

## Sommario

1 Rappresentazione generale dell'edificio .....	3
2 Normative .....	4
3 Descrizione del software .....	5
4 Descrizione hardware .....	6
5 Dati generali .....	7
5.1 Materiali .....	7
5.1.1 Materiali c.a. ....	7
5.1.2 Curve di materiali c.a. ....	7
5.1.3 Armature.....	7
5.1.4 Acciai .....	8
5.1.4.1 Proprietà acciai base .....	8
5.1.4.2 Proprietà acciai CNR 10011 .....	8
5.1.4.3 Proprietà acciai CNR 10022 .....	8
5.1.4.4 Proprietà acciai EC3 .....	8
5.2 Sezioni .....	8
5.2.1 Sezioni C.A. ....	8
5.2.1.1 Sezioni rettangolari C.A. ....	8
5.2.1.2 Sezioni a T C.A. ....	9
5.2.1.3 Sezioni a T rovescio C.A. ....	9
5.2.1.4 Caratteristiche inerziali sezioni C.A. ....	10
5.2.2 Sezioni in acciaio .....	10
5.2.2.1 Profili singoli in acciaio .....	10
5.2.2.1.1 HEA - HEM - HEB - IPE .....	10
5.2.2.2 Caratteristiche inerziali sezioni in acciaio .....	10
5.2.2.2.1 Caratteristiche inerziali principali sezioni in acciaio .....	10
5.2.2.2.2 Caratteristiche inerziali momenti sezioni in acciaio .....	11
5.2.2.2.3 Caratteristiche inerziali taglio sezioni in acciaio .....	11
5.3 Solai .....	11
5.3.1 Solai a nervatura .....	11
5.4 Terreni .....	11
6 Dati di definizione .....	13
6.1 Preferenze commessa .....	13
6.1.1 Preferenze di analisi .....	13
6.1.2 Spettri NTC 08 .....	13
6.1.3 Preferenze di verifica .....	16
6.1.3.1 Normativa di verifica in uso .....	16
6.1.3.2 Normativa di verifica C.A. ....	17
6.1.3.3 Normativa di verifica legno .....	17
6.1.3.4 Normativa di verifica acciaio .....	17
6.1.4 Preferenze FEM .....	17
6.1.5 Moltiplicatori inerziali .....	17
6.1.6 Preferenze di analisi non lineare FEM .....	18
6.1.7 Preferenze di analisi carichi superficiali.....	18
6.1.8 Preferenze del suolo .....	18
6.1.9 Preferenze progetto legno.....	18
6.1.10 Preferenze progetto acciaio .....	18
6.1.11 Preferenze progetto muratura .....	18
6.2 Azioni e carichi .....	19
6.2.1 Condizioni elementari di carico .....	19
6.2.2 Combinazioni di carico.....	19
6.2.3 Definizioni di carichi superficiali.....	21

6.3 Quote .....	22
6.3.1 Livelli .....	22
6.3.2 Falde .....	22
6.3.3 Tronchi .....	22
6.4 Sondaggi del sito .....	22
6.5 Elementi di input .....	22
6.5.1 Fili fissi .....	23
6.5.1.1 Fili fissi di piano .....	23
6.5.2 Travi C.A. ....	23
6.5.2.1 Travi C.A. di piano .....	23
6.5.2.2 Travi C.A. di falda .....	27
6.5.3 Travi in acciaio .....	27
6.5.3.1 Travi in acciaio di falda .....	27
6.5.4 Pilastrì C.A. ....	28
6.5.5 Fondazioni di piastre .....	30
6.5.6 Piastre C.A. ....	30
6.5.6.1 Piastre C.A. di piano .....	30
6.5.7 Carichi superficiali .....	31
6.5.7.1 Comportamenti membranali .....	31
6.5.7.2 Carichi superficiali di piano .....	31
7 Dati di modellazione .....	34
7.1 Nodi modello .....	34
7.1.1 Nodi di definizione del modello .....	34
7.2 Carichi concentrati .....	39
7.3 Carichi concentrati sismici .....	69
7.4 Aste .....	90
7.4.1 Carichi su aste modello .....	90
7.4.1.1 Carichi trapezoidali locali su aste modello .....	90
7.4.2 Caratteristiche meccaniche aste .....	98
7.4.3 Definizioni aste .....	98
7.5 Masse aggregate .....	100
7.6 Gusci .....	102
7.6.1 Caratteristiche meccaniche gusci .....	102
7.6.2 Definizioni gusci .....	102
7.7 Accelerazioni spettrali .....	111
8 Risultati numerici .....	114
8.1 Pressioni massime sul terreno .....	114
8.2 Spostamenti di interpiano .....	131
8.3 Verifica effetti secondo ordine .....	190
8.4 Verifica tipologia a telaio .....	191
8.5 Tagli ai livelli .....	192
8.6 Risposta modale .....	198
8.7 Equilibrio forze .....	198
8.8 Risposta di spettro .....	200
8.9 Annotazioni solutore .....	200
8.10 Statistiche soluzione .....	200
9 Verifiche .....	201
9.1 Verifiche pilastrate C.A. ....	201
9.2 Verifiche travate C.A. ....	314
9.3 Computi metrici .....	428

1 Rappresentazione generale dell'edificio

Struttura  
Vista assonometrica dell'edificio nella sua interezza

## **2 Normative**

### **D.M. LL. PP. 11-03-88**

Norme Tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione ed il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.

**Circolare Ministeriale del 24-07-88, n. 30483/STC.**

### **Legge 02-02-74 n. 64, art. 1 - D.M. 11-03-88.**

Norme Tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione ed il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.

### **Norme Tecniche per le Costruzioni - D.M. 14-01-08**

Sicurezza (cap.2), Azioni sulle costruzioni (cap.3), Costruzioni in calcestruzzo (par.4.1), Costruzioni in legno (par.4.4), Costruzioni in muratura (par.4.5), Progettazione geotecnica (cap.6), Progettazione per azioni sismiche (cap.7), Costruzioni esistenti (cap.8), Riferimenti tecnici (cap.12), EC3.

4 Descrizione hardware

Processore	Intel(R) Core(TM)2 CPU	T5500	@ 1.66GHz
Architettura	x86		
Frequenza	1672	MHz	
Memoria	1022	MB	
Sistema operativo	Microsoft Windows NT 5.1.2600 Service Pack 3		

5 Dati generali

5.1 Materiali

5.1.1 Materiali c.a.

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.  
Rck: Resistenza caratteristica cubica; valore medio nel caso di edificio esistente. [daN/cm2]  
E: Modulo di elasticità longitudinale del materiale. [daN/cm2]  
Gamma: Peso specifico del materiale. [daN/cm3]  
Poisson: Coefficiente di Poisson, viene impiegato nella modellazione di elementi bidimensionali. Il valore è adimensionale.  
G: Modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste. [daN/cm2]  
Alfa: Coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]

Descrizione	Rck	E	Gamma	Poisson	G	Alfa
C25/30	300	314472	0.0025	0.1	142941.64	0.00001

5.1.2 Curve di materiali c.a.

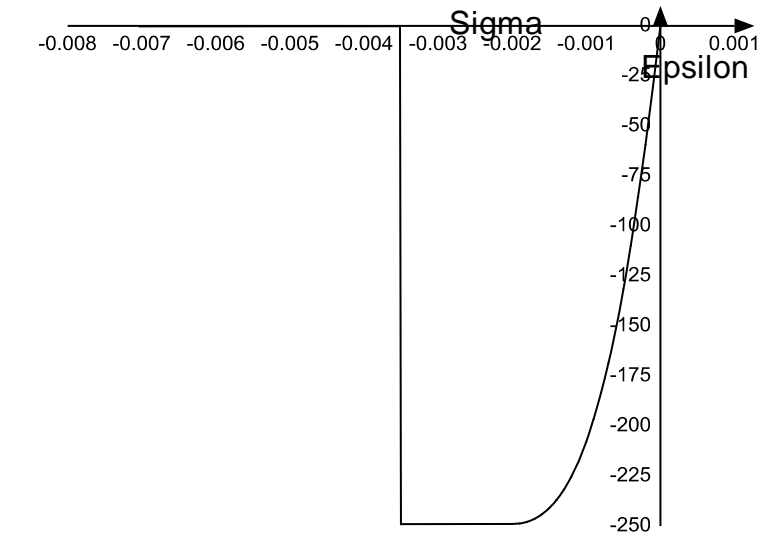
Rck: Resistenza caratteristica cubica; valore medio nel caso di edificio esistente. [daN/cm2]  
E: Modulo di elasticità longitudinale del materiale. [daN/cm2]  
Gamma: Peso specifico del materiale. [daN/cm3]  
Poisson: Coefficiente di Poisson, viene impiegato nella modellazione di elementi bidimensionali. Il valore è adimensionale.  
G: Modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste. [daN/cm2]  
Alfa: Coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]

Curva: Curva caratteristica  
Reaz.traz.: Reagisce a trazione.  
Comp.frag.: Ha comportamento fragile.  
E.compr.: Modulo di elasticità a compressione. [daN/cm2]  
Incr.compr.: Incrudimento di compressione. Il valore è adimensionale.  
EpsEc: Epsilon elastico a compressione. Il valore è adimensionale.  
EpsUc: Epsilon ultimo a compressione. Il valore è adimensionale.  
E.traz.: Modulo di elasticità a trazione. [daN/cm2]  
Incr.traz.: Incrudimento di trazione. Il valore è adimensionale.  
EpsEt: Epsilon elastico a trazione. Il valore è adimensionale.  
EpsUt: Epsilon ultimo a trazione. Il valore è adimensionale.

Materiale: C25/30

Rck	E	Gamma	Poisson	G	Alfa
300	314471.61	0.0025	0.1	142941.64	0.00001

Curva									
Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	EpsEc	EpsUc	E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
No	Si	314471.61	0.0001	-0.002	-0.0035	314471.61	0.0001	0.0000569	0.0000626



5.1.3 Armature

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.  
fyk: Resistenza caratteristica. [daN/cm2]

*Sigma amm.: Tensione ammissibile. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*Tipo: Tipo di barra.*

*E: Modulo di elasticità longitudinale del materiale. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*Gamma: Peso specifico del materiale. [daN/cm<sup>3</sup>]*

*Poisson: Coefficiente di Poisson, viene impiegato nella modellazione di elementi bidimensionali. Il valore è adimensionale.*

*G: Modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*Alfa: Coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]*

Descrizione	f <sub>yk</sub>	Sigma amm.	Tipo	E	Gamma	Poisson	G	Alfa
B450C	4500	2550	Aderenza migliorata	2060000	0.00785	0.3	792307.69	0.000012

## 5.1.4 Acciai

### 5.1.4.1 Proprietà acciai base

*Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.*

*E: Modulo di elasticità longitudinale del materiale. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*Gamma: Peso specifico del materiale. [daN/cm<sup>3</sup>]*

*Poisson: Coefficiente di Poisson, viene impiegato nella modellazione di elementi bidimensionali. Il valore è adimensionale.*

*G: Modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*Alfa: Coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]*

Descrizione	E	Gamma	Poisson	G	Alfa
S235	2100000	0	0	807692	0

### 5.1.4.2 Proprietà acciai CNR 10011

*Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.*

*Tipo: Descrizione per norma.*

*f<sub>y</sub>(s<=40 mm): Resistenza di snervamento f<sub>y</sub> per spessori <=40 mm. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*f<sub>y</sub>(s>40 mm): Resistenza di snervamento f<sub>y</sub> per spessori >40 mm. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*f<sub>u</sub>(s<=40 mm): Resistenza di rottura per trazione f<sub>u</sub> per spessori <=40 mm. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*f<sub>u</sub>(s>40 mm): Resistenza di rottura per trazione f<sub>u</sub> per spessori >40 mm. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*Prosp. Omega: Prospetto per coefficienti Omega.*

*Sig.amm.(s<=40 mm): Sigma ammissibile per spessori <=40 mm. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*Sig.amm.(s>40 mm): Sigma ammissibile per spessori >40 mm. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*f<sub>d</sub>(s<=40 mm): Resistenza di progetto f<sub>d</sub> per spessori <=40 mm. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*f<sub>d</sub>(s>40 mm): Resistenza di progetto f<sub>d</sub> per spessori >40 mm. [daN/cm<sup>2</sup>]*

Descrizione	Tipo	f <sub>y</sub> (s<=40 mm)	f <sub>y</sub> (s>40 mm)	f <sub>u</sub> (s<=40 mm)	f <sub>u</sub> (s>40 mm)	Prosp. Omega	Sig.amm.(s<=40 mm)	Sig.amm.(s>40 mm)	f <sub>d</sub> (s<=40 mm)	f <sub>d</sub> (s>40 mm)
S235	FE360	2350	2150	3600	3400	II	1600	1400	2350	2100

### 5.1.4.3 Proprietà acciai CNR 10022

*Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.*

*Tipo: Descrizione per norma.*

*f<sub>y</sub>: Resistenza di snervamento f<sub>y</sub>. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*f<sub>u</sub>: Resistenza di rottura f<sub>u</sub>. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*f<sub>d</sub>: Resistenza di progetto f<sub>d</sub>. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*Prospetto omega sag.fr.(s<3mm): Prospetto coeff. omega per spessori < 3 mm.*

*Prospetto omega sag.fr.(s>=3mm): Prospetto coeff. omega per spessori >= 3 mm.*

*Prospetti sig.crit. Eulero: Prospetti sigma critiche euleriane.*

Descrizione	Tipo	f <sub>y</sub>	f <sub>u</sub>	f <sub>d</sub>	Prospetto omega sag.fr.(s<3mm)	Prospetto omega sag.fr.(s>=3mm)	Prospetti sig.crit. Eulero
S235	FE360	2350	3600	2350	b	c	I

### 5.1.4.4 Proprietà acciai EC3

*Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.*

*Tipo: Descrizione per norma.*

*f<sub>y</sub>(s<=40 mm): Resistenza di snervamento f<sub>y</sub> per spessori <=40 mm. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*f<sub>y</sub>(s>40 mm): Resistenza di snervamento f<sub>y</sub> per spessori >40 mm. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*f<sub>u</sub>(s<=40 mm): Resistenza di rottura per trazione f<sub>u</sub> per spessori <=40 mm. [daN/cm<sup>2</sup>]*

*f<sub>u</sub>(s>40 mm): Resistenza di rottura per trazione f<sub>u</sub> per spessori >40 mm. [daN/cm<sup>2</sup>]*

Descrizione	Tipo	f <sub>y</sub> (s<=40 mm)	f <sub>y</sub> (s>40 mm)	f <sub>u</sub> (s<=40 mm)	f <sub>u</sub> (s>40 mm)
S235	S235	2350	2150	3600	3600

## 5.2 Sezioni

### 5.2.1 Sezioni C.A.

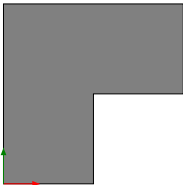
#### 5.2.1.1 Sezioni rettangolari C.A.



Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.  
Area Tx FEM: Area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [cm2]  
Area Ty FEM: Area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [cm2]  
JxFEM: Momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [cm4]  
JyFEM: Momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [cm4]  
JtFEM: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [cm4]  
H: Altezza della sezione. [cm]  
B: Larghezza della sezione. [cm]  
c.s.: Copriferro superiore della sezione. [cm]  
c.i.: Copriferro inferiore della sezione. [cm]  
c.l.: Copriferro laterale della sezione. [cm]

Descrizione	Area Tx FEM	Area Ty FEM	JxFEM	JyFEM	JtFEM	H	B	c.s.	c.i.	c.l.
R 35*60	1750	1750	630000	214375	542368.75	60	35	2	2	2
R 35*70	2.042E03	2.042E03	1.000E06	250104.17	685285.42	70	35	2	2	2

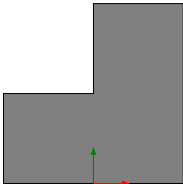
5.2.1.2 Sezioni a T C.A.



Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.  
Area Tx FEM: Area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [cm2]  
Area Ty FEM: Area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [cm2]  
JxFEM: Momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [cm4]  
JyFEM: Momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [cm4]  
JtFEM: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [cm4]  
H: Altezza della sezione. [cm]  
B anima: Spessore dell'anima della sezione. [cm]  
H ala: Spessore dell'ala della sezione. [cm]  
B ala sx.: Larghezza dell'ala sinistra della sezione. [cm]  
B ala dx.: Larghezza dell'ala destra della sezione. [cm]  
c.s.: Copriferro superiore della sezione. [cm]  
c.i.: Copriferro inferiore della sezione. [cm]  
c.l.: Copriferro laterale della sezione. [cm]

Descrizione	Area Tx FEM	Area Ty FEM	JxFEM	JyFEM	JtFEM	H	B anima	H ala	B ala sx.	B ala dx.	c.s.	c.i.	c.l.
T (0+35+35)*70	1.02E3	2.04E3	1.38E6	1.38E6	1.66E6	70	35	35	0	35	2	2	2
T (35+0+35)*70	3062.5	2.04E3	1.38E6	1.38E6	1.66E6	70	35	35	35	0	2	2	2

5.2.1.3 Sezioni a T rovescio C.A.



Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.  
Area Tx FEM: Area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [cm2]  
Area Ty FEM: Area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [cm2]  
JxFEM: Momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [cm4]  
JyFEM: Momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [cm4]  
JtFEM: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [cm4]  
H: Altezza della sezione. [cm]  
B anima: Spessore dell'anima della sezione. [cm]  
H ala: Spessore dell'ala della sezione. [cm]  
B ala sx.: Larghezza dell'ala sinistra della sezione. [cm]  
B ala dx.: Larghezza dell'ala destra della sezione. [cm]



c.s.: Copriferro superiore della sezione. [cm]  
c.i.: Copriferro inferiore della sezione. [cm]  
c.l.: Copriferro laterale della sezione. [cm]

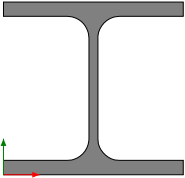
Descrizione	Area Tx FEM	Area Ty FEM	JxFEM	JyFEM	JtFEM	H	B anima	H ala	B ala sx.	B ala dx.	c.s.	c.i.	c.l.
TR (35+0+35)*70	3062.5	2.04E3	1.38E6	1.38E6	1.66E6	70	35	35	35	0	2	2	2
TR (0+35+35)*70	1.02E3	2.04E3	1.38E6	1.38E6	1.66E6	70	35	35	0	35	2	2	2

5.2.1.4 Caratteristiche inerziali sezioni C.A.

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.  
Xg: Ascissa del baricentro definita rispetto al sistema geometrico in cui sono definiti i vertici del poligono. [cm]  
Yg: Ordinata del baricentro definita rispetto al sistema geometrico in cui sono definiti i vertici del poligono. [cm]  
Area: Area inerziale nel sistema geometrico centrato nel baricentro. [cm2]  
Jx: Momento d'inerzia attorno all'asse orizzontale baricentrico di definizione della sezione. [cm4]  
Jy: Momento d'inerzia attorno all'asse verticale baricentrico di definizione della sezione. [cm4]  
Jxy: Momento centrifugo rispetto al sistema di riferimento baricentrico di definizione della sezione. [cm4]  
Jm: Momento d'inerzia attorno all'asse baricentrico principale M. [cm4]  
Jn: Momento d'inerzia attorno all'asse baricentrico principale N. [cm4]  
Alfa: Angolo tra gli assi del sistema di riferimento geometrico di definizione e quelli del sistema di riferimento principale. [deg]  
Area Tx FEM: Area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [cm2]  
Area Ty FEM: Area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [cm2]  
JxFEM: Momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [cm4]  
JyFEM: Momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [cm4]  
JtFEM: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [cm4]

Descrizione	Xg	Yg	Area	Jx	Jy	Jxy	Jm	Jn	Alfa	Area Tx FEM	Area Ty FEM	JxFEM	JyFEM	JtFEM
R 35*60	17.5	30	2100	630000	214375	0	630000	214375	0	1750	1750	630000	214375	5.42E05
TR (35+0+35)*70	5.8	29.2	3675	1.4E6	1.4E6	5.0E5	1.9E6	8.8E5	135	3062.5	2.04E03	1.38E06	1.38E06	1.66E06
T (0+35+35)*70	29.2	40.8	3675	1.4E6	1.4E6	5.0E5	1.9E6	8.8E5	135	1.02E03	2.04E03	1.38E06	1.38E06	1.66E06
R 35*70	17.5	35	2450	1.0E6	2.5E5	0	1.0E6	2.5E5	0	2.04E03	2.04E03	1.00E06	2.50E05	6.85E05
T (35+0+35)*70	5.8	40.8	3675	1.4E6	1.4E6	-5.0E5	1.9E6	8.8E5	45	3062.5	2.04E03	1.38E06	1.38E06	1.66E06
TR (0+35+35)*70	29.2	29.2	3675	1.4E6	1.4E6	-5.0E5	1.9E6	8.8E5	45	1.02E03	2.04E03	1.38E06	1.38E06	1.66E06

5.2.2 Sezioni in acciaio  
5.2.2.1 Profili singoli in acciaio  
5.2.2.1.1 HEA - HEM - HEB - IPE



Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.  
Curva Omega: Curva Omega  
Sup.: Superficie bagnata per unità di lunghezza. [mm]  
Area Tx FEM: Area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [mm2]  
Area Ty FEM: Area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [mm2]  
JxFEM: Momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [mm4]  
JyFEM: Momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [mm4]  
JtFEM: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [mm4]  
b: Larghezza dell'ala. [mm]  
h: Altezza del profilo. [mm]  
s: Spessore dell'anima. [mm]  
t: Spessore delle ali. [mm]  
r: Raggio del raccordo ala-anima. [mm]  
f: Truschino. [mm]

Descrizione	Curva Omega	Sup.	Area Tx FEM	Area Ty FEM	JxFEM	JyFEM	JtFEM	b	h	s	t	r	f
HEA100	C	561.3	1.33E3	440	3495975	1338286	37467	100	96	5	8	12	58

5.2.2.2 Caratteristiche inerziali sezioni in acciaio  
5.2.2.2.1 Caratteristiche inerziali principali sezioni in acciaio

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.  
Xg: Coordinata X del baricentro. [cm]  
Yg: Coordinata Y del baricentro. [cm]  
Area: Area inerziale nel sistema geometrico centrato nel baricentro. [cm2]  
Jx: Momento d'inerzia attorno all'asse orizzontale baricentrico di definizione della sezione. [cm4]  
Jy: Momento d'inerzia attorno all'asse verticale baricentrico di definizione della sezione. [cm4]

Jxy: Momento centrifugo rispetto al sistema di riferimento baricentrico di definizione della sezione. [cm4]  
Jm: Momento d'inerzia attorno all'asse baricentrico principale M. [cm4]  
Jn: Momento d'inerzia attorno all'asse baricentrico principale N. [cm4]  
Alfa X su M: Angolo tra gli assi del sistema di riferimento geometrico di definizione e quelli del sistema di riferimento principale. [deg]  
Jt: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma. [cm4]

Descrizione	Xg	Yg	Area	Jx	Jy	Jxy	Jm	Jn	Alfa X su M	Jt
HEA100	5	4.8	21.27	349.6	133.83	0	349.6	133.83	0	3.75

5.2.2.2 Caratteristiche inerziali momenti sezioni in acciaio

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.  
ix: Raggio di inerzia relativo all'asse x. [cm]  
iy: Raggio di inerzia relativo all'asse y. [cm]  
im: Raggio di inerzia relativo all'asse principale m. [cm]  
in: Raggio di inerzia relativo all'asse principale n. [cm]  
Sx: Momento statico relativo all'asse x. [cm3]  
Sy: Momento statico relativo all'asse y. [cm3]  
Wx: Modulo di resistenza minimo relativo all'asse x. [cm3]  
Wy: Modulo di resistenza minimo relativo all'asse y. [cm3]  
Wm: Modulo di resistenza minimo relativo all'asse principale m. [cm3]  
Wn: Modulo di resistenza minimo relativo all'asse principale n. [cm3]  
Wplx: Momento plastico relativo all'asse x. [cm3]  
Wply: Momento plastico relativo all'asse y. [cm3]

Descrizione	ix	iy	im	in	Sx	Sy	Wx	Wy	Wm	Wn	Wplx	Wply
HEA100	4.05	2.51	4.05	2.51	41.56	20.58	72.83	26.77	72.83	26.77	83.12	41.16

5.2.2.3 Caratteristiche inerziali taglio sezioni in acciaio

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.  
Atx: Area a taglio lungo x. [cm2]  
Aty: Area a taglio lungo y. [cm2]

Descrizione	Atx	Aty
HEA100	16	4.8

5.3 Solai  
5.3.1 Solai a nervatura

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.  
Peso proprio: Peso proprio per unità di superficie. [daN/cm2]  
Int.: Interasse tra le nervature. [cm]  
B anima: Larghezza anima. [cm]  
H: Altezza totale. [cm]  
H cappa: Altezza cappa. [cm]  
c.s.: Copriferro superiore. [cm]  
c.i.: Copriferro inferiore. [cm]  
n° tondi: Numero tondi di confezionamento.  
Diam. tondi: Diametro tondi di confezionamento. [mm]  
Passo rete: Passo rete cappa. [cm]  
Diam. rete: Diametro rete cappa. [mm]

Descrizione	Peso proprio	Int.	B anima	H	H cappa	c.s.	c.i.	n° tondi	Diam. tondi	Passo rete	Diam. rete
Ner 10*(24+6)/50	0.039	60	12	30	6	1	1	3	8	20	5

5.4 Terreni

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.  
Coesione: Coesione del terreno. [daN/cm2]  
Attrito interno: Angolo di attrito interno del terreno. [deg]  
Delta: Angolo di attrito all'interfaccia terreno-cls. [deg]  
Adesione: Coeff. di adesione della coesione all'interfaccia terreno-cls. Il valore è adimensionale.  
K0: Coefficiente di spinta a riposo del terreno. Il valore è adimensionale.  
Gamma naturale: Peso specifico naturale del terreno in sito, assegnato alle zone non immerse. [daN/cm3]  
Gamma saturo: Peso specifico saturo del terreno in sito, assegnato alle zone immerse. [daN/cm3]  
E: Modulo elastico longitudinale del terreno. [daN/cm2]  
Poisson: Coefficiente di Poisson del terreno. Il valore è adimensionale.

Descrizione	Coesione	Attrito interno	Delta	Adesione	K0	Gamma naturale	Gamma saturo	E	Poisson
Ghiaia	0	38	0	1	0.38	0.00195	0.00215	900	0.3



6 Dati di definizione

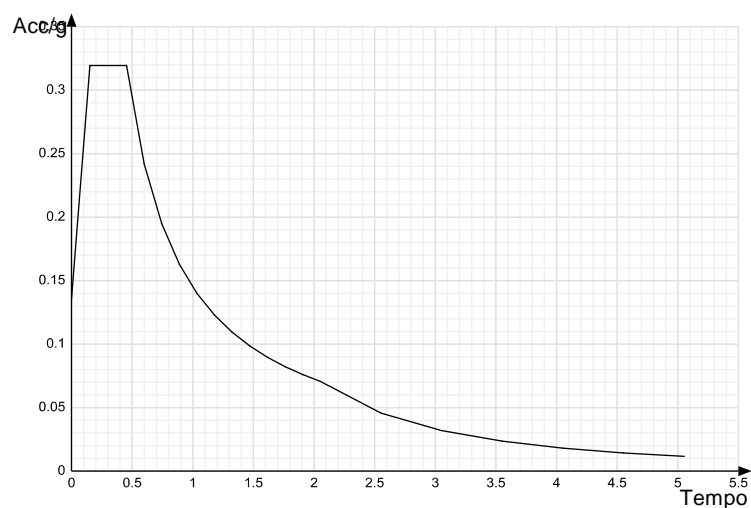
6.1 Preferenze commessa

6.1.1 Preferenze di analisi

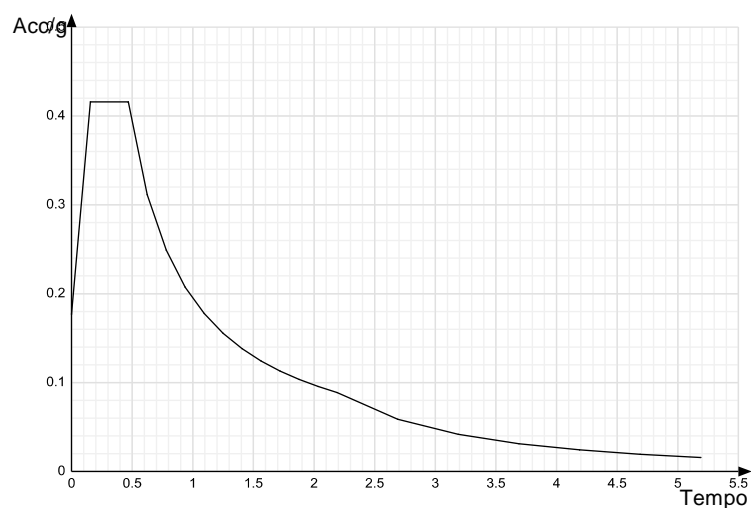
Metodo di analisi	D.M. 14-01-08 (N.T.C.)
Tipo di costruzione	3
Vn	100
Classe d'uso	IV
Vr	200
Tipo di analisi	Lineare dinamica
Località	Salerno, Sala Consilina - Latitudine (deg) 40.3922°;
Longitudine (deg) 15.5997° (N 40° 23' 32"; E 15° 35' 59") ED50	
Zona sismica	Zona 4
Categoria del suolo	B - sabbie dense o argille consistenti
Categoria topografica	T1
Ss orizzontale SLO	1.2
Tb orizzontale SLO	0.151 [s]
Tc orizzontale SLO	0.453 [s]
Td orizzontale SLO	2.052 [s]
Ss orizzontale SLD	1.2
Tb orizzontale SLD	0.156 [s]
Tc orizzontale SLD	0.468 [s]
Td orizzontale SLD	2.19 [s]
Ss orizzontale SLV	1.02
Tb orizzontale SLV	0.184 [s]
Tc orizzontale SLV	0.551 [s]
Td orizzontale SLV	3.185 [s]
St	1
PVr SLO (%)	81
Tr SLO	120.43
Ag/g SLO	0.113
Fo SLO	2.356
Tc* SLO	0.33
PVr SLD (%)	63
Tr SLD	201
Ag/g SLD	0.1474
Fo SLD	2.35
Tc* SLD	0.343
PVr SLV (%)	10
Tr SLV	1898.24
Ag/g SLV	0.3963
Fo SLV	2.409
Tc* SLV	0.421
Smorzamento viscoso (%)	5
Classe di duttilità	CD"B"
Rotazione del sisma	0 [deg]
Quota dello '0' sismico	0 [cm]
Regolarità in pianta	No
Regolarità in elevazione	No
Edificio C.A.	Si
Tipologia C.A.	Strutture a telaio $q_0=3.0 \cdot \alpha_f U / \alpha_{f1}$
alfaU/alfa1 C.A.	Strutture a telaio di un piano $\alpha_f U / \alpha_{f1} = (1.0 + 1.1) / 2$
Altezza costruzione	883 [cm]
C1	0.075
T1	0.384 [s]
Lambda SLO	1
Lambda SLD	1
Lambda SLV	1
Numero modi	3
Metodo di Ritz	applicato
Torsione accidentale semplificata	No
Torsione accidentale per piani flessibili	Si
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Fondazione"	253.9 [cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Fondazione"	115 [cm]
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Piano 1"	233.8 [cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Piano 1"	115 [cm]
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Piano 2"	259.4 [cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Piano 2"	126 [cm]
Limite spostamenti interpiano	0.005
Moltiplicatore sisma X per combinazioni di default	1
Moltiplicatore sisma Y per combinazioni di default	1
Fattore di struttura per sisma X	2.52
Fattore di struttura per sisma Y	2.52
Fattore di struttura per sisma Z	1.5
Applica 1% (§ 3.1.1)	No
Coefficiente di sicurezza portanza fondazioni superficiali	2.3
Coefficiente di sicurezza scorrimento fondazioni superficiali	1.1
Coefficiente di sicurezza portanza punta pali infissi	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza laterale compressione pali infissi	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza laterale trazione pali infissi	1.25
Coefficiente di sicurezza portanza punta pali trivellati	1.35
Coefficiente di sicurezza portanza laterale compressione pali trivellati	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza laterale trazione pali trivellati	1.25
Coefficiente di sicurezza portanza punta micropali	1.35
Coefficiente di sicurezza portanza laterale compressione micropali	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza laterale trazione micropali	1.25
Fattore di correlazione resistenza caratteristica dei pali in base alle verticali indagate	1.7

6.1.2 Spettri NTC 08

Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLO § 3.2.3.2.1 (3.2.4)



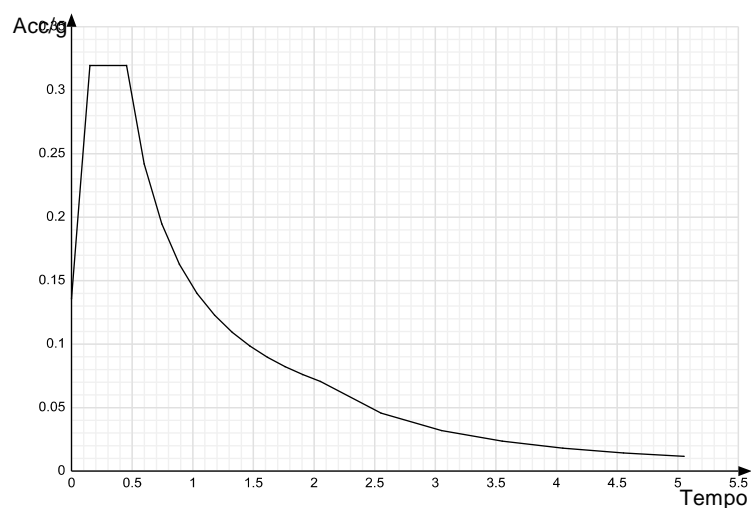
**Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.2.1 (3.2.4)**



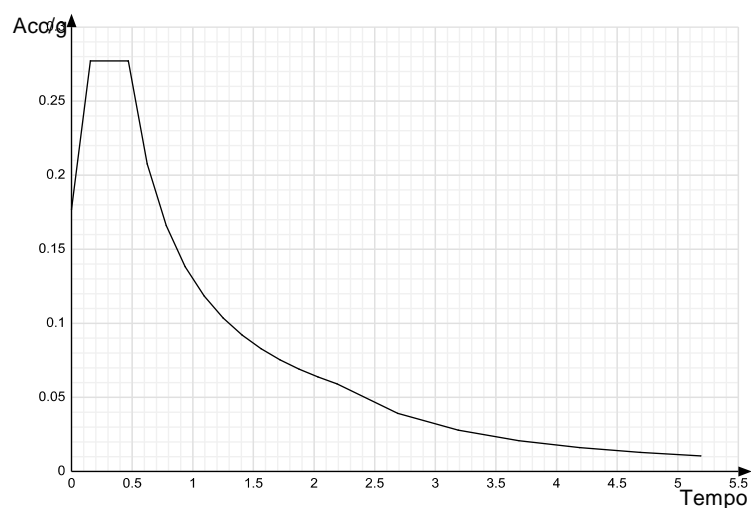
**Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLV § 3.2.3.2.1 (3.2.4)**



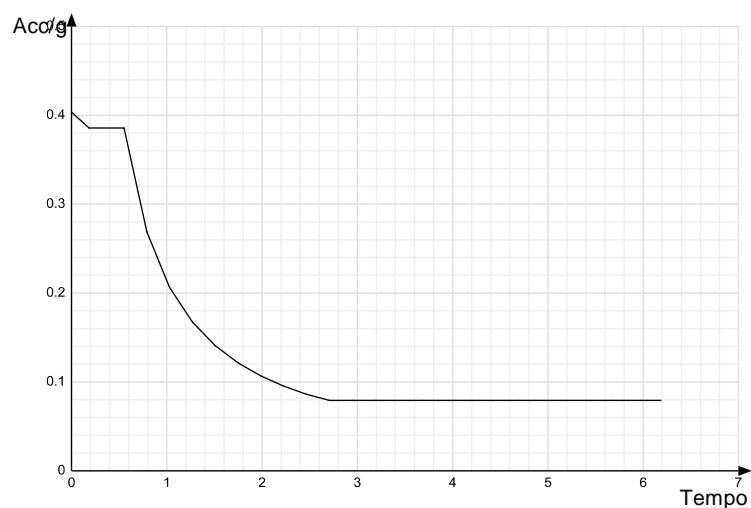
**Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLO § 3.2.3.4**



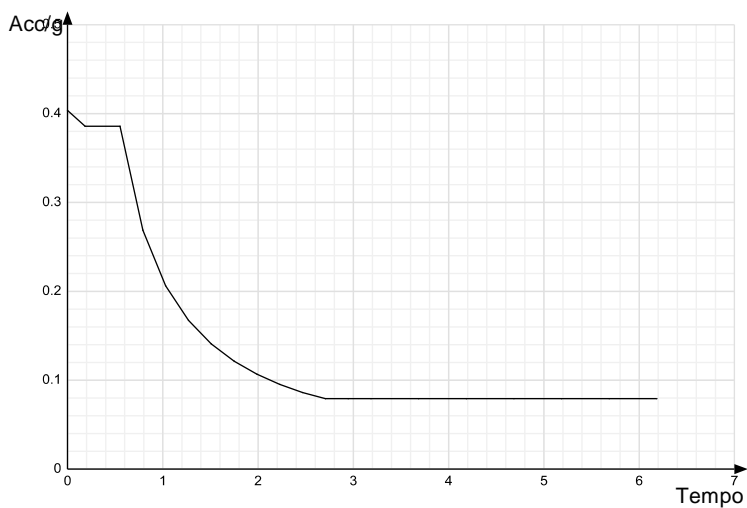
**Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 7.3.7.1**



**Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5**

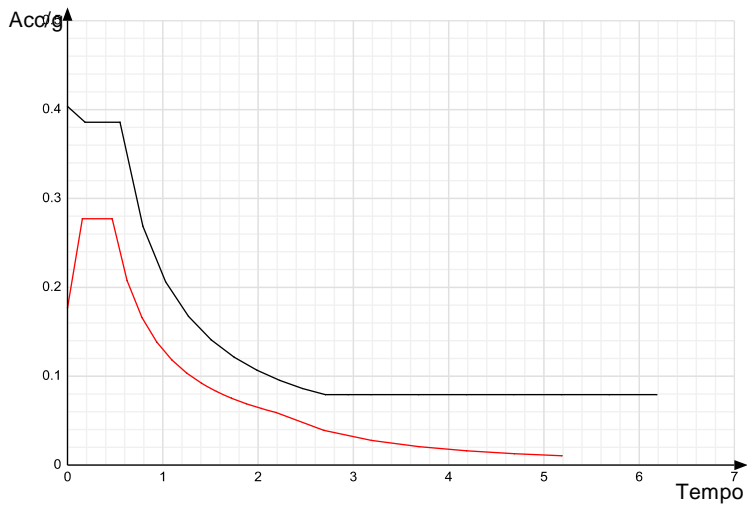


**Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLV § 3.2.3.5**

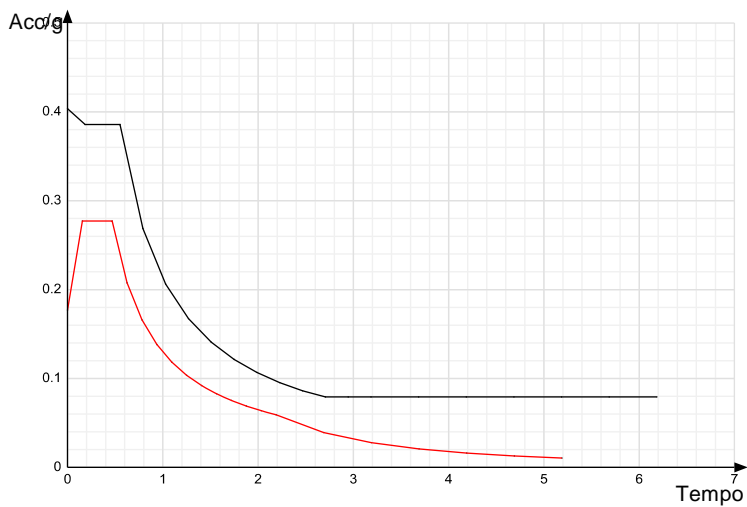


Confronti spettri SLV-SLD

Vengono confrontati lo spettro Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 7.3.7.1 (di colore rosso) e Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5 (di colore nero).



Vengono confrontati lo spettro Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 7.3.7.1 (di colore rosso) e Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5 (di colore nero).



6.1.3 Preferenze di verifica  
6.1.3.1 Normativa di verifica in uso

6.1.3.2 Normativa di verifica C.A.

Acciaio armature	B450C	
Descrizione	B450C	
fyk	4500	[ daN/cm2 ]
Sigma amm.	2550	[ daN/cm2 ]
Tipo	Aderenza migliorata	
E	2060000	[ daN/cm2 ]
Gamma	0.00785	[ daN/cm3 ]
Poisson	0.3	
G	792307.69	[ daN/cm2 ]
Alfa	0.000012	[ °C-1 ]
Coefficiente di omogeneizzazione	15	
Beta EC2 7.4.3 (7.19)	1	
Gamma s (fattore di sicurezza parziale per l'acciaio)	1.15	
Gamma c (fattore di sicurezza parziale per il calcestruzzo)	1.5	
Limite sigmac/fck in combinazione rara	0.6	
Limite sigmac/fck in combinazione quasi permanente	0.45	
Limite sigma/fyk in combinazione rara	0.8	
Massima apertura delle fessure in combinazione frequente	0.04	[ cm ]
Massima apertura delle fessure in comb. quasi permanente	0.03	[ cm ]
Coefficiente di riduzione della tau per cattiva aderenza	0.7	

6.1.3.3 Normativa di verifica legno

Gamma combinazioni fondamentali	1.5
Gamma combinazioni eccezionali	1
Gamma combinazioni esercizio	1
KMod durata istantaneo, classe 1	1
KMod durata istantaneo, classe 2	1
KMod durata istantaneo, classe 3	0.9
KMod durata breve, classe 1	0.9
KMod durata breve, classe 2	0.9
KMod durata breve, classe 3	0.7
KMod durata media, classe 1	0.8
KMod durata media, classe 2	0.8
KMod durata media, classe 3	0.65
KMod durata lunga, classe 1	0.7
KMod durata lunga, classe 2	0.7
KMod durata lunga, classe 3	0.55
KMod durata permanente, classe 1	0.6
KMod durata permanente, classe 2	0.6
KMod durata permanente, classe 3	0.5
KDef classe 1	0.6
KDef classe 2	0.8
KDef classe 3	2
Escludi verifica torsione (4.4.9) e (4.4.10) per le pareti (default)	Si

6.1.3.4 Normativa di verifica acciaio

Gamma_m0	1.05
Gamma_m1	1.05
Gamma_m2	1.25
Coefficiente riduttivo per effetto vettoriale	0.7
Calcolo coefficienti C1, C2, C3 per Mcr	automatico
Coefficienti alfa, beta per flessione deviata	unitari
Verifica semplificata conservativa	si
L/e0 iniziale per profili accoppiati compressi	500
Metodo semplificato formula (4.2.76)	si
Escludi 6.2.6.7 e 6.2.6.8 in 7.5.4.4 e 7.5.4.6	si
Applica Nota 1 del prospetto 6.2	si
Riduzione fy per sezioni di classe 4	no

6.1.4 Preferenze FEM

Dimensione massima ottimale mesh pareti (default)	80	[ cm ]
Dimensione massima ottimale mesh piastre (default)	80	[ cm ]
Tipo di mesh dei gusci (default)	Quadrilateri o triangoli	
Tipo di mesh imposta ai gusci	Specifico dell'elemento	
Metodo P-Delta	non utilizzato	
Analisi buckling	non utilizzata	
Rapporto spessore flessionale/membranale gusci muratura verticali	0.2	
Tolleranza di parallelismo	4.99	[ deg ]
Tolleranza di unicità punti	10	[ cm ]
Tolleranza generazione nodi di aste	1	[ cm ]
Tolleranza di parallelismo in suddivisione aste	4.99	[ deg ]
Tolleranza generazione nodi di gusci	4	[ cm ]
Tolleranza eccentricità carichi concentrati	100	[ cm ]
Considera deformazione a taglio delle piastre	No	
Modello elastico pareti in muratura	Gusci	
Concentra masse pareti nei vertici	No	
Segno risultati analisi spettrale	Analisi statica	
Memoria utilizzabile dal solutore	8000000	
Metodo di risoluzione della matrice	Matrici sparse	
Scrivi commenti nel file di input	No	
Scrivi file di output in formato testo	No	
Solidi colle e corpi ruvidi (default)	Solidi reali	

6.1.5 Moltiplicatori inerziali

Tipologia: Tipo di entità a cui si riferiscono i moltiplicatori inerziali.



J2: Moltiplicatore inerziale di J2. Il valore è adimensionale.  
J3: Moltiplicatore inerziale di J3. Il valore è adimensionale.  
Jt: Moltiplicatore inerziale di Jt. Il valore è adimensionale.  
A: Moltiplicatore dell'area della sezione. Il valore è adimensionale.  
A2: Moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 2. Il valore è adimensionale.  
A3: Moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 3. Il valore è adimensionale.  
Conci rigidi: Fattore di riduzione dei tronchi rigidi. Il valore è adimensionale.

Tipologia	J2	J3	Jt	A	A2	A3	Conci rigidi
Trave C.A.	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Pilastro C.A.	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Trave di fondazione	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Palo	1	1	0.01	1	1	1	0
Trave in legno	1	1	1	1	1	1	1
Colonna in legno	1	1	1	1	1	1	1
Trave in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Colonna in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Trave di reticolare in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Maschio in muratura	0	1	0	1	1	1	1
Trave di accoppiamento in muratura	0	1	0	1	1	1	1
Trave di scala C.A. nervata	1	1	1	1	1	1	0.5

6.1.6 Preferenze di analisi non lineare FEM

Metodo iterativo	Secante
Tolleranza iterazione	0.00001
Numero massimo iterazioni	50

6.1.7 Preferenze di analisi carichi superficiali

Detrazione peso proprio solai nelle zone di sovrapposizione	non applicata	
Metodo di ripartizione	a zone d'influenza	
Percentuale carico calcolato a trave continua	0	
Esegui smoothing diagrammi di carico	applicata	
Tolleranza smoothing altezza trapezi	0.001	[daN/cm]
Tolleranza smoothing altezza media trapezi	0.001	[daN/cm]

6.1.8 Preferenze del suolo

Fondazioni non modellate e struttura bloccata alla base	no	
Fondazioni bloccate orizzontalmente	si	
Considera peso sismico delle fondazioni	no	
Fondazioni superficiali e profonde su suolo elastoplastico	no	
Coefficiente di sottofondo verticale per fondazioni superficiali (default)	2.5	[ daN/ cm3 ]
Rapporto di coefficiente sottofondo orizzontale/verticale	0.5	
Pressione verticale limite sul terreno per abbassamento (default)	1	[ daN/ cm2 ]
Pressione verticale limite sul terreno per innalzamento (default)	1	[ daN/ cm2 ]
Metodo di calcolo della K verticale	Vesic	
Metodo di calcolo della portanza e della pressione limite	Vesic	
Spessore terreno riporto travi, plinti e pali (default)	0	[ cm ]
Peso specifico terreno riporto travi, plinti e pali (default)	0.0016	[ daN/ cm3 ]
Dimensione massima della discretizzazione del palo (default)	200	[ cm ]
Moltiplicatore coesione per pressione orizzontale limite nei pali	1	
Moltiplicatore spinta passiva per pressione orizzontale pali	1	
K punta palo (default)	4	[ daN/ cm3 ]
Pressione limite punta palo (default)	10	[ daN/ cm2 ]
Pressione limite rottura fondazioni superficiali	6	[ daN/ cm2 ]

6.1.9 Preferenze progetto legno

Default Beta X cerniera-cerniera	1
Default Beta Y cerniera-cerniera	1
Default Beta X cerniera-incastro	0.8
Default Beta Y cerniera-incastro	0.8
Default Beta X incastro-incastro	0.7
Default Beta Y incastro-incastro	0.7
Default Beta X incastro-libero	2
Default Beta Y incastro-libero	2
Rapporto luce su freccia istantanea (default)	300
Rapporto luce su freccia differita (default)	200

6.1.10 Preferenze progetto acciaio

Default Beta X/m cerniera-cerniera	1
Default Beta Y/n cerniera-cerniera	1
Default Beta X/m cerniera-incastro	0.8
Default Beta Y/n cerniera-incastro	0.8
Default Beta X/m incastro-incastro	0.7
Default Beta Y/n incastro-incastro	0.7
Default Beta X/m incastro-libero	2
Default Beta Y/n incastro-libero	2
Default luce su freccia per travi	400
Rapporto di sottoutilizzo	0.8
Modalità di utilizzo del nomogramma	nodì fissi
Valutazione delle frecce nelle mensole considerando spostamento relativo tra nodo iniziale e nodo finale	si

6.1.11 Preferenze progetto muratura

Forza minima aggancio al piano (default)	0	[daN/cm]
Denominatore per momento ortogonale (default)	8	
Minima resistenza trazione travi (default)	30000	[daN]
Angolo cuneo verifica ribaltamento (default)	30	[deg]
Considera d = 0.8 * h nei maschi senza fibre compresse	Si	

6.2 Azioni e carichi

6.2.1 Condizioni elementari di carico

Descrizione: Nome assegnato alla condizione elementare.

I/II: Descrive la classificazione della condizione (necessario per strutture in acciaio e in legno).

Durata: Descrive la durata della condizione (necessario per strutture in legno).

Psi0: Coefficiente moltiplicatore Psi0. Il valore è adimensionale.

Psi1: Coefficiente moltiplicatore Psi1. Il valore è adimensionale.

Psi2: Coefficiente moltiplicatore Psi2. Il valore è adimensionale.

Var.segno: Descrive se la condizione elementare ha la possibilità di variare di segno.

Descrizione	I/II	Durata	Psi0	Psi1	Psi2	Var.segno
Pesi strutturali		Permanente	0	0	0	
Permanenti portati	I	Permanente	0	0	0	
Delta T	II	Media	0.6	0.5	0	No
Sisma X SLV			0	0	0	
Sisma Y SLV			0	0	0	
Sisma Z SLV			0	0	0	
Eccentricità Y per sisma X SLV			0	0	0	
Eccentricità X per sisma Y SLV			0	0	0	
Sisma X SLO			0	0	0	
Sisma Y SLO			0	0	0	
Sisma Z SLO			0	0	0	
Eccentricità Y per sisma X SLO			0	0	0	
Eccentricità X per sisma Y SLO			0	0	0	
Rig. Ux			0	0	0	
Rig. Uy			0	0	0	
Rig. Rz			0	0	0	

6.2.2 Combinazioni di carico

Tutte le combinazioni di carico vengono raggruppate per famiglia di appartenenza. Le celle di una riga contengono i coefficienti moltiplicatori della i-esima combinazione, dove il valore della prima cella è da intendersi come moltiplicatore associato alla prima condizione elementare, la seconda cella si riferisce alla seconda condizione elementare e così via.

Famiglia SLU

Nome	Pesi strutturali	Permanenti portati	Delta T
1	1	0	0
2	1	1.5	0
3	1.3	0	0
4	1.3	1.5	0

Famiglia SLE rara

Nome	Pesi strutturali	Permanenti portati	Delta T
1	1	1	0

Famiglia SLE frequente

Nome	Pesi strutturali	Permanenti portati	Delta T
1	1	1	0

Famiglia SLE quasi permanente

Nome	Pesi strutturali	Permanenti portati	Delta T
1	1	1	0

Famiglia SLU eccezionale

Nome	Pesi strutturali	Permanenti portati	Delta T
------	------------------	--------------------	---------

Famiglia SLO

Nome	Pesi strutturali	Permanenti portati	Delta T	Sisma X SLO	Sisma Y SLO	Sisma Z SLO	Eccentricità Y per sisma X SLO	Eccentricità X per sisma Y SLO
1	1	1	0	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3
2	1	1	0	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3
3	1	1	0	-1	-0.3	0.3	-1	0.3

Nome	Pesi strutturali	Permanenti portati	Delta T	Sisma X SLO	Sisma Y SLO	Sisma Z SLO	Eccentricità Y per sisma X SLO	Eccentricità X per sisma Y SLO
4	1	1	0	-1	-0.3	0.3	1	-0.3
5	1	1	0	-1	0.3	-0.3	-1	0.3
6	1	1	0	-1	0.3	-0.3	1	-0.3
7	1	1	0	-1	0.3	0.3	-1	0.3
8	1	1	0	-1	0.3	0.3	1	-0.3
9	1	1	0	-0.3	-1	-0.3	-0.3	1
10	1	1	0	-0.3	-1	-0.3	0.3	-1
11	1	1	0	-0.3	-1	0.3	-0.3	1
12	1	1	0	-0.3	-1	0.3	0.3	-1
13	1	1	0	-0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3
14	1	1	0	-0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3
15	1	1	0	-0.3	-0.3	1	-0.3	0.3
16	1	1	0	-0.3	-0.3	1	0.3	-0.3
17	1	1	0	-0.3	0.3	-1	-0.3	0.3
18	1	1	0	-0.3	0.3	-1	0.3	-0.3
19	1	1	0	-0.3	0.3	1	-0.3	0.3
20	1	1	0	-0.3	0.3	1	0.3	-0.3
21	1	1	0	-0.3	1	-0.3	-0.3	1
22	1	1	0	-0.3	1	-0.3	0.3	-1
23	1	1	0	-0.3	1	0.3	-0.3	1
24	1	1	0	-0.3	1	0.3	0.3	-1
25	1	1	0	0.3	-1	-0.3	-0.3	1
26	1	1	0	0.3	-1	-0.3	0.3	-1
27	1	1	0	0.3	-1	0.3	-0.3	1
28	1	1	0	0.3	-1	0.3	0.3	-1
29	1	1	0	0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3
30	1	1	0	0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3
31	1	1	0	0.3	-0.3	1	-0.3	0.3
32	1	1	0	0.3	-0.3	1	0.3	-0.3
33	1	1	0	0.3	0.3	-1	-0.3	0.3
34	1	1	0	0.3	0.3	-1	0.3	-0.3
35	1	1	0	0.3	0.3	1	-0.3	0.3
36	1	1	0	0.3	0.3	1	0.3	-0.3
37	1	1	0	0.3	1	-0.3	-0.3	1
38	1	1	0	0.3	1	-0.3	0.3	-1
39	1	1	0	0.3	1	0.3	-0.3	1
40	1	1	0	0.3	1	0.3	0.3	-1
41	1	1	0	1	-0.3	-0.3	-1	0.3
42	1	1	0	1	-0.3	-0.3	1	-0.3
43	1	1	0	1	-0.3	0.3	-1	0.3
44	1	1	0	1	-0.3	0.3	1	-0.3
45	1	1	0	1	0.3	-0.3	-1	0.3
46	1	1	0	1	0.3	-0.3	1	-0.3
47	1	1	0	1	0.3	0.3	-1	0.3
48	1	1	0	1	0.3	0.3	1	-0.3

Famiglia SLV

Nome	Pesi strutturali	Permanenti portati	Delta T	Sisma X SLV	Sisma Y SLV	Sisma Z SLV	Eccentricità Y per sisma X SLV	Eccentricità X per sisma Y SLV
1	1	1	0	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3
2	1	1	0	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3
3	1	1	0	-1	-0.3	0.3	-1	0.3
4	1	1	0	-1	-0.3	0.3	1	-0.3
5	1	1	0	-1	0.3	-0.3	-1	0.3
6	1	1	0	-1	0.3	-0.3	1	-0.3
7	1	1	0	-1	0.3	0.3	-1	0.3
8	1	1	0	-1	0.3	0.3	1	-0.3
9	1	1	0	-0.3	-1	-0.3	-0.3	1
10	1	1	0	-0.3	-1	-0.3	0.3	-1
11	1	1	0	-0.3	-1	0.3	-0.3	1
12	1	1	0	-0.3	-1	0.3	0.3	-1
13	1	1	0	-0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3
14	1	1	0	-0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3
15	1	1	0	-0.3	-0.3	1	-0.3	0.3
16	1	1	0	-0.3	-0.3	1	0.3	-0.3
17	1	1	0	-0.3	0.3	-1	-0.3	0.3
18	1	1	0	-0.3	0.3	-1	0.3	-0.3
19	1	1	0	-0.3	0.3	1	-0.3	0.3
20	1	1	0	-0.3	0.3	1	0.3	-0.3
21	1	1	0	-0.3	1	-0.3	-0.3	1
22	1	1	0	-0.3	1	-0.3	0.3	-1
23	1	1	0	-0.3	1	0.3	-0.3	1
24	1	1	0	-0.3	1	0.3	0.3	-1
25	1	1	0	0.3	-1	-0.3	-0.3	1
26	1	1	0	0.3	-1	-0.3	0.3	-1
27	1	1	0	0.3	-1	0.3	-0.3	1
28	1	1	0	0.3	-1	0.3	0.3	-1
29	1	1	0	0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3
30	1	1	0	0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3
31	1	1	0	0.3	-0.3	1	-0.3	0.3
32	1	1	0	0.3	-0.3	1	0.3	-0.3
33	1	1	0	0.3	0.3	-1	-0.3	0.3
34	1	1	0	0.3	0.3	-1	0.3	-0.3
35	1	1	0	0.3	0.3	1	-0.3	0.3
36	1	1	0	0.3	0.3	1	0.3	-0.3
37	1	1	0	0.3	1	-0.3	-0.3	1
38	1	1	0	0.3	1	-0.3	0.3	-1
39	1	1	0	0.3	1	0.3	-0.3	1
40	1	1	0	0.3	1	0.3	0.3	-1
41	1	1	0	1	-0.3	-0.3	-1	0.3

Nome	Pesi strutturali	Permanenti portati	Delta T	Sisma X SLV	Sisma Y SLV	Sisma Z SLV	Eccentricità Y per sisma X SLV	Eccentricità X per sisma Y SLV
42	1	1	0	1	-0.3	-0.3	1	-0.3
43	1	1	0	1	-0.3	0.3	-1	0.3
44	1	1	0	1	-0.3	0.3	1	-0.3
45	1	1	0	1	0.3	-0.3	-1	0.3
46	1	1	0	1	0.3	-0.3	1	-0.3
47	1	1	0	1	0.3	0.3	-1	0.3
48	1	1	0	1	0.3	0.3	1	-0.3

Famiglia SLV fondazioni

Nome	Pesi strutturali	Permanenti portati	Delta T	Sisma X SLV	Sisma Y SLV	Sisma Z SLV	Eccentricità Y per sisma X SLV	Eccentricità X per sisma Y SLV
1	1	1	0	-1.1	-0.33	-0.33	-1.1	0.33
2	1	1	0	-1.1	-0.33	-0.33	1.1	-0.33
3	1	1	0	-1.1	-0.33	0.33	-1.1	0.33
4	1	1	0	-1.1	-0.33	0.33	1.1	-0.33
5	1	1	0	-1.1	0.33	-0.33	-1.1	0.33
6	1	1	0	-1.1	0.33	-0.33	1.1	-0.33
7	1	1	0	-1.1	0.33	0.33	-1.1	0.33
8	1	1	0	-1.1	0.33	0.33	1.1	-0.33
9	1	1	0	-0.33	-1.1	-0.33	-0.33	1.1
10	1	1	0	-0.33	-1.1	-0.33	0.33	-1.1
11	1	1	0	-0.33	-1.1	0.33	-0.33	1.1
12	1	1	0	-0.33	-1.1	0.33	0.33	-1.1
13	1	1	0	-0.33	-0.33	-1.1	-0.33	0.33
14	1	1	0	-0.33	-0.33	-1.1	0.33	-0.33
15	1	1	0	-0.33	-0.33	1.1	-0.33	0.33
16	1	1	0	-0.33	-0.33	1.1	0.33	-0.33
17	1	1	0	-0.33	0.33	-1.1	-0.33	0.33
18	1	1	0	-0.33	0.33	-1.1	0.33	-0.33
19	1	1	0	-0.33	0.33	1.1	-0.33	0.33
20	1	1	0	-0.33	0.33	1.1	0.33	-0.33
21	1	1	0	-0.33	1.1	-0.33	-0.33	1.1
22	1	1	0	-0.33	1.1	-0.33	0.33	-1.1
23	1	1	0	-0.33	1.1	0.33	-0.33	1.1
24	1	1	0	-0.33	1.1	0.33	0.33	-1.1
25	1	1	0	0.33	-1.1	-0.33	-0.33	1.1
26	1	1	0	0.33	-1.1	-0.33	0.33	-1.1
27	1	1	0	0.33	-1.1	0.33	-0.33	1.1
28	1	1	0	0.33	-1.1	0.33	0.33	-1.1
29	1	1	0	0.33	-0.33	-1.1	-0.33	0.33
30	1	1	0	0.33	-0.33	-1.1	0.33	-0.33
31	1	1	0	0.33	-0.33	1.1	-0.33	0.33
32	1	1	0	0.33	-0.33	1.1	0.33	-0.33
33	1	1	0	0.33	0.33	-1.1	-0.33	0.33
34	1	1	0	0.33	0.33	-1.1	0.33	-0.33
35	1	1	0	0.33	0.33	1.1	-0.33	0.33
36	1	1	0	0.33	0.33	1.1	0.33	-0.33
37	1	1	0	0.33	1.1	-0.33	-0.33	1.1
38	1	1	0	0.33	1.1	-0.33	0.33	-1.1
39	1	1	0	0.33	1.1	0.33	-0.33	1.1
40	1	1	0	0.33	1.1	0.33	0.33	-1.1
41	1	1	0	1.1	-0.33	-0.33	-1.1	0.33
42	1	1	0	1.1	-0.33	-0.33	1.1	-0.33
43	1	1	0	1.1	-0.33	0.33	-1.1	0.33
44	1	1	0	1.1	-0.33	0.33	1.1	-0.33
45	1	1	0	1.1	0.33	-0.33	-1.1	0.33
46	1	1	0	1.1	0.33	-0.33	1.1	-0.33
47	1	1	0	1.1	0.33	0.33	-1.1	0.33
48	1	1	0	1.1	0.33	0.33	1.1	-0.33

Famiglia Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano

Nome	Rig. Ux	Rig. Uy	Rig. Rz
Rig. Ux+	1	0	0
Rig. Ux-	-1	0	0
Rig. Uy+	0	1	0
Rig. Uy-	0	-1	0
Rig. Rz+	0	0	1
Rig. Rz-	0	0	-1

6.2.3 Definizioni di carichi superficiali

Nome: Nome identificativo della definizione di carico.  
Valori: Valori associati alle condizioni di carico.  
Condizione: Condizione di carico a cui sono associati i valori.  
Descrizione: Nome assegnato alla condizione elementare.  
Valore: Modulo del carico superficiale applicato alla superficie. [daN/cm2]  
Applicazione: Modalità con cui il carico è applicato alla superficie.

Nome	Condizione	Valore	Applicazione
	Descrizione		
solaio	Pesi strutturali	0.04	Verticale
	Permanenti portati	0.035	Verticale

Nome	Valori		
	Condizione	Valore	Applicazione
	Descrizione		
sbalzi	Pesi strutturali	0.04	Verticale
	Permanenti portati	0.04	Verticale

6.3 Quote

6.3.1 Livelli

Descrizione breve: Nome sintetico assegnato al livello.  
Descrizione: Nome assegnato al livello.  
Quota: Quota superiore espressa nel sistema di riferimento assoluto. [cm]  
Spessore: Spessore del livello. [cm]

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	0	60
L2	Piano 1	400	30
L3	Piano 2	750	30

6.3.2 Falde

Descrizione breve: Nome sintetico assegnato alla falda.  
Descrizione: Nome assegnato alla falda.  
Sp.: Spessore del piano della falda. [cm]  
Primo punto: Primo punto di definizione del piano dell'estradosso della falda.  
X: Coordinata X. [cm]  
Y: Coordinata Y. [cm]  
Quota: Quota. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]  
Secondo punto: Secondo punto di definizione del piano dell'estradosso della falda.  
X: Coordinata X. [cm]  
Y: Coordinata Y. [cm]  
Quota: Quota. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]  
Terzo punto: Terzo punto di definizione del piano dell'estradosso della falda.  
X: Coordinata X. [cm]  
Y: Coordinata Y. [cm]  
Quota: Quota. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Descrizione breve	Descrizione	Sp.	Primo punto			Secondo punto			Terzo punto		
			X	Y	Quota	X	Y	Quota	X	Y	Quota
F1	Falda 1	24	1574.1	-41171.7	880	6249.1	-41171.7	880	6249.1	-41486.7	1060
F2	Falda 2	24	1574.1	-41801.7	880	6249.1	-41801.7	880	6249.1	-41486.7	1060

6.3.3 Tronchi

Descrizione breve: Nome sintetico assegnato al tronco.  
Descrizione: Nome assegnato al tronco.  
Quota 1: Riferimento della prima quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]  
Quota 2: Riferimento della seconda quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Descrizione breve	Descrizione	Quota 1	Quota 2
T1	Fondazione - Piano 1	Fondazione	Piano 1
T2	Piano 1 - Piano 2	Piano 1	Piano 2
T3	Piano 2 - Falda 1	Piano 2	Falda 1
T4	Piano 2 - Falda 2	Piano 2	Falda 2

6.4 Sondaggi del sito

Vengono elencati tutti i sondaggi definiti nella commessa.  
  
Sondaggio: Sondaggio  
Coordinate del sito in cui è stato effettuato il sondaggio: 0, 0, 10000

Stratigrafie

Terreno: Terreno uniforme nello strato.  
Spessore: Spessore dello strato. [cm]  
K oriz. inferiore: Coefficiente K orizzontale al livello inferiore per modellazione palo. [daN/cm3]  
K oriz. superiore: Coefficiente K orizzontale al livello superiore per modellazione palo. [daN/cm3]  
K vert. inferiore: Coefficiente K verticale al livello inferiore per modellazione palo. [daN/cm3]  
K vert. superiore: Coefficiente K verticale al livello superiore per modellazione palo. [daN/cm3]

Terreno	Spessore	K oriz. inferiore	K oriz. superiore	K vert. inferiore	K vert. superiore
Ghiaia	20000	1.5	1	1	1

6.5 Elementi di input

## 6.5.1 Fili fissi

### 6.5.1.1 Fili fissi di piano

**Livello:** Quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

**Punto:** Punto di inserimento.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

**Estradosso:** Distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]

**Angolo:** Angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]

**Tipo:** Tipo di simbolo.

**T.c.:** Testo completo visualizzato accanto al filo fisso, costituito dalla concatenazione del prefisso e del testo.

Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.	Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.
	X	Y						X	Y				
L1	1464.1	-41881.7	0	0	Croce	51	L1	6249.1	-42291.7	0	0	Croce	46
L1	6249.1	-40336.7	0	0	Croce	50	L1	5159.1	-41801.7	0	0	Croce	35
L1	5159.1	-42291.7	0	0	Croce	34	L1	5379.1	-41801.7	0	0	Croce	41
L1	3849.1	-40681.7	0	0	Croce	25	L1	5379.1	-42291.7	0	0	Croce	40
L1	6249.1	-42636.7	0	0	Croce	45	L1	5379.1	-42636.7	0	0	Croce	39
L1	5159.1	-41171.7	0	0	Croce	36	L1	1889.1	-40226.7	0	0	Croce	56
L1	1464.1	-41091.7	0	0	Croce	52	L1	1889.1	-41091.7	0	0	Croce	55
L1	1889.1	-42746.7	0	0	Croce	53	L1	1889.1	-41881.7	0	0	Croce	54
L1	5159.1	-40336.7	0	0	Croce	38	L1	5159.1	-40681.7	0	0	Croce	37
L1	5379.1	-40336.7	0	0	Croce	44	L1	5379.1	-41171.7	0	0	Croce	42
L1	5379.1	-40681.7	0	0	Croce	43	L1	3849.1	-40336.7	0	0	Croce	26
L1	2979.1	-41486.7	0	0	Croce	87	L1	4289.1	-40336.7	0	0	Croce	32
L1	4289.1	-41171.7	0	0	Croce	30	L1	4289.1	-40681.7	0	0	Croce	31
L1	1889.1	-41171.7	0	0	Croce	6	L1	1889.1	-41801.7	0	0	Croce	5
L1	1889.1	-40681.7	0	0	Croce	7	L1	2759.1	-42636.7	0	0	Croce	9
L1	1889.1	-40336.7	0	0	Croce	8	L1	4289.1	-41801.7	0	0	Croce	29
L1	3849.1	-42636.7	0	0	Croce	21	L1	2979.1	-42636.7	0	0	Croce	15
L1	3849.1	-42291.7	0	0	Croce	22	L1	3849.1	-41171.7	0	0	Croce	24
L1	3849.1	-41801.7	0	0	Croce	23	L1	4289.1	-42636.7	0	0	Croce	27
L1	4289.1	-42291.7	0	0	Croce	28	L1	5159.1	-42636.7	0	0	Croce	33
L1	2979.1	-42291.7	0	0	Croce	16	L1	2979.1	-41801.7	0	0	Croce	17
L1	2759.1	-41486.7	0	0	Croce	86	L1	1574.1	-41801.7	0	0	Croce	1
L1	4289.1	-41486.7	0	0	Croce	89	L1	6652.4	-41486.7	0	0	Croce	96
L1	3849.1	-41486.7	0	0	Croce	88	L1	1889.1	-41486.7	0	0	Croce	85
L1	6651.8	-41801.7	0	0	Croce	71	L1	1464.1	-41171.7	0	0	Croce	79
L1	5159.1	-41486.7	0	0	Croce	90	L1	5379.1	-41486.7	0	0	Croce	91
L1	2759.1	-42291.7	0	0	Croce	10	L1	2979.1	-41171.7	0	0	Croce	18
L1	2979.1	-40681.7	0	0	Croce	19	L1	1574.1	-41171.7	0	0	Croce	2
L1	1889.1	-42291.7	0	0	Croce	4	L1	1889.1	-42636.7	0	0	Croce	3
L1	2759.1	-41171.7	0	0	Croce	12	L1	2759.1	-41801.7	0	0	Croce	11
L1	2759.1	-40681.7	0	0	Croce	13	L1	2979.1	-40336.7	0	0	Croce	20
L1	2759.1	-40336.7	0	0	Croce	14	L1	6249.1	-40681.7	0	0	Croce	49
L1	5159.1	-40226.7	0	0	Croce	66	L1	5379.1	-40226.7	0	0	Croce	68
L1	6249.1	-40226.7	0	0	Croce	70	L1	5379.1	-42746.7	0	0	Croce	67
L1	6249.1	-41171.7	0	0	Croce	48	L1	1464.1	-41486.7	0	0	Croce	73
L1	6249.1	-41801.7	0	0	Croce	47	L1	4289.1	-42746.7	0	0	Croce	63
L1	5159.1	-42746.7	0	0	Croce	65	L1	6249.1	-42746.7	0	0	Croce	69
L1	3849.1	-42746.7	0	0	Croce	61	L1	3849.1	-40226.7	0	0	Croce	62
L1	4289.1	-40226.7	0	0	Croce	64	L1	6249.1	-41486.7	0	0	Croce	93
L1	1574.1	-41486.7	0	0	Croce	81	L1	2759.1	-40226.7	0	0	Croce	58
L1	6653	-41171.7	0	0	Croce	72	L1	2759.1	-42746.7	0	0	Croce	57
L1	2979.1	-42746.7	0	0	Croce	59	L1	2979.1	-40226.7	0	0	Croce	60

## 6.5.2 Travi C.A.

### 6.5.2.1 Travi C.A. di piano

**Sezione:** Riferimento ad una definizione di sezione C.A..

**P.i.:** Posizione dei punti d'inserimento rispetto alla geometria della sezione. SA=Sinistra anima, CA=Centro anima, DA=Destra anima

**Liv.:** Quota del punto di inserimento iniziale. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

**Punto i.:** Punto di inserimento iniziale.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

**Punto f.:** Punto di inserimento finale.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

**Estr.:** Distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]

**Mat.:** Riferimento ad una definizione di materiale cemento armato.

**Car.lin.:** Riferimento alla definizione di un carico lineare.L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento.G: valori del carico espressi nel sistema globale.

**DeltaT:** Riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

**Sovr.:** Aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

**S.Z:** Indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

**C.i.:** Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

**C.f.:** Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

**P.lin.:** Peso per unità di lunghezza. [daN/cm]

Sezione	P.i.	Liv.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.
			X	Y	X	Y									
R 35*60	DA	L2	2759.1	-40681.7	2979.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	4289.1	-42291.7	4289.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25

Sezione	P.I.	Liv.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.
			X	Y	X	Y									
R 35*60	DA	L2	3849.1	-40681.7	4289.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L2	4289.1	-40681.7	5159.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	2979.1	-42291.7	2979.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	5159.1	-41171.7	5159.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	3849.1	-41801.7	3849.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	2979.1	-41801.7	2979.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	4289.1	-41801.7	4289.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L2	5379.1	-40681.7	6249.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L2	3849.1	-42291.7	2979.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L2	2979.1	-42291.7	2759.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L2	5379.1	-42291.7	5159.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L2	2759.1	-42291.7	1889.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	1889.1	-41801.7	1889.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	5159.1	-41801.7	5159.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L2	5159.1	-40681.7	5379.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L2	1889.1	-40681.7	2759.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L2	2979.1	-40681.7	3849.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	5379.1	-41801.7	5379.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	2759.1	-41801.7	1889.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	2759.1	-41171.7	2979.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	1889.1	-41171.7	2759.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	2979.1	-41801.7	2759.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	5159.1	-41801.7	4289.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	5379.1	-41801.7	5159.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	3849.1	-41801.7	2979.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	4289.1	-41801.7	3849.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	2979.1	-41171.7	3849.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	2759.1	-41171.7	2759.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	5379.1	-42291.7	5379.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	3849.1	-41171.7	3849.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	2759.1	-41801.7	2759.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	6249.1	-41801.7	5379.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	4289.1	-41171.7	5159.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	3849.1	-41171.7	4289.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	5379.1	-41171.7	6249.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	5159.1	-41171.7	5379.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L2	6249.1	-42291.7	5379.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	2759.1	-42291.7	2759.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	5379.1	-40336.7	6249.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	2759.1	-42636.7	1889.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	1889.1	-41801.7	1574.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	1889.1	-42636.7	1889.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	4289.1	-40336.7	5159.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	4289.1	-40681.7	4289.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	5159.1	-40336.7	5159.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	5379.1	-41171.7	5379.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	5159.1	-40681.7	5159.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	4289.1	-42636.7	4289.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	5159.1	-42636.7	4289.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	3849.1	-42291.7	3849.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25

Sezione	P.i.	Liv.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.
			X	Y	X	Y									
R 35*60	SA	L2	2979.1	-42636.7	2979.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	3849.1	-42636.7	2979.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	1574.1	-41171.7	1889.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	1574.1	-41801.7	1574.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	1889.1	-41171.7	1889.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	5159.1	-42291.7	5159.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	1889.1	-40681.7	1889.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	4289.1	-41171.7	4289.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	3849.1	-40336.7	3849.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	2979.1	-40336.7	3849.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	3849.1	-40681.7	3849.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	2759.1	-40336.7	2759.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	1889.1	-40336.7	2759.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L2	5159.1	-42291.7	4289.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L2	4289.1	-42291.7	3849.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	2759.1	-40681.7	2759.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	2979.1	-40681.7	2979.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	2979.1	-41171.7	2979.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	6249.1	-42291.7	6249.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	6249.1	-41801.7	6249.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	5379.1	-42636.7	5379.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	6249.1	-42636.7	5379.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	6249.1	-40681.7	6249.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	6249.1	-40336.7	6249.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L2	6249.1	-41171.7	6249.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	4289.1	-40336.7	5159.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2759.1	-40336.7	2979.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2759.1	-40681.7	2759.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2759.1	-40336.7	2759.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	1889.1	-40336.7	2759.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	3849.1	-40681.7	3849.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	3849.1	-40336.7	3849.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2979.1	-40336.7	3849.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	4289.1	-40681.7	4289.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	4289.1	-41171.7	4289.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	3849.1	-42291.7	3849.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	4289.1	-42636.7	4289.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	5159.1	-40681.7	5159.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	3849.1	-42636.7	2979.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	5159.1	-40336.7	5159.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	6249.1	-42636.7	5379.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	6249.1	-42291.7	6249.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	5379.1	-42636.7	5379.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	5159.1	-42636.7	4289.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	5159.1	-42291.7	5159.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2979.1	-40681.7	2979.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	5159.1	-41801.7	5159.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	5159.1	-41171.7	5159.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2979.1	-42636.7	2759.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L3	2979.1	-42291.7	2759.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25



Sezione	P.I.	Liv.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.
			X	Y	X	Y									
R 35*60	DA	L3	1889.1	-41171.7	1889.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L3	2759.1	-40681.7	2979.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L3	2979.1	-40681.7	3849.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L3	5159.1	-40681.7	5379.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	3849.1	-41801.7	3849.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L3	1889.1	-40681.7	2759.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L3	4289.1	-40681.7	5159.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L3	5159.1	-42291.7	4289.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L3	3849.1	-40681.7	4289.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2979.1	-41171.7	2979.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L3	5379.1	-40681.7	6249.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L3	2759.1	-42291.7	1889.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L3	3849.1	-42291.7	2979.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L3	5379.1	-42291.7	5159.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L3	4289.1	-42291.7	3849.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	DA	L3	6249.1	-42291.7	5379.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2759.1	-41171.7	2759.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	5379.1	-42291.7	5379.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2759.1	-41801.7	2759.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	6249.1	-41801.7	5379.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	3849.1	-41171.7	3849.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	4289.1	-41801.7	4289.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	1889.1	-41171.7	1889.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2979.1	-41801.7	2979.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	4289.1	-42291.7	4289.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2979.1	-42291.7	2979.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	5379.1	-41801.7	5379.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2759.1	-41801.7	1889.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	5159.1	-40336.7	5379.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	4289.1	-42636.7	3849.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	3849.1	-40336.7	4289.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	5159.1	-41801.7	4289.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	5379.1	-41801.7	5159.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	4289.1	-41801.7	3849.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2979.1	-41801.7	2759.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	3849.1	-41801.7	2979.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	1574.1	-41171.7	1889.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	1889.1	-40681.7	1889.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	6249.1	-41801.7	6249.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	1889.1	-41171.7	2759.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2979.1	-41171.7	3849.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2759.1	-41171.7	2979.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	5379.1	-40336.7	6249.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	5379.1	-41171.7	5379.1	-40336.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	6249.1	-40336.7	6249.1	-40681.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	6249.1	-41171.7	6249.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	6249.1	-40681.7	6249.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2759.1	-42636.7	1889.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2759.1	-42291.7	2759.1	-42636.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	1889.1	-42636.7	1889.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25

Sezione	P.i.	Liv.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.
			X	Y	X	Y									
R 35*60	SA	L3	1574.1	-41801.7	1574.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	1889.1	-41801.7	1574.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	4289.1	-41171.7	5159.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	3849.1	-41171.7	4289.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	5159.1	-41171.7	5379.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	2979.1	-42636.7	2979.1	-42291.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	L3	5379.1	-41171.7	6249.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25

6.5.2.2 Travi C.A. di falda

Sezione: Riferimento ad una definizione di sezione C.A..  
P.i.: Posizione dei punti d'inserimento rispetto alla geometria della sezione. SA=Sinistra anima, CA=Centro anima, DA=Destra anima  
Fal.: Quota del punto di inserimento iniziale. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]  
Punto i.: Punto di inserimento iniziale.  
X: Coordinata X. [cm]  
Y: Coordinata Y. [cm]  
Punto f.: Punto di inserimento finale.  
X: Coordinata X. [cm]  
Y: Coordinata Y. [cm]  
Estr.: Distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]  
Mat.: Riferimento ad una definizione di materiale cemento armato.  
Car.lin.: Riferimento alla definizione di un carico lineare.L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento.G: valori del carico espressi nel sistema globale.  
DeltaT: Riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".  
Sovr.: Aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.  
S.Z: Indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.  
C.i.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.  
C.f.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.  
P.lin.: Peso per unità di lunghezza. [daN/cm]

Sezione	P.i.	Fal.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.
			X	Y	X	Y									
R 35*60	SA	F1	1889.1	-41171.7	2759.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F1	1574.1	-41171.7	1889.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F1	5159.1	-41171.7	5379.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F1	4289.1	-41171.7	5159.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F1	3849.1	-41171.7	4289.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F1	2979.1	-41171.7	3849.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F1	1574.1	-41486.7	1574.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F1	5379.1	-41171.7	6249.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F1	2759.1	-41171.7	2979.1	-41171.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F1	6249.1	-41171.7	6249.1	-41486.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F2	5379.1	-41801.7	5159.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F2	1889.1	-41801.7	1574.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F2	2979.1	-41801.7	2759.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F2	2759.1	-41801.7	1889.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F2	6249.1	-41801.7	5379.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F2	1574.1	-41801.7	1574.1	-41486.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F2	6249.1	-41486.7	6249.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F2	4289.1	-41801.7	2979.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25
R 35*60	SA	F2	5159.1	-41801.7	4289.1	-41801.7	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.25

6.5.3 Travi in acciaio

6.5.3.1 Travi in acciaio di falda

Sezione: Sezione in acciaio.  
P.i.: Posizione dei punti d'inserimento rispetto alla geometria della sezione. S=Sinistra, C=Centro, D=Destra  
Fal.: Quota del punto di inserimento iniziale. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]  
Punto i.: Punto di inserimento iniziale.  
X: Coordinata X. [cm]  
Y: Coordinata Y. [cm]

Punto f.: Punto di inserimento finale.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Estr.: Distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]

Sopraf.: Posizionamento sopra falda della trave di falda.

Mat.: Riferimento ad una definizione di materiale in acciaio.

Car.lin.: Riferimento alla definizione di un carico lineare.L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento.G: valori del carico espressi nel sistema globale.

DeltaT: Riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: Aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z: Indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

C.i.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

C.f.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

P.lin.: Peso per unità di lunghezza. [daN/cm]

Cal.: Descrizione sintetica dell'eventuale calastrello della sezione accoppiata o composta.

Sezione	P.i.	Fal.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Sopraf.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.	Cal.
			X	Y	X	Y											
HEA100	C	F1	4289.1	-41171.7	4289.1	-41486.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F1	5159.1	-41171.7	5159.1	-41486.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F1	1889.1	-41171.7	1889.1	-41486.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F1	3849.1	-41171.7	3849.1	-41486.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F1	5379.1	-41171.7	5379.1	-41486.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F1	2759.1	-41171.7	2759.1	-41486.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F1	2979.1	-41171.7	2979.1	-41486.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F2	5159.1	-41486.7	5379.1	-41486.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F2	3849.1	-41486.7	3849.1	-41801.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F2	5379.1	-41486.7	5379.1	-41801.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F2	5159.1	-41486.7	5159.1	-41801.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F2	1574.1	-41486.7	1889.1	-41486.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F2	2979.1	-41486.7	3849.1	-41486.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F2	2759.1	-41486.7	2979.1	-41486.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F2	4289.1	-41486.7	4289.1	-41801.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F2	1889.1	-41486.7	1889.1	-41801.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F2	3849.1	-41486.7	4289.1	-41486.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F2	1889.1	-41486.7	2759.1	-41486.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F2	2979.1	-41486.7	2979.1	-41801.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F2	4289.1	-41486.7	5159.1	-41486.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F2	2759.1	-41486.7	2759.1	-41801.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	F2	5379.1	-41486.7	6249.1	-41486.7	0	No	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	

6.5.4 Pilastri C.A.

Tr.: Riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.

Sezione: Riferimento ad una definizione di sezione C.A..

P.i.: Posizione del punto di inserimento rispetto alla geometria della sezione. SS=Sinistra-sotto, SC=Sinistra-centro, SA=Sinistra-alto, CS=Centro-sotto, CC=Centro-centro, CA=Centro-alto, DS=Destra-sotto, DC=Destra-centro, DA=Destra-alto

Punto: Posizione del punto di inserimento rispetto alla geometria della sezione.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Ang.: Angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]

Mat.: Riferimento ad una definizione di materiale cemento armato.

Car.lin.: Riferimento alla definizione di un carico lineare.L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento.G: valori del carico espressi nel sistema globale.

DeltaT: Riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: Aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z: Indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

C.i.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

C.f.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

P.lin.: Peso per unità di lunghezza. [daN/cm]

Corr.: Lista di elementi correlati all'elemento generati durante la modellazione.

Tr.	Sezione	P.i.	Punto		Ang.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.	Corr.
			X	Y										
T1	R 35*70	DC	5159.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	108
T1	R 35*70	DC	3849.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	36

Tr.	Sezione	P.I.	Punto		Ang.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.	Corr.
			X	Y										
T1	T (0+35+35)*70	SA	4289.1	-4.0E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	38
T1	T (0+35+35)*70	SA	2979.1	-4.0E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	39
T1	T (0+35+35)*70	SA	1889.1	-4.0E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	40
T1	T (35+0+35)*70	DA	6249.1	-4.0E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	35
T1	T (35+0+35)*70	DA	5159.1	-4.0E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	34
T1	T (35+0+35)*70	DA	3849.1	-4.0E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	33
T1	TR (35+0+35)*70	DS	6249.1	-4.3E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	29
T1	R 35*70	SC	1889.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	30
T1	R 35*70	DC	3849.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	37
T1	T (0+35+35)*70	SA	5379.1	-4.0E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	32
T1	R 35*70	SC	5379.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	41
T1	R 35*70	SC	5379.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	42
T1	R 35*70	SC	5379.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	43
T1	R 35*70	SC	2979.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	97
T1	R 35*70	SC	2979.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	96
T1	R 35*70	SC	2979.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	95
T1	R 35*70	SC	2979.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	94
T1	R 35*70	SC	1889.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	98
T1	T (35+0+35)*70	DC	6249.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	99
T1	TR (35+0+35)*70	DS	3849.1	-4.3E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	48
T1	R 35*70	SC	5379.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	44
T1	R 35*70	SC	4289.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	45
T1	TR (35+0+35)*70	DC	6249.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	46
T1	TR (35+0+35)*70	DS	2759.1	-4.3E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	47
T1	TR (35+0+35)*70	DS	5159.1	-4.3E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	28
T1	T (0+35+35)*70	SA	1574.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	31
T1	TR (0+35+35)*70	SS	5379.1	-4.3E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	12
T1	TR (0+35+35)*70	SS	4289.1	-4.3E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	13
T1	TR (0+35+35)*70	SS	2979.1	-4.3E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	14
T1	TR (0+35+35)*70	SS	1889.1	-4.3E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	15
T1	R 35*70	SC	4289.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	27
T1	R 35*70	DC	5159.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	110
T1	T (35+0+35)*70	DA	2759.1	-4.0E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	100
T1	R 35*70	DC	6249.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	113
T1	R 35*70	DC	6249.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	112
T1	R 35*70	DC	5159.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	111
T1	R 35*70	DC	5159.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	109
T1	R 35*70	SC	1889.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	17
T1	R 35*70	DC	3849.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	23
T1	R 35*70	DC	3849.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	24
T1	R 35*70	SC	4289.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	25
T1	R 35*70	SC	4289.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	26
T1	R 35*70	DC	2759.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	22
T1	R 35*70	SC	1889.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	18
T1	R 35*70	DC	2759.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	21
T1	R 35*70	DC	2759.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	19
T1	TR (0+35+35)*70	SS	1574.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	11
T1	R 35*70	DC	2759.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	20
T2	R 35*70	DC	3849.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	78
T2	R 35*70	DC	5159.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	82
T2	R 35*70	DC	5159.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	83
T2	R 35*70	DC	5159.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	85
T2	R 35*70	DC	5159.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	84
T2	R 35*70	DC	3849.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	81
T2	R 35*70	DC	3849.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	80
T2	R 35*70	SC	2979.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	86
T2	R 35*70	SC	5379.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	77
T2	R 35*70	SC	5379.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	76
T2	TR (0+35+35)*70	SS	1574.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	59
T2	R 35*70	DC	3849.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	79
T2	R 35*70	SC	1889.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	87
T2	R 35*70	SC	5379.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	75
T2	R 35*70	DC	6249.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	101
T2	R 35*70	DC	6249.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	102
T2	T (35+0+35)*70	DC	6249.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	103
T2	R 35*70	DC	2759.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	93
T2	R 35*70	DC	2759.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	92
T2	R 35*70	SC	1889.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	88
T2	R 35*70	SC	1889.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	89
T2	R 35*70	DC	2759.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	90
T2	R 35*70	DC	2759.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	91
T2	T (35+0+35)*70	DA	2759.1	-4.0E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	104
T2	T (0+35+35)*70	SA	1889.1	-4.0E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	74
T2	R 35*70	SC	1889.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	56
T2	T (35+0+35)*70	DA	6249.1	-4.0E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	107
T2	T (35+0+35)*70	DA	5159.1	-4.0E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	106
T2	TR (0+35+35)*70	SS	5379.1	-4.3E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	60
T2	TR (35+0+35)*70	DS	6249.1	-4.3E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	55
T2	TR (35+0+35)*70	DS	5159.1	-4.3E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	54
T2	TR (35+0+35)*70	DS	3849.1	-4.3E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	53
T2	TR (0+35+35)*70	SS	2979.1	-4.3E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	49

Tr.	Sezione	P.I.	Punto		Ang.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.	Corr.
			X	Y										
T2	TR (0+35+35)*70	SS	1889.1	-4.3E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	50
T2	TR (35+0+35)*70	DC	6249.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	51
T2	TR (35+0+35)*70	DS	2759.1	-4.3E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	52
T2	TR (0+35+35)*70	SS	4289.1	-4.3E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	61
T2	R 35*70	SC	5379.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	62
T2	T (0+35+35)*70	SA	1574.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	70
T2	T (0+35+35)*70	SA	5379.1	-4.0E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	71
T2	T (0+35+35)*70	SA	4289.1	-4.0E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	72
T2	T (0+35+35)*70	SA	2979.1	-4.0E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	73
T2	R 35*70	SC	2979.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	69
T2	R 35*70	SC	2979.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	68
T2	R 35*70	SC	2979.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	67
T2	R 35*70	SC	4289.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	63
T2	R 35*70	SC	4289.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	64
T2	R 35*70	SC	4289.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	65
T2	R 35*70	SC	4289.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	66
T2	T (35+0+35)*70	DA	3849.1	-4.0E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	105
T3	R 35*70	DC	5159.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	115
T3	R 35*70	SC	2979.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	1
T4	T (35+0+35)*70	DC	6249.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	117
T4	TR (0+35+35)*70	SS	1574.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	114
T3	R 35*70	DC	3849.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	116
T3	R 35*70	DC	2759.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	118
T4	R 35*70	SC	1889.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	6
T4	R 35*70	DC	2759.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	5
T4	R 35*70	DC	3849.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	4
T3	R 35*70	SC	4289.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	3
T3	TR (35+0+35)*70	DC	6249.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	7
T4	R 35*70	SC	4289.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	8
T4	R 35*70	SC	5379.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	9
T3	R 35*70	SC	1889.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	58
T3	T (0+35+35)*70	SA	1574.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	9.19	57
T4	R 35*70	SC	2979.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	16
T4	R 35*70	DC	5159.1	-4.2E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	10
T3	R 35*70	SC	5379.1	-4.1E4	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.13	2

6.5.5 Fondazioni di piastre

Descrizione breve: Descrizione breve usata nelle tabelle dei capitoli delle piastre di fondazione.  
Stratigrafia: Stratigrafia del terreno nel punto medio in pianta dell'elemento.  
Sondaggio: È possibile indicare esplicitamente un sondaggio definito nelle preferenze oppure richiedere di estrapolare il sondaggio dalla definizione del sito espressa nelle preferenze.  
Estradosso: Distanza dalla quota superiore del sondaggio misurata in verticale con verso positivo verso l'alto. [cm]  
Deformazione volumetrica: Valore della deformazione volumetrica impiegato nel calcolo della pressione limite a rottura con la formula di Vesic. Il valore è adimensionale. Accetta anche il valore di default espresso nelle preferenze.  
K verticale: Coefficiente di sottofondo verticale del letto di molle. [daN/cm3]  
Limite compressione: Pressione limite di plasticizzazione a compressione del letto di molle. [daN/cm2]  
Limite trazione: Pressione limite di plasticizzazione a trazione del letto di molle. [daN/cm2]

Descrizione breve	Stratigrafia			K verticale	Limite compressione	Limite trazione
	Sondaggio	Estradosso	Deformazione volumetrica			
FS1	Da sito	0		Default	Default	Default

6.5.6 Piastre C.A.  
6.5.6.1 Piastre C.A. di piano

Livello: Quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]  
Sp.: Spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [cm]  
Punti: Punti di definizione in pianta.  
I.: Indice del punto corrente nell'insieme dei punti di definizione dell'elemento.  
X: Coordinata X. [cm]  
Y: Coordinata Y. [cm]  
Estr.: Distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]  
Mat: Riferimento ad una definizione di materiale cemento armato.  
Car.sup.: Riferimento alla definizione di un carico superficiale. Accetta anche il valore "Nessuno".  
Car.pot.: Riferimento alla definizione di un carico potenziale. Accetta anche il valore "Nessuno".  
DeltaT: Riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".  
Sovr.: Aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.  
S.Z: Indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.  
P.sup.: Peso per unità di superficie. [daN/cm2]  
Fond.: Riferimento alla fondazione sottostante l'elemento.  
Fori: Riferimenti a tutti gli elementi che forano la piastra.

Livello	Sp.	Punti			Estr.	Mat.	Car.sup.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	P.sup.	Fond.	Fori
		I.	X	Y										
L1	60	1	1889.1	-42636.7	0	C25/30				0	Si	0.15	FS1	
		2	6249.1	-42636.7										

Livello	Sp.	Punti			Estr.	Mat.	Car.sup.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	P.sup.	Fond.	Fori
		I.	X	Y										
		3	6249.1	-40336.7										
		4	1889.1	-40336.7										
L1	60	1	1574.1	-41801.7	0	C25/30				0	Si	0.15	FS1	
		2	1889.1	-41801.7										
		3	1889.1	-41171.7										
		4	1574.1	-41171.7										
L1	60	1	6249.1	-41801.7	0	C25/30				0	Si	0.15	FS1	
		2	6651.8	-41801.7										
		3	6653	-41171.7										
		4	6249.1	-41171.7										

6.5.7 Carichi superficiali

6.5.7.1 Comportamenti membranali

Descrizione breve: Descrizione breve usata nelle tabelle dei carichi superficiali.

Materiale: Riferimento ad una definizione di materiale cemento armato.N.B.: il peso degli elementi finiti membrana non viene computato.

Spessore: Spessore degli elementi membrana generati dalla modellazione. [cm]

Variazione termica: Riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Descrizione breve	Materiale	Spessore	Variazione termica
ME1	C25/30	10	

6.5.7.2 Carichi superficiali di piano

Carico: Riferimento alla definizione di un carico di superficie.

Solaio: Riferimento alla definizione di una sezione di solaio. Accetta anche il valore "Nessuno".

Liv.: Quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Punti: Punti di definizione in pianta.

Indice: Indice del punto corrente nell'insieme dei punti di definizione dell'elemento.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Estr.: Distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]

Angolo: Direzione delle nervature che trasmettono il carico.Angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]

Comp.: Descrizione sintetica del comportamento del carico superficiale o, nel caso di comportamento membranale, riferimento alla decrizione analitica della membrana.

Fori: Riferimenti a tutti gli elementi che forano il carico superficiale.

Carico	Solaio	Liv.	Punti			Estr.	Angolo	Comp.	Fori
			Indice	X	Y				
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	1889.1	-41171.7	0	180	ME1	
			2	1574.1	-41171.7				
			3	1574.1	-41801.7				
			4	1889.1	-41801.7				
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	2979.1	-40681.7	0	180	ME1	
			2	2759.1	-40681.7				
			3	2759.1	-41171.7				
			4	2979.1	-41171.7				
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	4289.1	-40681.7	0	180	ME1	
			2	3849.1	-40681.7				
			3	3849.1	-41171.7				
			4	4289.1	-41171.7				
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	5159.1	-42291.7	0	90	ME1	
			2	5159.1	-41801.7				
			3	4289.1	-41801.7				
			4	4289.1	-42291.7				
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	5159.1	-42636.7	0	90	ME1	
			2	5159.1	-42291.7				
			3	4289.1	-42291.7				
			4	4289.1	-42636.7				
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	2979.1	-41801.7	0	180	ME1	
			2	2759.1	-41801.7				
			3	2759.1	-42291.7				
			4	2979.1	-42291.7				
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	2979.1	-41171.7	0	180	ME1	
			2	2759.1	-41171.7				
			3	2759.1	-41171.7				
			4	2979.1	-41801.7				
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	4289.1	-41171.7	0	180	ME1	
			2	3849.1	-41171.7				
			3	3849.1	-41801.7				
			4	4289.1	-41801.7				
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	5379.1	-41171.7	0	180	ME1	
			2	5159.1	-41171.7				
			3	5159.1	-41801.7				
			4	5379.1	-41801.7				
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	5379.1	-40681.7	0	180	ME1	
			2	5159.1	-40681.7				
			3	5159.1	-41171.7				
			4	5379.1	-41171.7				
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	2759.1	-41801.7	0	90	ME1	
			2	2759.1	-41171.7				
			3	1889.1	-41171.7				
			4	1889.1	-41801.7				
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	5379.1	-41801.7	0	180	ME1	
			2	5159.1	-41801.7				
			3	5159.1	-42291.7				

Carico	Solaio	Liv.	Punti		Estr.	Angolo	Comp.	Fori
			Indice	X				
			4	5379.1	-42291.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	4289.1	-41801.7	0	180	ME1
			2	3849.1	-41801.7			
			3	3849.1	-42291.7			
			4	4289.1	-42291.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	6249.1	-42636.7	0	90	ME1
			2	6249.1	-42291.7			
			3	5379.1	-42291.7			
			4	5379.1	-42636.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	2759.1	-40681.7	0	90	ME1
			2	2759.1	-40336.7			
			3	1889.1	-40336.7			
			4	1889.1	-40681.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	3849.1	-41171.7	0	90	ME1
			2	3849.1	-40681.7			
			3	2979.1	-40681.7			
			4	2979.1	-41171.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	6249.1	-41171.7	0	90	ME1
			2	6249.1	-40681.7			
			3	5379.1	-40681.7			
			4	5379.1	-41171.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	5159.1	-41171.7	0	90	ME1
			2	5159.1	-40681.7			
			3	4289.1	-40681.7			
			4	4289.1	-41171.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	2759.1	-41171.7	0	90	ME1
			2	2759.1	-40681.7			
			3	1889.1	-40681.7			
			4	1889.1	-41171.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	3849.1	-40681.7	0	90	ME1
			2	3849.1	-40336.7			
			3	2979.1	-40336.7			
			4	2979.1	-40681.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	5159.1	-40681.7	0	90	ME1
			2	5159.1	-40336.7			
			3	4289.1	-40336.7			
			4	4289.1	-40681.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	2759.1	-42636.7	0	90	ME1
			2	2759.1	-42291.7			
			3	1889.1	-42291.7			
			4	1889.1	-42636.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	2759.1	-42291.7	0	90	ME1
			2	2759.1	-41801.7			
			3	1889.1	-41801.7			
			4	1889.1	-42291.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	3849.1	-42636.7	0	90	ME1
			2	3849.1	-42291.7			
			3	2979.1	-42291.7			
			4	2979.1	-42636.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	6249.1	-42291.7	0	90	ME1
			2	6249.1	-41801.7			
			3	5379.1	-41801.7			
			4	5379.1	-42291.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	6249.1	-40681.7	0	90	ME1
			2	6249.1	-40336.7			
			3	5379.1	-40336.7			
			4	5379.1	-40681.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L2	1	3849.1	-42291.7	0	90	ME1
			2	3849.1	-41801.7			
			3	2979.1	-41801.7			
			4	2979.1	-42291.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	5159.1	-40681.7	0	90	ME1
			2	5159.1	-40336.7			
			3	4289.1	-40336.7			
			4	4289.1	-40681.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	5159.1	-42636.7	0	90	ME1
			2	5159.1	-42291.7			
			3	4289.1	-42291.7			
			4	4289.1	-42636.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	5159.1	-41171.7	0	90	ME1
			2	5159.1	-40681.7			
			3	4289.1	-40681.7			
			4	4289.1	-41171.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	6249.1	-42636.7	0	90	ME1
			2	6249.1	-42291.7			
			3	5379.1	-42291.7			
			4	5379.1	-42636.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	5379.1	-41801.7	0	180	ME1
			2	5159.1	-41801.7			
			3	5159.1	-42291.7			
			4	5379.1	-42291.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	5159.1	-42291.7	0	90	ME1
			2	5159.1	-41801.7			
			3	4289.1	-41801.7			
			4	4289.1	-42291.7			
sbalzi	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	1574.1	-41801.7	0	270	ME1
			2	1464.1	-41881.7			
			3	1889.1	-41881.7			
			4	1889.1	-41801.7			
sbalzi	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	6249.1	-40336.7	0	90	ME1
			2	6249.1	-40226.7			
			3	1889.1	-40226.7			
			4	1889.1	-40336.7			
sbalzi	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	1889.1	-42636.7	0	270	ME1
			2	1889.1	-42746.7			
			3	6249.1	-42746.7			
			4	6249.1	-42636.7			

Carico	Solaio	Liv.	Punti		Estr.	Angolo	Comp.	Fori
			Indice	X	Y			
sbalzi	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	1574.1	-41171.7	0	180	ME1
			2	1464.1	-41171.7			
			3	1464.1	-41881.7			
			4	1574.1	-41801.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	6249.1	-40681.7	0	90	ME1
			2	6249.1	-40336.7			
			3	5379.1	-40336.7			
			4	5379.1	-40681.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	5379.1	-40681.7	0	180	ME1
			2	5159.1	-40681.7			
			3	5159.1	-41171.7			
			4	5379.1	-41171.7			
sbalzi	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	1889.1	-41171.7	0	90	ME1
			2	1889.1	-41091.7			
			3	1464.1	-41091.7			
			4	1464.1	-41171.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	2759.1	-42291.7	0	90	ME1
			2	2759.1	-41801.7			
			3	1889.1	-41801.7			
			4	1889.1	-42291.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	6249.1	-42291.7	0	90	ME1
			2	6249.1	-41801.7			
			3	5379.1	-41801.7			
			4	5379.1	-42291.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	2979.1	-41171.7	0	180	ME1
			2	2759.1	-41171.7			
			3	2759.1	-41801.7			
			4	2979.1	-41801.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	2759.1	-41801.7	0	90	ME1
			2	2759.1	-41171.7			
			3	1889.1	-41171.7			
			4	1889.1	-41801.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	2759.1	-40681.7	0	90	ME1
			2	2759.1	-40336.7			
			3	1889.1	-40336.7			
			4	1889.1	-40681.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	2759.1	-41171.7	0	90	ME1
			2	2759.1	-40681.7			
			3	1889.1	-40681.7			
			4	1889.1	-41171.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	6249.1	-41171.7	0	90	ME1
			2	6249.1	-40681.7			
			3	5379.1	-40681.7			
			4	5379.1	-41171.7			
sbalzi	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	6249.1	-41801.7	0	0	ME1
			2	6651.8	-41801.7			
			3	6653	-41171.7			
			4	6249.1	-41171.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	1889.1	-41171.7	0	180	ME1
			2	1574.1	-41171.7			
			3	1574.1	-41801.7			
			4	1889.1	-41801.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	3849.1	-41171.7	0	90	ME1
			2	3849.1	-40681.7			
			3	2979.1	-40681.7			
			4	2979.1	-41171.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	3849.1	-40681.7	0	90	ME1
			2	3849.1	-40336.7			
			3	2979.1	-40336.7			
			4	2979.1	-40681.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	4289.1	-41801.7	0	180	ME1
			2	3849.1	-41801.7			
			3	3849.1	-42291.7			
			4	4289.1	-42291.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	4289.1	-40681.7	0	180	ME1
			2	3849.1	-40681.7			
			3	3849.1	-41171.7			
			4	4289.1	-41171.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	3849.1	-42636.7	0	90	ME1
			2	3849.1	-42291.7			
			3	2979.1	-42291.7			
			4	2979.1	-42636.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	2759.1	-42636.7	0	90	ME1
			2	2759.1	-42291.7			
			3	1889.1	-42291.7			
			4	1889.1	-42636.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	2979.1	-41801.7	0	180	ME1
			2	2759.1	-41801.7			
			3	2759.1	-42291.7			
			4	2979.1	-42291.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	3849.1	-42291.7	0	90	ME1
			2	3849.1	-41801.7			
			3	2979.1	-41801.7			
			4	2979.1	-42291.7			
solaio	Ner 10*(24+6)/50	L3	1	2759.1	-41171.7	0	0	ME1
			2	2979.1	-41171.7			
			3	2979.1	-40681.7			
			4	2759.1	-40681.7			



7 Dati di modellazione

7.1 Nodi modello

7.1.1 Nodi di definizione del modello

Indice: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Posizione: Coordinate del nodo.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Z: Coordinata Z. [cm]

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
2	1889.1	-4.3E4	-30	3	1973.1	-4.3E4	-30	4	2057.2	-4.3E4	-30	5	2141.3	-4.3E4	-30
6	2225.4	-4.3E4	-30	7	2309.5	-4.3E4	-30	8	2393.6	-4.3E4	-30	9	2477.6	-4.3E4	-30
10	2561.7	-4.3E4	-30	11	2645.8	-4.3E4	-30	12	2729.9	-4.3E4	-30	13	2799.5	-4.3E4	-30
14	2869.1	-4.3E4	-30	15	2938.6	-4.3E4	-30	16	3008.2	-4.3E4	-30	17	3089.4	-4.3E4	-30
18	3170.6	-4.3E4	-30	19	3251.7	-4.3E4	-30	20	3332.9	-4.3E4	-30	21	3414.1	-4.3E4	-30
22	3495.2	-4.3E4	-30	23	3576.4	-4.3E4	-30	24	3657.6	-4.3E4	-30	25	3738.7	-4.3E4	-30
26	3819.9	-4.3E4	-30	27	3903	-4.3E4	-30	28	3986	-4.3E4	-30	29	4069.1	-4.3E4	-30
30	4152.1	-4.3E4	-30	31	4235.2	-4.3E4	-30	32	4318.2	-4.3E4	-30	33	4399.4	-4.3E4	-30
34	4480.6	-4.3E4	-30	35	4561.7	-4.3E4	-30	36	4642.9	-4.3E4	-30	37	4724.1	-4.3E4	-30
38	4805.2	-4.3E4	-30	39	4886.4	-4.3E4	-30	40	4967.6	-4.3E4	-30	41	5048.7	-4.3E4	-30
42	5129.9	-4.3E4	-30	43	5199.5	-4.3E4	-30	44	5269.1	-4.3E4	-30	45	5338.6	-4.3E4	-30
46	5408.2	-4.3E4	-30	47	5492.3	-4.3E4	-30	48	5576.4	-4.3E4	-30	49	5660.5	-4.3E4	-30
50	5744.6	-4.3E4	-30	51	5828.6	-4.3E4	-30	52	5912.7	-4.3E4	-30	53	5996.8	-4.3E4	-30
54	6080.9	-4.3E4	-30	55	6165	-4.3E4	-30	56	6249.1	-4.3E4	-30	57	1918.2	-4.3E4	-30
58	2729.9	-4.3E4	-30	59	3008.2	-4.3E4	-30	60	3819.9	-4.3E4	-30	61	4318.2	-4.3E4	-30
62	5129.9	-4.3E4	-30	63	5408.2	-4.3E4	-30	64	6219.9	-4.3E4	-30	65	1889.1	-4.3E4	-30
66	1973.1	-4.3E4	-30	67	2057.2	-4.3E4	-30	68	2141.3	-4.3E4	-30	69	2225.4	-4.3E4	-30
70	2309.4	-4.3E4	-30	71	2393.4	-4.3E4	-30	72	2477.2	-4.3E4	-30	73	2560.6	-4.3E4	-30
74	2643.1	-4.3E4	-30	75	2723.3	-4.3E4	-30	76	2797.4	-4.3E4	-30	77	2869.4	-4.3E4	-30
78	2940.8	-4.3E4	-30	79	3013.6	-4.3E4	-30	80	3091.3	-4.3E4	-30	81	3171	-4.3E4	-30
82	3251.7	-4.3E4	-30	83	3332.9	-4.3E4	-30	84	3414.1	-4.3E4	-30	85	3495.3	-4.3E4	-30
86	3576.5	-4.3E4	-30	87	3657.9	-4.3E4	-30	88	3739.3	-4.3E4	-30	89	3821	-4.3E4	-30
90	3903.3	-4.3E4	-30	91	3986	-4.3E4	-30	92	4068.9	-4.3E4	-30	93	4151.8	-4.3E4	-30
94	4234.6	-4.3E4	-30	95	4317.1	-4.3E4	-30	96	4399	-4.3E4	-30	97	4480.5	-4.3E4	-30
98	4561.7	-4.3E4	-30	99	4642.9	-4.3E4	-30	100	4724	-4.3E4	-30	101	4805.1	-4.3E4	-30
102	4886	-4.3E4	-30	103	4966.7	-4.3E4	-30	104	5046.6	-4.3E4	-30	105	5124.7	-4.3E4	-30
106	5198	-4.3E4	-30	107	5269.8	-4.3E4	-30	108	5341.4	-4.3E4	-30	109	5415	-4.3E4	-30
110	5494.8	-4.3E4	-30	111	5576.9	-4.3E4	-30	112	5660.5	-4.3E4	-30	113	5744.6	-4.3E4	-30
114	5828.6	-4.3E4	-30	115	5912.7	-4.3E4	-30	116	5996.8	-4.3E4	-30	117	6080.9	-4.3E4	-30
118	6165	-4.3E4	-30	119	6249.1	-4.3E4	-30	120	1889.1	-4.2E4	-30	121	1973.1	-4.2E4	-30
122	2057.2	-4.2E4	-30	123	2141.3	-4.2E4	-30	124	2225.3	-4.2E4	-30	125	2309.4	-4.2E4	-30
126	2393.3	-4.2E4	-30	127	2477	-4.2E4	-30	128	2560.3	-4.2E4	-30	129	2642.5	-4.2E4	-30
130	2722.4	-4.2E4	-30	131	2797.1	-4.2E4	-30	132	2869.7	-4.2E4	-30	133	2941.2	-4.2E4	-30
134	3014.2	-4.2E4	-30	135	3091.7	-4.2E4	-30	136	3171	-4.2E4	-30	137	3251.7	-4.2E4	-30
138	3332.9	-4.2E4	-30	139	3414.1	-4.2E4	-30	140	3495.3	-4.2E4	-30	141	3576.6	-4.2E4	-30
142	3658.1	-4.2E4	-30	143	3739.8	-4.2E4	-30	144	3821.8	-4.2E4	-30	145	3903.5	-4.2E4	-30
146	3986	-4.2E4	-30	147	4068.8	-4.2E4	-30	148	4151.6	-4.2E4	-30	149	4234.1	-4.2E4	-30
150	4316.3	-4.2E4	-30	151	4398.8	-4.2E4	-30	152	4480.5	-4.2E4	-30	153	4561.7	-4.2E4	-30
154	4642.9	-4.2E4	-30	155	4724	-4.2E4	-30	156	4805	-4.2E4	-30	157	4885.9	-4.2E4	-30
158	4966.5	-4.2E4	-30	159	5046.3	-4.2E4	-30	160	5124.2	-4.2E4	-30	161	5197.8	-4.2E4	-30
162	5270.1	-4.2E4	-30	163	5342	-4.2E4	-30	164	5415.9	-4.2E4	-30	165	5495.2	-4.2E4	-30
166	5576.9	-4.2E4	-30	167	5660.5	-4.2E4	-30	168	5744.6	-4.2E4	-30	169	5828.6	-4.2E4	-30
170	5912.7	-4.2E4	-30	171	5996.8	-4.2E4	-30	172	6080.9	-4.2E4	-30	173	6165	-4.2E4	-30
174	6249.1	-4.2E4	-30	175	1973.1	-4.2E4	-30	176	2057.2	-4.2E4	-30	177	2141.3	-4.2E4	-30
178	2225.3	-4.2E4	-30	179	2309.3	-4.2E4	-30	180	2393.3	-4.2E4	-30	181	2477.1	-4.2E4	-30
182	2560.7	-4.2E4	-30	183	2644	-4.2379	-30	184	2726.2	-4.2E4	-30	185	2798.5	-4.2E4	-30
186	2869.3	-4.2E4	-30	187	2939.8	-4.2379	-30	188	3010.2	-4.2E4	-30	189	3090.2	-4.2E4	-30
190	3171	-4.2E4	-30	191	3251.7	-4.2E4	-30	192	3332.9	-4.2E4	-30	193	3414.1	-4.2E4	-30
194	3495.3	-4.2E4	-30	195	3576.7	-4.2E4	-30	196	3658.4	-4.2E4	-30	197	3740.7	-4.2379	-30
198	3824.7	-4.2E4	-30	199	3904.8	-4.2E4	-30	200	3986	-4.2E4	-30	201	4068.8	-4.2E4	-30
202	4151.3	-4.2E4	-30	203	4233.2	-4.2379	-30	204	4314.2	-4.2E4	-30	205	4398.3	-4.2E4	-30
206	4480.5	-4.2E4	-30	207	4561.7	-4.2E4	-30	208	4642.9	-4.2E4	-30	209	4724	-4.2E4	-30
210	4805	-4.2E4	-30	211	4886	-4.2E4	-30	212	4966.8	-4.2E4	-30	213	5047.6	-4.2379	-30
214	5128.2	-4.2E4	-30	215	5199.3	-4.2E4	-30	216	5269.7	-4.2E4	-30	217	5340.5	-4.2379	-30
218	5412.1	-4.2E4	-30	219	5493.8	-4.2E4	-30	220	5576.9	-4.2E4	-30	221	5660.5	-4.2E4	-30
222	5744.6	-4.2E4	-30	223	5828.6	-4.2E4	-30	224	5912.7	-4.2E4	-30	225	5996.8	-4.2E4	-30
226	6080.9	-4.2E4	-30	227	1889.1	-4.2E4	-30	228	6165	-4.2E4	-30	229	6249.1	-4.2E4	-30
230	1973.1	-4.2294	-30	231	2057.2	-4.2E4	-30	232	2141.3	-4.2E4	-30	233	2225.3	-4.2E4	-30
234	2309.3	-4.2E4	-30	235	2393.3	-4.2E4	-30	236	2477.1	-4.2E4	-30	237	2561.1	-4.2E4	-30
238	2647.5	-4.2E4	-30	239	2801.4	-4.2E4	-30	240	2868.9	-4.2E4	-30	241	2937.3	-4.2E4	-30
242	3087	-4.2E4	-30	243	3170.4	-4.2E4	-30	244	3251.7	-4.2E4	-30	245	3332.9	-4.2E4	-30
246	3414.1	-4.2E4	-30	247	3495.3	-4.2E4	-30	248	3576.7	-4.2E4	-30	249	3659.1	-4.2E4	-30
250	3742.9	-4.2E4	-30	251	3906	-4.2E4	-30	252	3986	-4.2E4	-30	253	4068.7	-4.2E4	-30
254	4151.1	-4.2E4	-30	255	4231.8	-4.2E4	-30	256	4395.5	-4.2E4	-30	257	4479.7	-4.2E4	-30
258	4561.7	-4.2E4	-30	259	4642.8	-4.2E4	-30	260	4724	-4.2E4	-30	261	4805	-4.2E4	-30
262	4886	-4.2E4	-30	263	4967.2	-4.2E4	-30	264	5050.9	-4.2E4	-30	265	5201.8	-4.2E4	-30
266	5269.3	-4.2E4	-30	267	5337.7	-4.2E4	-30	268	5490.7	-4.2E4	-30	269	5576.4	-4.2E4	-30
270	5660.5	-4.2E4	-30	271	5744.6	-4.2E4	-30	272	5828.6	-4.2E4	-30	273	5912.7	-4.2E4	-30
274	5996.8	-4.2E4	-30	275	6080.9	-4.2E4	-30	276	6165	-4.2E4	-30	277	1889.1	-4.2E4	-30
278	1906.6	-4.2E4	-30	279	2741.6	-4.2E4	-30	280	2996.6	-4.2E4	-30	281	3831.6	-4.2E4	-30
282	4306.6	-4.2E4	-30	283	5141.6	-4.2E4	-30	284	5396.6	-4.2E4	-30	285	6231.6	-4.2E4	-30
286	6249.1	-4.2E4	-30	287	1973.1	-4.2E4	-30	288	2057.2	-4.2E4	-30	289	2141.3	-4.2E4	-30
290	2225.3	-4.2E4	-30	291	2309.3	-4.2E4	-30	292	2393.2	-4.2E4	-30	293	2476.8	-4.2E4	-30
294	2559.9	-4.2211	-30	295	2643.4	-4.2211	-30	296	2725.5	-4.2E4	-30	297	2798	-4.2E4	-30
298	2869.1	-4.2E4	-30	299	2940.2	-4.2211	-30	300	3010.8	-4.2E4	-30	301	3090.7	-4.2E4	-30
302	3171.4	-4.2E4	-30	303	3251.7	-4.2E4	-30	304	3332.9	-4.2E4	-30	305	3414.1	-4.2E4	-30
306	3495.3	-4.2E4	-30	307	3576.6	-4.2E4	-30	308	3658.5	-4.2E4	-30	309	3740.8	-4.2211	-30
310	3823.8	-4.2E4	-30	311	3904.8	-4.2E4	-30	312	3986	-4.2E4	-30	313	4068.9	-4.2E4	-30
314	4151.2	-4.2E4	-30	315	4233.1	-4.2211	-30	316	4314.3	-4.2E4	-30	317	4397.5	-4.2E4	-30
318	4479.9	-4.2E4	-30	319	4561.7	-4.2E4	-30	320	4642.8	-4.2E4	-30	321	4723.9	-4.2E4	-30
322	4804.9	-4.2E4	-30	323	4885.7	-4.2E4	-30	324	4966.2	-4.2211	-30	325	5047.2	-4.2211	-30
326	5127.6	-4.2E4	-30	327	5199	-4.2E4	-30	328	5269.7	-4.2E4	-30	329	5341.1	-4.2211	-30

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
330	5412.4	-4.2E4	-30	331	5494.4	-4.2E4	-30	332	5577.5	-4.2E4	-30	333	5660.5	-4.2E4	-30
334	5744.6	-4.2E4	-30	335	5828.6	-4.2E4	-30	336	5912.7	-42211	-30	337	1889.1	-42210	-30
338	5996.8	-42211	-30	339	6080.9	-4.2E4	-30	340	6165	-4.2E4	-30	341	6249.1	-42210	-30
342	1889.1	-4.2E4	-30	343	1973.1	-4.2E4	-30	344	2057.2	-4.2E4	-30	345	2141.3	-4.2E4	-30
346	2225.3	-4.2E4	-30	347	2309.3	-4.2E4	-30	348	2393.2	-4.2E4	-30	349	2476.8	-4.2E4	-30
350	2559.7	-4.2E4	-30	351	2641.4	-4.2E4	-30	352	2720.8	-4.2E4	-30	353	2796.1	-4.2E4	-30
354	2869.4	-4.2E4	-30	355	2942.3	-4.2E4	-30	356	3015.7	-4.2E4	-30	357	3092.6	-4.2E4	-30
358	3171.7	-4.2E4	-30	359	3251.7	-4.2E4	-30	360	3332.9	-4.2E4	-30	361	3414.1	-4.2E4	-30
362	3495.3	-4.2E4	-30	363	3576.5	-4.2E4	-30	364	3657.9	-4.2E4	-30	365	3739.4	-4.2E4	-30
366	3821.2	-4.2E4	-30	367	3903.8	-4.2E4	-30	368	3986	-4.2E4	-30	369	4068.9	-4.2E4	-30
370	4151.8	-4.2E4	-30	371	4234.5	-4.2E4	-30	372	4316.9	-4.2E4	-30	373	4398.5	-4.2E4	-30
374	4480.5	-4.2E4	-30	375	4561.7	-4.2E4	-30	376	4642.8	-4.2E4	-30	377	4723.9	-4.2E4	-30
378	4804.9	-4.2E4	-30	379	4885.7	-4.2E4	-30	380	4966	-4.2E4	-30	381	5045.3	-4.2E4	-30
382	5123.3	-4.2E4	-30	383	5197.3	-4.2E4	-30	384	5270.2	-4.2E4	-30	385	5343.2	-4.2E4	-30
386	5417.6	-4.2E4	-30	387	5496.4	-4.2E4	-30	388	5577.8	-4.2E4	-30	389	5660.5	-4.2E4	-30
390	5744.6	-4.2E4	-30	391	5828.6	-4.2E4	-30	392	5912.7	-4.2E4	-30	393	5996.8	-4.2E4	-30
394	6080.9	-4.2E4	-30	395	6165	-4.2E4	-30	396	6249.1	-4.2E4	-30	397	1889.1	-4.2E4	-30
398	1973.1	-4.2E4	-30	399	2057.2	-4.2E4	-30	400	2141.3	-4.2E4	-30	401	2225.3	-4.2E4	-30
402	2309.3	-4.2E4	-30	403	2393.2	-4.2E4	-30	404	2476.8	-4.2E4	-30	405	2559.8	-4.2E4	-30
406	2641.6	-4.2E4	-30	407	2721.1	-4.2E4	-30	408	2796.3	-4.2E4	-30	409	2869.4	-42047	-30
410	2942	-4.2E4	-30	411	3015.5	-4.2E4	-30	412	3091.9	-4.2E4	-30	413	3171.6	-42047	-30
414	3251.7	-4.2E4	-30	415	3332.9	-4.2E4	-30	416	3414.1	-4.2E4	-30	417	3495.3	-4.2E4	-30
418	3576.6	-4.2E4	-30	419	3658	-4.2E4	-30	420	3739.5	-4.2E4	-30	421	3821.3	-4.2E4	-30
422	3903.4	-4.2E4	-30	423	3986	-4.2E4	-30	424	4068.9	-4.2E4	-30	425	4151.7	-4.2E4	-30
426	4234.4	-4.2E4	-30	427	4316.8	-4.2E4	-30	428	4398.9	-4.2E4	-30	429	4480.5	-4.2E4	-30
430	4561.7	-4.2E4	-30	431	4642.8	-4.2E4	-30	432	4723.9	-4.2E4	-30	433	4805	-4.2E4	-30
434	4885.8	-4.2E4	-30	435	4966.1	-4.2E4	-30	436	5045.5	-4.2E4	-30	437	5123	-4.2E4	-30
438	5197.2	-42047	-30	439	5270.6	-4.2E4	-30	440	5343	-4.2E4	-30	441	5417.3	-4.2E4	-30
442	5495.5	-4.2E4	-30	443	5577.7	-42047	-30	444	5660.5	-4.2E4	-30	445	5744.6	-4.2E4	-30
446	5828.6	-4.2E4	-30	447	5912.7	-4.2E4	-30	448	5996.8	-4.2E4	-30	449	6080.9	-4.2E4	-30
450	6165	-4.2E4	-30	451	6249.1	-4.2E4	-30	452	1889.1	-41965	-30	453	1973.1	-4.2E4	-30
454	2057.2	-4.2E4	-30	455	2141.3	-4.2E4	-30	456	2225.3	-4.2E4	-30	457	2309.3	-4.2E4	-30
458	2393.2	-4.2E4	-30	459	2476.9	-4.2E4	-30	460	2560.1	-4.2E4	-30	461	2642.3	-4.2E4	-30
462	2722.1	-4.2E4	-30	463	2797.1	-4.2E4	-30	464	2869.8	-4.2E4	-30	465	2941.4	-4.2E4	-30
466	3014.5	-4.2E4	-30	467	3091.7	-4.2E4	-30	468	3171	-4.2E4	-30	469	3251.7	-4.2E4	-30
470	3332.9	-4.2E4	-30	471	3414.1	-4.2E4	-30	472	3495.3	-4.2E4	-30	473	3576.6	-4.2E4	-30
474	3658.1	-4.2E4	-30	475	3739.9	-4.2E4	-30	476	3821.9	-4.2E4	-30	477	3904	-4.2E4	-30
478	3986	-4.2E4	-30	479	4068.8	-4.2E4	-30	480	4151.6	-4.2E4	-30	481	4234	-4.2E4	-30
482	4316.3	-4.2E4	-30	483	4398.8	-4.2E4	-30	484	4480.5	-4.2E4	-30	485	4561.7	-4.2E4	-30
486	4642.9	-4.2E4	-30	487	4724	-4.2E4	-30	488	4805	-4.2E4	-30	489	4885.9	-4.2E4	-30
490	4966.4	-4.2E4	-30	491	5046.1	-4.2E4	-30	492	5124	-4.2E4	-30	493	5197.9	-4.2E4	-30
494	5270.3	-4.2E4	-30	495	5342.3	-4.2E4	-30	496	5416.2	-4.2E4	-30	497	5495.2	-4.2E4	-30
498	5576.9	-4.2E4	-30	499	5660.5	-4.2E4	-30	500	5744.6	-4.2E4	-30	501	5828.6	-4.2E4	-30
502	5912.7	-4.2E4	-30	503	5996.8	-4.2E4	-30	504	6080.9	-4.2E4	-30	505	6165	-4.2E4	-30
506	6249.1	-41965	-30	507	1889.1	-4.2E4	-30	508	1973.1	-41884	-30	509	2057.2	-4.2E4	-30
510	2141.3	-4.2E4	-30	511	2225.3	-4.2E4	-30	512	2309.3	-4.2E4	-30	513	2393.3	-4.2E4	-30
514	2477.1	-4.2E4	-30	515	2560.7	-4.2E4	-30	516	2644	-41884	-30	517	2726.2	-4.2E4	-30
518	2798.5	-4.2E4	-30	519	2869.3	-4.2E4	-30	520	2939.8	-41884	-30	521	3010.7	-4.2E4	-30
522	3090.2	-4.2E4	-30	523	3171	-4.2E4	-30	524	3251.7	-4.2E4	-30	525	3332.9	-4.2E4	-30
526	3414.1	-4.2E4	-30	527	3495.3	-4.2E4	-30	528	3576.7	-4.2E4	-30	529	3658.4	-4.2E4	-30
530	3740.7	-41884	-30	531	3823.9	-4.2E4	-30	532	3904.8	-4.2E4	-30	533	3986	-4.2E4	-30
534	4068.8	-4.2E4	-30	535	4151.3	-4.2E4	-30	536	4233.2	-41884	-30	537	4314.2	-4.2E4	-30
538	4397.5	-4.2E4	-30	539	4480.5	-4.2E4	-30	540	4561.7	-4.2E4	-30	541	4642.9	-4.2E4	-30
542	4724	-4.2E4	-30	543	4805	-4.2E4	-30	544	4886	-4.2E4	-30	545	4966.8	-4.2E4	-30
546	5047.6	-41884	-30	547	5127.6	-4.2E4	-30	548	5199.3	-4.2E4	-30	549	5269.7	-4.2E4	-30
550	5340.5	-41884	-30	551	5412.1	-4.2E4	-30	552	5494.3	-4.2E4	-30	553	5576.9	-4.2E4	-30
554	5660.5	-4.2E4	-30	555	5744.6	-4.2E4	-30	556	5828.6	-4.2E4	-30	557	5912.7	-4.2E4	-30
558	5996.8	-4.2E4	-30	559	6080.9	-4.2E4	-30	560	6165	-4.2E4	-30	561	6249.1	-4.2E4	-30
562	1973.1	-4.2E4	-30	563	2057.2	-4.2E4	-30	564	2141.3	-4.2E4	-30	565	2225.3	-4.2E4	-30
566	2309.3	-4.2E4	-30	567	2393.3	-4.2E4	-30	568	2477.1	-4.2E4	-30	569	2561.1	-4.2E4	-30
570	2647.5	-4.2E4	-30	571	2801.4	-4.2E4	-30	572	2868.9	-4.2E4	-30	573	2937.3	-4.2E4	-30
574	3086.9	-4.2E4	-30	575	3170.3	-4.2E4	-30	576	3251.7	-4.2E4	-30	577	3332.9	-4.2E4	-30
578	3414.1	-4.2E4	-30	579	3495.3	-4.2E4	-30	580	3576.7	-4.2E4	-30	581	3658.6	-4.2E4	-30
582	3742.9	-4.2E4	-30	583	3906	-4.2E4	-30	584	3986	-4.2E4	-30	585	4068.7	-4.2E4	-30
586	4151.1	-4.2E4	-30	587	4231.8	-4.2E4	-30	588	4395.7	-4.2E4	-30	589	4479.7	-4.2E4	-30
590	4561.7	-4.2E4	-30	591	4642.8	-4.2E4	-30	592	4724	-4.2E4	-30	593	4805	-4.2E4	-30
594	4886	-4.2E4	-30	595	4967.2	-4.2E4	-30	596	5050.7	-4.2E4	-30	597	5201.8	-4.2E4	-30
598	5269.3	-4.2E4	-30	599	5337.7	-4.2E4	-30	600	5490.7	-4.2E4	-30	601	5576.4	-4.2E4	-30
602	5660.5	-4.2E4	-30	603	5744.6	-4.2E4	-30	604	5828.6	-4.2E4	-30	605	5912.7	-4.2E4	-30
606	5996.8	-4.2E4	-30	607	6080.9	-4.2E4	-30	608	6165	-4.2E4	-30	609	1574.1	-4.2E4	-30
610	1652.8	-4.2E4	-30	611	1731.6	-4.2E4	-30	612	1810.3	-4.2E4	-30	613	1889.1	-4.2E4	-30
614	1906.6	-4.2E4	-30	615	2741.6	-4.2E4	-30	616	2996.6	-4.2E4	-30	617	3831.6	-4.2E4	-30
618	4306.6	-4.2E4	-30	619	5141.6	-4.2E4	-30	620	5396.6	-4.2E4	-30	621	6249.1	-4.2E4	-30
622	6329.6	-4.2E4	-30	623	6410.1	-4.2E4	-30	624	6490.7	-4.2E4	-30	625	6571.2	-4.2E4	-30
626	6651.8	-4.2E4	-30	627	6219.9	-4.2E4	-30	628	1603.2	-4.2E4	-30	629	1574.1	-4.2E4	-30
630	1652.8	-4.2E4	-30	631	1731.6	-4.2E4	-30	632	1810.3	-4.2E4	-30	633	1889.1	-4.2E4	-30
634	1973.1	-4.2E4	-30	635	2057.2	-4.2E4	-30	636	2141.3	-4.2E4	-30	637	2225.3	-4.2E4	-30
638	2309.3	-4.2E4	-30	639	2393.2	-4.2E4	-30	640	2476.8	-4.2E4	-30	641	2559.9	-4.2E4	-30
642	2643.4	-4.2E4	-30	643	2725.5	-4.2E4	-30	644	2798.1	-4.2E4	-30	645	2869.1	-4.2E4	-30
646	2940.3	-4.2E4	-30	647	3010.8	-4.2E4	-30	648	3090.7	-4.2E4	-30	649	3171	-4.2E4	-30
650	3251.7	-4.2E4	-30	651	3332.9	-4.2E4	-30	652	3414.1	-4.2E4	-30	653	3495.3	-4.2E4	-30
654	3576.6	-4.2E4	-30	655	3658	-4									

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
718	3576.5	-4.2E4	-30	719	3657.8	-4.2E4	-30	720	3740	-4.2E4	-30	721	3821.9	-4.2E4	-30
722	3904	-4.2E4	-30	723	3986	-4.2E4	-30	724	4068.9	-4.2E4	-30	725	4151.8	-4.2E4	-30
726	4233.9	-4.2E4	-30	727	4315.7	-4.2E4	-30	728	4398.2	-4.2E4	-30	729	4480.5	-4.2E4	-30
730	4561.7	-4.2E4	-30	731	4642.8	-4.2E4	-30	732	4723.9	-4.2E4	-30	733	4804.9	-4.2E4	-30
734	4885.7	-4.2E4	-30	735	4965.9	-4.2E4	-30	736	5045.2	-4.2E4	-30	737	5122.7	-4.2E4	-30
738	5197.3	-4.2E4	-30	739	5270.3	-4.2E4	-30	740	5343.3	-4.2E4	-30	741	5417.7	-4.2E4	-30
742	5496.6	-4.2E4	-30	743	5577.9	-4.2E4	-30	744	5660.5	-4.2E4	-30	745	5744.6	-4.2E4	-30
746	5828.6	-4.2E4	-30	747	5912.7	-4.2E4	-30	748	5996.8	-4.2E4	-30	749	6080.9	-4.2E4	-30
750	6165	-4.2E4	-30	751	6249.1	-4.2E4	-30	752	6329.7	-4.2E4	-30	753	6410.3	-4.2E4	-30
754	6490.9	-4.2E4	-30	755	6571.5	-4.2E4	-30	756	6652.1	-4.2E4	-30	757	1574.1	-4.2E4	-30
758	1652.8	-4.2E4	-30	759	1731.6	-4.2E4	-30	760	1810.3	-4.2E4	-30	761	1889.1	-4.2E4	-30
762	1973.1	-4.2E4	-30	763	2057.2	-4.2E4	-30	764	2141.3	-4.2E4	-30	765	2225.3	-4.2E4	-30
766	2309.3	-4.2E4	-30	767	2393.2	-4.2E4	-30	768	2476.7	-4.2E4	-30	769	2559.6	-4.2E4	-30
770	2641.3	-4.2E4	-30	771	2720.8	-4.2E4	-30	772	2797	-4.2E4	-30	773	2870.2	-4.2E4	-30
774	2942.3	-4.2E4	-30	775	3015.8	-4.2E4	-30	776	3092.5	-4.2E4	-30	777	3171.6	-4.2E4	-30
778	3251.7	-4.2E4	-30	779	3332.9	-4.2E4	-30	780	3414.1	-4.2E4	-30	781	3495.3	-4.2E4	-30
782	3576.5	-4.2E4	-30	783	3657.9	-4.2E4	-30	784	3739.4	-4.2E4	-30	785	3821.1	-4.2E4	-30
786	3903.3	-4.2E4	-30	787	3986	-4.2E4	-30	788	4068.9	-4.2E4	-30	789	4151.8	-4.2E4	-30
790	4234.5	-4.2E4	-30	791	4317	-4.2E4	-30	792	4399	-4.2E4	-30	793	4480.5	-4.2E4	-30
794	4561.7	-4.2E4	-30	795	4642.8	-4.2E4	-30	796	4723.9	-4.2E4	-30	797	4804.9	-4.2E4	-30
798	4885.7	-4.2E4	-30	799	4965.9	-4.2E4	-30	800	5045.2	-4.2E4	-30	801	5122.7	-4.2E4	-30
802	5197.9	-4.2E4	-30	803	5270.8	-4.2E4	-30	804	5343.3	-4.2E4	-30	805	5417.7	-4.2E4	-30
806	5496.6	-4.2E4	-30	807	5578	-4.2E4	-30	808	5660.5	-4.2E4	-30	809	5744.6	-4.2E4	-30
810	5828.6	-4.2E4	-30	811	5912.7	-4.2E4	-30	812	5996.8	-4.2E4	-30	813	6080.9	-4.2E4	-30
814	6165	-4.2E4	-30	815	6249.1	-4.2E4	-30	816	6329.7	-4.2E4	-30	817	6410.3	-4.2E4	-30
818	6491	-4.2E4	-30	819	6571.6	-4.2E4	-30	820	6652.2	-4.2E4	-30	821	1574.1	-4.1E4	-30
822	1652.8	-4.1E4	-30	823	1731.6	-4.1E4	-30	824	1810.3	-4.1E4	-30	825	1889.1	-4.1E4	-30
826	1973.1	-4.1E4	-30	827	2057.2	-4.1E4	-30	828	2141.3	-4.1E4	-30	829	2225.3	-4.1E4	-30
830	2309.3	-4.1E4	-30	831	2393.2	-4.1E4	-30	832	2476.8	-4.1E4	-30	833	2559.7	-4.1E4	-30
834	2641.4	-4.1E4	-30	835	2720.8	-4.1E4	-30	836	2797	-4.1E4	-30	837	2870.2	-4.1E4	-30
838	2942.3	-4.1E4	-30	839	3015.7	-4.1E4	-30	840	3092	-4.1E4	-30	841	3171	-4.1E4	-30
842	3251.7	-4.1E4	-30	843	3332.9	-4.1E4	-30	844	3414.1	-4.1E4	-30	845	3495.3	-4.1E4	-30
846	3576.5	-4.1E4	-30	847	3657.9	-4.1E4	-30	848	3739.4	-4.1E4	-30	849	3821.2	-4.1E4	-30
850	3903.4	-4.1E4	-30	851	3986	-4.1E4	-30	852	4068.9	-4.1E4	-30	853	4082.5	-4.1E4	-30
854	4151.8	-4.1E4	-30	855	4234.5	-4.1E4	-30	856	4316.9	-4.1E4	-30	857	4399	-4.1E4	-30
858	4480.5	-4.1E4	-30	859	4561.7	-4.1E4	-30	860	4642.8	-4.1E4	-30	861	4723.9	-4.1E4	-30
862	4804.9	-4.1E4	-30	863	4885.7	-4.1E4	-30	864	4966	-4.1E4	-30	865	5045.3	-4.1E4	-30
866	5122.8	-4.1E4	-30	867	5197.8	-4.1E4	-30	868	5270.7	-4.1E4	-30	869	5343.2	-4.1E4	-30
870	5417.6	-4.1E4	-30	871	5496.7	-4.1E4	-30	872	5578.1	-4.1E4	-30	873	5660.5	-4.1E4	-30
874	5744.6	-4.1E4	-30	875	5828.6	-4.1E4	-30	876	5912.7	-4.1E4	-30	877	5996.8	-4.1E4	-30
878	6080.9	-4.1E4	-30	879	6165	-4.1E4	-30	880	6249.1	-4.1E4	-30	881	6329.7	-4.1E4	-30
882	6410.4	-4.1E4	-30	883	6491.1	-4.1E4	-30	884	6571.7	-4.1E4	-30	885	6652.4	-4.1E4	-30
886	1574.1	-4.1E4	-30	887	1652.8	-4.1E4	-30	888	1731.6	-4.1E4	-30	889	1810.3	-4.1E4	-30
890	1889.1	-4.1E4	-30	891	1973.1	-4.1E4	-30	892	2057.2	-4.1E4	-30	893	2141.3	-4.1E4	-30
894	2225.3	-4.1E4	-30	895	2309.3	-4.1E4	-30	896	2393.2	-4.1E4	-30	897	2476.8	-4.1E4	-30
898	2559.8	-4.1E4	-30	899	2641.6	-4.1E4	-30	900	2721.1	-4.1E4	-30	901	2796.3	-4.1E4	-30
902	2870.1	-4.1E4	-30	903	2942	-4.1E4	-30	904	3015.5	-4.1E4	-30	905	3092.5	-4.1E4	-30
906	3171	-4.1E4	-30	907	3251.7	-4.1E4	-30	908	3332.9	-4.1E4	-30	909	3414.1	-4.1E4	-30
910	3495.3	-4.1E4	-30	911	3576.6	-4.1E4	-30	912	3658	-4.1E4	-30	913	3739.5	-4.1E4	-30
914	3821.3	-4.1E4	-30	915	3903.4	-4.1E4	-30	916	3986	-4.1E4	-30	917	4068.9	-4.1E4	-30
918	4151.7	-4.1E4	-30	919	4234.4	-4.1E4	-30	920	4316.8	-4.1E4	-30	921	4398.9	-4.1E4	-30
922	4480.5	-4.1E4	-30	923	4561.7	-4.1E4	-30	924	4642.8	-4.1E4	-30	925	4723.9	-4.1E4	-30
926	4805	-4.1E4	-30	927	4885.8	-4.1E4	-30	928	4966.1	-4.1E4	-30	929	5045.5	-4.1E4	-30
930	5123	-4.1E4	-30	931	5197.8	-4.1E4	-30	932	5270.6	-4.1E4	-30	933	5343	-4.1E4	-30
934	5417.3	-4.1E4	-30	935	5496.4	-4.1E4	-30	936	5578	-4.1E4	-30	937	5660.5	-4.1E4	-30
938	5744.6	-4.1E4	-30	939	5828.6	-4.1E4	-30	940	5912.7	-4.1E4	-30	941	5996.8	-4.1E4	-30
942	6080.9	-4.1E4	-30	943	6165	-4.1E4	-30	944	6249.1	-4.1E4	-30	945	6329.8	-4.1E4	-30
946	6410.4	-4.1E4	-30	947	6491.1	-4.1E4	-30	948	6571.8	-4.1E4	-30	949	6652.5	-4.1E4	-30
950	1574.1	-4.1E4	-30	951	1652.8	-4.1E4	-30	952	1731.6	-4.1E4	-30	953	1810.3	-4.1E4	-30
954	1889.1	-4.1E4	-30	955	1973.1	-4.1E4	-30	956	2057.2	-4.1E4	-30	957	2141.3	-4.1E4	-30
958	2225.3	-4.1E4	-30	959	2309.3	-4.1E4	-30	960	2393.2	-4.1E4	-30	961	2476.9	-4.1E4	-30
962	2560.1	-4.1E4	-30	963	2642.3	-4.1E4	-30	964	2722.1	-4.1E4	-30	965	2797.1	-4.1E4	-30
966	2869.8	-4.1E4	-30	967	2941.4	-4.1E4	-30	968	3014.5	-4.1E4	-30	969	3092.2	-4.1E4	-30
970	3171	-4.1E4	-30	971	3251.7	-4.1E4	-30	972	3332.9	-4.1E4	-30	973	3414.1	-4.1E4	-30
974	3495.3	-4.1E4	-30	975	3576.6	-4.1E4	-30	976	3658.1	-4.1E4	-30	977	3739.9	-4.1E4	-30
978	3821.9	-4.1E4	-30	979	3904	-4.1E4	-30	980	3986	-4.1E4	-30	981	4068.8	-4.1E4	-30
982	4151.6	-4.1E4	-30	983	4234	-4.1E4	-30	984	4316.3	-4.1E4	-30	985	4398.8	-4.1E4	-30
986	4480.5	-4.1E4	-30	987	4561.7	-4.1E4	-30	988	4642.9	-4.1E4	-30	989	4724	-4.1E4	-30
990	4805	-4.1E4	-30	991	4885.9	-4.1E4	-30	992	4966.4	-4.1E4	-30	993	5046.1	-4.1E4	-30
994	5124	-4.1E4	-30	995	5197.9	-4.1E4	-30	996	5270.3	-4.1E4	-30	997	5342.3	-4.1E4	-30
998	5416.2	-4.1E4	-30	999	5495.7	-4.1E4	-30	1000	5577.5	-4.1E4	-30	1001	5660.5	-4.1E4	-30
1002	5744.6	-4.1E4	-30	1003	5828.6	-4.1E4	-30	1004	5912.7	-4.1E4	-30	1005	5996.8	-4.1E4	-30
1006	6080.9	-4.1E4	-30	1007	6165	-41329	-30	1008	6249.1	-4.1E4	-30	1009	6329.8	-4.1E4	-30
1010	6410.5	-4.1E4	-30	1011	6491.2	-4.1E4	-30	1012	6572	-4.1E4	-30	1013	6652.7	-4.1E4	-30
1014	1574.1	-4.1E4	-30	1015	1652.8	-4.1E4	-30	1016	1731.6	-4.1E4	-30	1017	1810.3	-4.1E4	-30
1018	1889.1	-4.1E4	-30	1019	1973.1	-4.1E4	-30	1020	2057.2	-4.1E4	-30	1021	2141.3	-4.1E4	-30
1022	2225.3	-4.1E4	-30	1023	2309.3	-4.1E4	-30	1024	2393.3	-4.1E4	-30	1025	2477.1	-4.1E4	-30
1026	2560.7	-4.1E4	-30	1027	2644	-4.1E4	-30	1028	2726.2	-41250	-30	1029	2798.5	-4.1E4	-30
1030	2869.3	-4.1E4	-30	1031	2939.8	-4.1E4	-30	1032	3010.7	-41250	-30	1033	3090.9	-4.1E4	-30
1034	3171	-4.1E4	-30	1035	3251.7	-4.1E4	-30	1036	3332.9	-4.1E4	-30	1037	3414.1	-4.1E4	-30
1038	3495.3	-4.1E4	-30	1039	3576.7	-4.1E4	-30	1040	3658.4	-4.1E4	-30	1041	3740.7	-4.1E4	-30
1042	3823.9	-41													

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
1106	2647.3	-4.1E4	-30	1107	2801.4	-4.1E4	-30	1108	2868.9	-4.1E4	-30	1109	2937.3	-4.1E4	-30
1110	3087.6	-4.1E4	-30	1111	3170.3	-4.1E4	-30	1112	3251.7	-4.1E4	-30	1113	3332.9	-4.1E4	-30
1114	3414.1	-4.1E4	-30	1115	3495.3	-4.1E4	-30	1116	3576.7	-4.1E4	-30	1117	3658.6	-4.1E4	-30
1118	3742.7	-4.1E4	-30	1119	3906	-4.1E4	-30	1120	3986	-4.1E4	-30	1121	4068.7	-4.1E4	-30
1122	4151.1	-4.1E4	-30	1123	4231.8	-4.1E4	-30	1124	4396.3	-4.1E4	-30	1125	4479.7	-4.1E4	-30
1126	4561.7	-4.1E4	-30	1127	4642.8	-4.1E4	-30	1128	4724	-4.1E4	-30	1129	4805	-4.1E4	-30
1130	4886	-4.1E4	-30	1131	4967.2	-4.1E4	-30	1132	5050.7	-4.1E4	-30	1133	5201.8	-4.1E4	-30
1134	5269.3	-4.1E4	-30	1135	5337.7	-4.1E4	-30	1136	5490.7	-4.1E4	-30	1137	5576.3	-4.1E4	-30
1138	5660.5	-4.1E4	-30	1139	5744.6	-4.1E4	-30	1140	5828.6	-4.1E4	-30	1141	5912.7	-4.1E4	-30
1142	5996.8	-4.1E4	-30	1143	6080.9	-4.1E4	-30	1144	6165	-4.1E4	-30	1145	1889.1	-4.1E4	-30
1146	1973.1	-4.1E4	-30	1147	2057.2	-4.1E4	-30	1148	2141.3	-4.1E4	-30	1149	2225.3	-4.1E4	-30
1150	2309.3	-4.1E4	-30	1151	2393.2	-4.1E4	-30	1152	2476.8	-4.1E4	-30	1153	2559.7	-4.1E4	-30
1154	2642.5	-4.1E4	-30	1155	2725.5	-4.1E4	-30	1156	2798	-4.1E4	-30	1157	2869.1	-4.1E4	-30
1158	2940.2	-4.1E4	-30	1159	3011.4	-4.1E4	-30	1160	3092	-4.1E4	-30	1161	3171	-4.1E4	-30
1162	3251.7	-4.1E4	-30	1163	3332.9	-4.1E4	-30	1164	3414.1	-4.1E4	-30	1165	3495.3	-4.1E4	-30
1166	3576.6	-4.1E4	-30	1167	3658	-4.1E4	-30	1168	3740	-4.1E4	-30	1169	3823.8	-4.1E4	-30
1170	3904.8	-4.1E4	-30	1171	3986	-4.1E4	-30	1172	4068.9	-4.1E4	-30	1173	4151.7	-4.1E4	-30
1174	4233.1	-4.1E4	-30	1175	4314.3	-4.1E4	-30	1176	4399	-4.1E4	-30	1177	4480.5	-4.1E4	-30
1178	4561.7	-4.1E4	-30	1179	4642.8	-4.1E4	-30	1180	4723.9	-4.1E4	-30	1181	4804.9	-4.1E4	-30
1182	4885.7	-4.1E4	-30	1183	4966.2	-4.1E4	-30	1184	5046.3	-4.1E4	-30	1185	5127.1	-4.1E4	-30
1186	5199	-4.1E4	-30	1187	5269.7	-4.1E4	-30	1188	5341.1	-4.1E4	-30	1189	5412.9	-4.1E4	-30
1190	5495.5	-4.1E4	-30	1191	5576.9	-4.1E4	-30	1192	5660.5	-4.1E4	-30	1193	5744.6	-4.1E4	-30
1194	5828.6	-4.1E4	-30	1195	5912.7	-4.1E4	-30	1196	5996.8	-4.1E4	-30	1197	6080.9	-4.1E4	-30
1198	6165	-4.1E4	-30	1199	6249.1	-4.1E4	-30	1200	1889.1	-4.1E4	-30	1201	1973.1	-4.1E4	-30
1202	2057.2	-4.1E4	-30	1203	2141.3	-4.1E4	-30	1204	2225.3	-4.1E4	-30	1205	2309.3	-4.1E4	-30
1206	2393.2	-4.1E4	-30	1207	2476.8	-4.1E4	-30	1208	2559.7	-4.1E4	-30	1209	2641.4	-4.1E4	-30
1210	2720.8	-4.1E4	-30	1211	2796.1	-4.1E4	-30	1212	2869.4	-4.1E4	-30	1213	2942.3	-4.1E4	-30
1214	3015.7	-4.1E4	-30	1215	3092	-4.1E4	-30	1216	3171.6	-4.1E4	-30	1217	3251.7	-4.1E4	-30
1218	3332.9	-4.1E4	-30	1219	3414.1	-4.1E4	-30	1220	3495.3	-4.1E4	-30	1221	3576.5	-4.1E4	-30
1222	3657.9	-4.1E4	-30	1223	3739.4	-4.1E4	-30	1224	3822.1	-4.1E4	-30	1225	3903.8	-4.1E4	-30
1226	3986	-4.1E4	-30	1227	4068.9	-4.1E4	-30	1228	4151.8	-4.1E4	-30	1229	4233.8	-4.1E4	-30
1230	4316.1	-4.1E4	-30	1231	4399	-4.1E4	-30	1232	4480.5	-4.1E4	-30	1233	4561.7	-4.1E4	-30
1234	4642.8	-4.1E4	-30	1235	4723.9	-4.1E4	-30	1236	4804.9	-4.1E4	-30	1237	4885.7	-4.1E4	-30
1238	4966	-4.1E4	-30	1239	5045.3	-4.1E4	-30	1240	5122.8	-4.1E4	-30	1241	5197.3	-4.1E4	-30
1242	5270.2	-4.1E4	-30	1243	5343.2	-4.1E4	-30	1244	5417.6	-4.1E4	-30	1245	5495.5	-4.1E4	-30
1246	5577.5	-4.1E4	-30	1247	5660.5	-4.1E4	-30	1248	5744.6	-4.1E4	-30	1249	5828.6	-4.1E4	-30
1250	5912.7	-4.1E4	-30	1251	5996.8	-4.1E4	-30	1252	6080.9	-4.1E4	-30	1253	6165	-4.1E4	-30
1254	6249.1	-4.1E4	-30	1255	1889.1	-4.1E4	-30	1256	1973.1	-4.1E4	-30	1257	2057.2	-4.1E4	-30
1258	2141.3	-4.1E4	-30	1259	2225.3	-4.1E4	-30	1260	2309.3	-4.1E4	-30	1261	2393.2	-4.1E4	-30
1262	2476.8	-4.1E4	-30	1263	2559.8	-4.1E4	-30	1264	2641.6	-4.1E4	-30	1265	2721.1	-4.1E4	-30
1266	2796.3	-4.1E4	-30	1267	2869.4	-4.1E4	-30	1268	2942	-4.1E4	-30	1269	3015.5	-4.1E4	-30
1270	3092.5	-4.1E4	-30	1271	3171.6	-4.1E4	-30	1272	3251.7	-4.1E4	-30	1273	3332.9	-4.1E4	-30
1274	3414.1	-4.1E4	-30	1275	3495.3	-4.1E4	-30	1276	3576.6	-4.1E4	-30	1277	3658	-4.1E4	-30
1278	3739.5	-4.1E4	-30	1279	3821.3	-4.1E4	-30	1280	3903.4	-4.1E4	-30	1281	3986	-4.1E4	-30
1282	4068.9	-4.1E4	-30	1283	4151.7	-4.1E4	-30	1284	4234.4	-4.1E4	-30	1285	4316.8	-4.1E4	-30
1286	4398.9	-4.1E4	-30	1287	4480.5	-4.1E4	-30	1288	4561.7	-4.1E4	-30	1289	4642.9	-4.1E4	-30
1290	4724	-4.1E4	-30	1291	4805	-4.1E4	-30	1292	4885.8	-4.1E4	-30	1293	4966.1	-4.1E4	-30
1294	5045.5	-4.1E4	-30	1295	5123	-4.1E4	-30	1296	5197.2	-4.1E4	-30	1297	5270.6	-4.1E4	-30
1298	5343	-4.1E4	-30	1299	5417.3	-4.1E4	-30	1300	5496.4	-4.1E4	-30	1301	5576.9	-4.1E4	-30
1302	5660.5	-4.1E4	-30	1303	5744.6	-4.1E4	-30	1304	5828.6	-4.1E4	-30	1305	5912.7	-4.1E4	-30
1306	5996.8	-4.1E4	-30	1307	6080.9	-4.1E4	-30	1308	6165	-4.1E4	-30	1309	6249.1	-4.1E4	-30
1310	1889.1	-4.1E4	-30	1311	1973.1	-4.1E4	-30	1312	2057.2	-4.1E4	-30	1313	2141.3	-4.1E4	-30
1314	2225.3	-4.1E4	-30	1315	2309.3	-4.1E4	-30	1316	2393.3	-4.1E4	-30	1317	2476.9	-4.1E4	-30
1318	2560.2	-4.1E4	-30	1319	2642.3	-4.1E4	-30	1320	2722.1	-4.1E4	-30	1321	2797.1	-4.1E4	-30
1322	2869.8	-4.1E4	-30	1323	2941.4	-4.1E4	-30	1324	3014.5	-4.1E4	-30	1325	3091.7	-4.1E4	-30
1326	3171.5	-4.1E4	-30	1327	3251.7	-4.1E4	-30	1328	3332.9	-4.1E4	-30	1329	3414.1	-4.1E4	-30
1330	3495.3	-4.1E4	-30	1331	3576.6	-4.1E4	-30	1332	3658.1	-4.1E4	-30	1333	3739.9	-4.1E4	-30
1334	3821.9	-4.1E4	-30	1335	3904	-4.1E4	-30	1336	3986	-4.1E4	-30	1337	4068.8	-4.1E4	-30
1338	4151.6	-4.1E4	-30	1339	4234	-4.1E4	-30	1340	4316.3	-4.1E4	-30	1341	4398.2	-4.1E4	-30
1342	4480.5	-4.1E4	-30	1343	4561.7	-4.1E4	-30	1344	4642.9	-4.1E4	-30	1345	4724	-4.1E4	-30
1346	4805	-4.1E4	-30	1347	4885.9	-4.1E4	-30	1348	4966.4	-4.1E4	-30	1349	5046.1	-4.1E4	-30
1350	5124	-4.1E4	-30	1351	5197.9	-4.1E4	-30	1352	5270.3	-4.1E4	-30	1353	5342.2	-4.1E4	-30
1354	5416.2	-4.1E4	-30	1355	5495.7	-4.1E4	-30	1356	5577.5	-4.1E4	-30	1357	5660.5	-4.1E4	-30
1358	5744.6	-4.1E4	-30	1359	5828.6	-4.1E4	-30	1360	5912.7	-4.1E4	-30	1361	5996.8	-4.1E4	-30
1362	6080.9	-4.1E4	-30	1363	6165	-4.1E4	-30	1364	6249.1	-4.1E4	-30	1365	1889.1	-4.1E4	-30
1366	1973.1	-4.1E4	-30	1367	2477.1	-4.1E4	-30	1368	2560.7	-4.1E4	-30	1369	2939.8	-4.1E4	-30
1370	3171	-4.1E4	-30	1371	3251.7	-4.1E4	-30	1372	3658.4	-4.1E4	-30	1373	4068.8	-4.1E4	-30
1374	4151.3	-4.1E4	-30	1375	4233.2	-4.1E4	-30	1376	4886	-4.1E4	-30	1377	4966.9	-4.1E4	-30
1378	5047.7	-4.1E4	-30	1379	5127.6	-4.1E4	-30	1380	5199.3	-4.1E4	-30	1381	5269.7	-4.1E4	-30
1382	5340.5	-4.1E4	-30	1383	5412.1	-4.1E4	-30	1384	6249.1	-4.1E4	-30	1385	2057.2	-4.1E4	-30
1386	2141.3	-4.1E4	-30	1387	2225.3	-4.1E4	-30	1388	2309.4	-4.1E4	-30	1389	2393.3	-4.1E4	-30
1390	2644	-4.1E4	-30	1391	2726.2	-4.1E4	-30	1392	2798.5	-4.1E4	-30	1393	2869.3	-4.1E4	-30
1394	3010.7	-4.1E4	-30	1395	3090.1	-4.1E4	-30	1396	3332.9	-4.1E4	-30	1397	3414.1	-4.1E4	-30
1398	3495.3	-4.1E4	-30	1399	3576.7	-4.1E4	-30	1400	3741.2	-4.1E4	-30	1401	3823.9	-4.1E4	-30
1402	3904.8	-4.1E4	-30	1403	3986	-4.1E4	-30	1404	4314.2	-4.1E4	-30	1405	4397.3	-4.1E4	-30
1406	4479.8	-4.1E4	-30	1407	4561.7	-4.1E4	-30	1408	4642.9	-4.1E4	-30	1409	4724	-4.1E4	-30
1410	4805	-4.1E4	-30	1411	5494.3	-4.1E4	-30	1412	5576.9	-4.1E4	-30	1413	5660.5	-4.1E4	-30
1414	5744.6	-4.1E4	-30	1415	5828.6	-4.1E4	-30	1416	5912.7	-4.1E4	-30	1417	5996.8	-4.1E4	-30
1418	6080.9	-4.1E4	-30	1419	6165	-4.1E4	-30	1420	1889.1	-4.1E4	-30	1421	1906.6	-4.1E4	-30

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
1494	3332.9	-4.1E4	-30	1495	3414.1	-4.1E4	-30	1496	3576.5	-4.1E4	-30	1497	3658	-4.1E4	-30
1498	3739.9	-4.1E4	-30	1499	3823.7	-40595	-30	1500	3904.8	-4.1E4	-30	1501	3986	-4.1E4	-30
1502	4068.9	-4.1E4	-30	1503	4233.1	-4.1E4	-30	1504	4313.4	-4.1E4	-30	1505	4397.6	-4.1E4	-30
1506	4561.7	-4.1E4	-30	1507	4642.9	-4.1E4	-30	1508	4724	-4.1E4	-30	1509	4805	-4.1E4	-30
1510	4885.9	-4.1E4	-30	1511	4966.4	-4.1E4	-30	1512	5046.5	-4.1E4	-30	1513	5127.3	-40595	-30
1514	5199	-4.1E4	-30	1515	5269.5	-4.1E4	-30	1516	5340.7	-4.1E4	-30	1517	5411.9	-4.1E4	-30
1518	2798.2	-4.1E4	-30	1519	5493.7	-4.1E4	-30	1520	5744.6	-4.1E4	-30	1521	5828.6	-4.1E4	-30
1522	5912.7	-4.1E4	-30	1523	6249.1	-4.1E4	-30	1524	3495.3	-4.1E4	-30	1525	4151.7	-4.1E4	-30
1526	4480.5	-4.1E4	-30	1527	5576.9	-4.1E4	-30	1528	5660.5	-4.1E4	-30	1529	5996.8	-4.1E4	-30
1530	6080.9	-4.1E4	-30	1531	6165	-4.1E4	-30	1532	1889.1	-4.1E4	-30	1533	1973.1	-40509	-30
1534	2057.2	-40509	-30	1535	2141.3	-40509	-30	1536	2225.4	-40509	-30	1537	2309.4	-40509	-30
1538	2393.3	-40509	-30	1539	2477.1	-40509	-30	1540	2560.3	-40509	-30	1541	2642.2	-40509	-30
1542	2721.8	-40509	-30	1543	2796.7	-4.1E4	-30	1544	2869.2	-4.1E4	-30	1545	2940.9	-4.1E4	-30
1546	3014.3	-40509	-30	1547	3091.5	-40509	-30	1548	3170.9	-40509	-30	1549	3251.7	-40509	-30
1550	3332.9	-40509	-30	1551	3414.1	-40509	-30	1552	3495.3	-40509	-30	1553	3576.5	-40509	-30
1554	3657.8	-40509	-30	1555	3739.2	-40509	-30	1556	3821.7	-40509	-30	1557	3903.9	-4.1E4	-30
1558	3986	-40509	-30	1559	4069	-40509	-30	1560	4151.9	-40509	-30	1561	4234.1	-4.1E4	-30
1562	4316.4	-40509	-30	1563	4399.1	-40509	-30	1564	4480.5	-40509	-30	1565	4561.7	-40509	-30
1566	4642.9	-40509	-30	1567	4724	-40509	-30	1568	4805.1	-40509	-30	1569	4885.9	-40509	-30
1570	4966.4	-40509	-30	1571	5045.9	-40509	-30	1572	5123.5	-40509	-30	1573	5197.5	-4.1E4	-30
1574	5269.7	-4.1E4	-30	1575	5341.8	-4.1E4	-30	1576	5415.9	-40509	-30	1577	5494.9	-40509	-30
1578	5576.8	-40509	-30	1579	5660.5	-40509	-30	1580	5744.6	-40509	-30	1581	5828.6	-40509	-30
1582	5912.7	-40509	-30	1583	5996.8	-40509	-30	1584	6080.9	-4.1E4	-30	1585	6165	-4.1E4	-30
1586	6249.1	-4.1E4	-30	1587	1889.1	-4.0E4	-30	1588	1973.1	-4.0E4	-30	1589	2057.2	-4.0E4	-30
1590	2141.3	-4.0E4	-30	1591	2225.4	-4.0E4	-30	1592	2309.4	-4.0E4	-30	1593	2393.5	-4.0E4	-30
1594	2477.3	-4.0E4	-30	1595	2560.9	-4.0E4	-30	1596	2643.5	-4.0E4	-30	1597	2723.8	-4.0E4	-30
1598	2797.4	-4.0E4	-30	1599	2869	-4.0E4	-30	1600	2940.5	-4.0E4	-30	1601	3013.2	-4.0E4	-30
1602	3090.8	-4.0E4	-30	1603	3170.7	-4.0E4	-30	1604	3251.7	-4.0E4	-30	1605	3332.9	-4.0E4	-30
1606	3414.1	-4.0E4	-30	1607	3495.2	-4.0E4	-30	1608	3576.4	-4.0E4	-30	1609	3657.7	-4.0E4	-30
1610	3739	-4.0E4	-30	1611	3820.7	-4.0E4	-30	1612	3903.2	-4.0E4	-30	1613	3986	-4.0E4	-30
1614	4069	-4.0E4	-30	1615	4152	-4.0E4	-30	1616	4234.9	-4.0E4	-30	1617	4317.4	-4.0E4	-30
1618	4399.2	-4.0E4	-30	1619	4480.5	-4.0E4	-30	1620	4561.7	-4.0E4	-30	1621	4642.9	-4.0E4	-30
1622	4724	-4.0E4	-30	1623	4805.1	-4.0E4	-30	1624	4886.2	-4.0E4	-30	1625	4966.9	-4.0E4	-30
1626	5046.9	-4.0E4	-30	1627	5125.1	-4.0E4	-30	1628	5198.4	-4.0E4	-30	1629	5269.7	-4.0E4	-30
1630	5341	-4.0E4	-30	1631	5414.4	-4.0E4	-30	1632	5494.6	-4.0E4	-30	1633	5576.6	-4.0E4	-30
1634	5660.5	-4.0E4	-30	1635	5744.6	-4.0E4	-30	1636	5828.6	-4.0E4	-30	1637	5912.7	-4.0E4	-30
1638	5996.8	-4.0E4	-30	1639	6080.9	-4.0E4	-30	1640	6165	-4.0E4	-30	1641	6249.1	-4.0E4	-30
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1643	2729.9	-4.0E4	-30	1644	3008.2	-4.0E4	-30	1645	3819.9	-4.0E4	-30
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1647	5129.9	-4.0E4	-30	1648	5408.2	-4.0E4	-30	1649	6219.9	-4.0E4	-30
1650	1889.1	-4.0E4	-30	1651	1973.1	-4.0E4	-30	1652	2057.2	-4.0E4	-30	1653	2141.3	-4.0E4	-30
1654	2225.4	-4.0E4	-30	1655	2309.5	-4.0E4	-30	1656	2393.6	-4.0E4	-30	1657	2477.6	-4.0E4	-30
1658	2561.7	-4.0E4	-30	1659	2645.8	-4.0E4	-30	1660	2729.9	-4.0E4	-30	1661	2799.5	-4.0E4	-30
1662	2869.1	-4.0E4	-30	1663	2938.6	-4.0E4	-30	1664	3008.2	-4.0E4	-30	1665	3089.4	-4.0E4	-30
1666	3170.6	-4.0E4	-30	1667	3251.7	-4.0E4	-30	1668	3332.9	-4.0E4	-30	1669	3414.1	-4.0E4	-30
1670	3495.2	-4.0E4	-30	1671	3576.4	-4.0E4	-30	1672	3657.6	-4.0E4	-30	1673	3738.7	-4.0E4	-30
1674	3819.9	-4.0E4	-30	1675	3903	-4.0E4	-30	1676	3986	-4.0E4	-30	1677	4069.1	-4.0E4	-30
1678	4152.1	-4.0E4	-30	1679	4235.2	-4.0E4	-30	1680	4318.2	-4.0E4	-30	1681	4399.4	-4.0E4	-30
1682	4480.6	-4.0E4	-30	1683	4561.7	-4.0E4	-30	1684	4642.9	-4.0E4	-30	1685	4724.1	-4.0E4	-30
1686	4805.2	-4.0E4	-30	1687	4886.4	-4.0E4	-30	1688	4967.6	-4.0E4	-30	1689	5048.7	-4.0E4	-30
1690	5129.9	-4.0E4	-30	1691	5199.5	-4.0E4	-30	1692	5269.1	-4.0E4	-30	1693	5338.6	-4.0E4	-30
1694	5408.2	-4.0E4	-30	1695	5492.3	-4.0E4	-30	1696	5576.4	-4.0E4	-30	1697	5660.5	-4.0E4	-30
1698	5744.6	-4.0E4	-30	1699	5828.6	-4.0E4	-30	1700	5912.7	-4.0E4	-30	1701	5996.8	-4.0E4	-30
1702	6080.9	-4.0E4	-30	1703	6165	-4.0E4	-30	1704	6249.1	-4.0E4	-30	1705	1889.1	-4.3E4	385
1706	2759.1	-4.3E4	385	1707	2979.1	-4.3E4	385	1708	3849.1	-4.3E4	385	1709	4289.1	-4.3E4	385
1710	5159.1	-4.3E4	385	1711	5379.1	-4.3E4	385	1712	6249.1	-4.3E4	385	1713	1918.2	-4.3E4	385
1714	2729.9	-4.3E4	385	1715	3008.2	-4.3E4	385	1716	3819.9	-4.3E4	385	1717	4318.2	-4.3E4	385
1718	5129.9	-4.3E4	385	1719	5408.2	-4.3E4	385	1720	6219.9	-4.3E4	385	1721	1906.6	-4.3E4	385
1722	1918.2	-4.3E4	385	1723	2729.9	-4.3E4	385	1724	2741.6	-4.3E4	385	1725	2996.6	-4.3E4	385
1726	3008.2	-4.3E4	385	1727	3819.9	-4.3E4	385	1728	3831.6	-4.3E4	385	1729	4306.6	-4.3E4	385
1730	4318.2	-4.3E4	385	1731	5129.9	-4.3E4	385	1732	5141.6	-4.3E4	385	1733	5396.6	-4.3E4	385
1734	5408.2	-4.3E4	385	1735	6219.9	-4.3E4	385	1736	6231.6	-4.3E4	385	1737	1906.6	-4.2E4	385
1738	2741.6	-4.2E4	385	1739	2996.6	-4.2E4	385	1740	3831.6	-4.2E4	385	1741	4306.6	-4.2E4	385
1742	5141.6	-4.2E4	385	1743	5396.6	-4.2E4	385	1744	6231.6	-4.2E4	385	1745	1889.1	-4.2E4	385
1746	1906.6	-4.2E4	385	1747	2741.6	-4.2E4	385	1748	2759.1	-4.2E4	385	1749	2979.1	-4.2E4	385
1750	2996.6	-4.2E4	385	1751	3831.6	-4.2E4	385	1752	3849.1	-4.2E4	385	1753	4289.1	-4.2E4	385
1754	4306.6	-4.2E4	385	1755	5141.6	-4.2E4	385	1756	5159.1	-4.2E4	385	1757	5379.1	-4.2E4	385
1758	5396.6	-4.2E4	385	1759	6231.6	-4.2E4	385	1760	6249.1	-4.2E4	385	1761	1574.1	-4.2E4	385
1762	1889.1	-4.2E4	385	1763	1906.6	-4.2E4	385	1764	2741.6	-4.2E4	385	1765	2759.1	-4.2E4	385
1766	2979.1	-4.2E4	385	1767	2996.6	-4.2E4	385	1768	3831.6	-4.2E4	385	1769	3849.1	-4.2E4	385
1770	4289.1	-4.2E4	385	1771	4306.6	-4.2E4	385	1772	5141.6	-4.2E4	385	1773	5159.1	-4.2E4	385
1774	5379.1	-4.2E4	385	1775	5396.6	-4.2E4	385	1776	6249.1	-4.2E4	385	1777	6219.9	-4.2E4	385
1778	6231.6	-4.2E4	385	1779	1603.2	-4.2E4	385	1780	1906.6	-4.2E4	385	1781	2741.6	-4.2E4	385
1782	2996.6	-4.2E4	385	1783	3831.6	-4.2E4	385	1784	4306.6	-4.2E4	385	1785	5141.6	-4.2E4	385
1786	5396.6	-4.2E4	385	1787	6219.9	-4.2E4	385	1788	1591.6	-4.2E4	385	1789	1603.2	-4.2E4	385
1790	3914.8	-4.1E4	385	1791	1591.6	-4.1E4	385	1792	1603.2	-4.1E4	385	1793	1603.2	-4.1E4	385
1794	1906.6	-4.1E4	385	1795	2741.6	-4.1E4	385	1796	2996.6	-4.1E4	385	1797	3831.6	-4.1E4	385
1798	4306.6	-4.1E4	385	1799	5141.6	-4.1E4	385	1800	5396.6	-4.1E4	385	1801	6219.9	-4.1E4	385
1802	6219.9	-4.1E4	385	1803	6231.6	-4.1E4	385	1804	1574.1	-4.1E4	385	1805	1889.1	-4.1E4	385
1806	1906.6	-4.1E4	385	1807	2741.6	-4.1E4</									

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
1882	4289.1	-4.3E4	735	1883	5159.1	-4.3E4	735	1884	5379.1	-4.3E4	735	1885	6249.1	-4.3E4	735
1886	1918.2	-4.3E4	735	1887	2729.9	-4.3E4	735	1888	3008.2	-4.3E4	735	1889	3819.9	-4.3E4	735
1890	4318.2	-4.3E4	735	1891	5129.9	-4.3E4	735	1892	5408.2	-4.3E4	735	1893	6219.9	-4.3E4	735
1894	1906.6	-4.3E4	735	1895	1918.2	-4.3E4	735	1896	2729.9	-4.3E4	735	1897	2741.6	-4.3E4	735
1898	2996.6	-4.3E4	735	1899	3008.2	-4.3E4	735	1900	3819.9	-4.3E4	735	1901	3831.6	-4.3E4	735
1902	4306.6	-4.3E4	735	1903	4318.2	-4.3E4	735	1904	5129.9	-4.3E4	735	1905	5141.6	-4.3E4	735
1906	5396.6	-4.3E4	735	1907	5408.2	-4.3E4	735	1908	6219.9	-4.3E4	735	1909	6231.6	-4.3E4	735
1910	1906.6	-4.2E4	735	1911	2741.6	-4.2E4	735	1912	2996.6	-4.2E4	735	1913	3831.6	-4.2E4	735
1914	4306.6	-4.2E4	735	1915	5141.6	-4.2E4	735	1916	5396.6	-4.2E4	735	1917	6231.6	-4.2E4	735
1918	1889.1	-4.2E4	735	1919	1906.6	-4.2E4	735	1920	2741.6	-4.2E4	735	1921	2759.1	-4.2E4	735
1922	2979.1	-4.2E4	735	1923	2996.6	-4.2E4	735	1924	3831.6	-4.2E4	735	1925	3849.1	-4.2E4	735
1926	4289.1	-4.2E4	735	1927	4306.6	-4.2E4	735	1928	5141.6	-4.2E4	735	1929	5159.1	-4.2E4	735
1930	5379.1	-4.2E4	735	1931	5396.6	-4.2E4	735	1932	6231.6	-4.2E4	735	1933	6249.1	-4.2E4	735
1934	1464.1	-4.2E4	735	1935	1889.1	-4.2E4	735	1936	1906.6	-4.2E4	735	1937	1574.1	-4.2E4	735
1938	1889.1	-4.2E4	735	1939	1906.6	-4.2E4	735	1940	2741.6	-4.2E4	735	1941	2759.1	-4.2E4	735
1942	2979.1	-4.2E4	735	1943	2996.6	-4.2E4	735	1944	3831.6	-4.2E4	735	1945	3849.1	-4.2E4	735
1946	4289.1	-4.2E4	735	1947	4306.6	-4.2E4	735	1948	5141.6	-4.2E4	735	1949	5159.1	-4.2E4	735
1950	5379.1	-4.2E4	735	1951	5396.6	-4.2E4	735	1952	6249.1	-4.2E4	735	1953	6651.8	-4.2E4	735
1954	6219.9	-4.2E4	735	1955	6231.6	-4.2E4	735	1956	1603.2	-4.2E4	735	1957	1906.6	-4.2E4	735
1958	2741.6	-4.2E4	735	1959	2996.6	-4.2E4	735	1960	3831.6	-4.2E4	735	1961	4306.6	-4.2E4	735
1962	5141.6	-4.2E4	735	1963	5396.6	-4.2E4	735	1964	6219.9	-4.2E4	735	1965	1591.6	-4.2E4	735
1966	1603.2	-4.2E4	735	1967	3929.3	-4.1E4	735	1968	1591.6	-4.1E4	735	1969	1603.2	-4.1E4	735
1970	1603.2	-4.1E4	735	1971	1906.6	-4.1E4	735	1972	2741.6	-4.1E4	735	1973	2996.6	-4.1E4	735
1974	3831.6	-4.1E4	735	1975	4306.6	-4.1E4	735	1976	5141.6	-4.1E4	735	1977	5396.6	-4.1E4	735
1978	6219.9	-4.1E4	735	1979	6219.9	-4.1E4	735	1980	6231.6	-4.1E4	735	1981	1464.1	-4.1E4	735
1982	1574.1	-4.1E4	735	1983	1889.1	-4.1E4	735	1984	1906.6	-4.1E4	735	1985	2741.6	-4.1E4	735
1986	2759.1	-4.1E4	735	1987	2979.1	-4.1E4	735	1988	2996.6	-4.1E4	735	1989	3831.6	-4.1E4	735
1990	3849.1	-4.1E4	735	1991	4289.1	-4.1E4	735	1992	4306.6	-4.1E4	735	1993	5141.6	-4.1E4	735
1994	5159.1	-4.1E4	735	1995	5379.1	-4.1E4	735	1996	5396.6	-4.1E4	735	1997	6249.1	-4.1E4	735
1998	6653	-4.1E4	735	1999	1464.1	-4.1E4	735	2000	1889.1	-4.1E4	735	2001	1906.6	-4.1E4	735
2002	1889.1	-4.1E4	735	2003	1906.6	-4.1E4	735	2004	2741.6	-4.1E4	735	2005	2759.1	-4.1E4	735
2006	2979.1	-4.1E4	735	2007	2996.6	-4.1E4	735	2008	3831.6	-4.1E4	735	2009	3849.1	-4.1E4	735
2010	4289.1	-4.1E4	735	2011	4306.6	-4.1E4	735	2012	5141.6	-4.1E4	735	2013	5159.1	-4.1E4	735
2014	5379.1	-4.1E4	735	2015	5396.6	-4.1E4	735	2016	6231.6	-4.1E4	735	2017	6249.1	-4.1E4	735
2018	1906.6	-4.1E4	735	2019	2741.6	-4.1E4	735	2020	2996.6	-4.1E4	735	2021	3831.6	-4.1E4	735
2022	4306.6	-4.1E4	735	2023	5141.6	-4.1E4	735	2024	5396.6	-4.1E4	735	2025	6231.6	-4.1E4	735
2026	1906.6	-4.0E4	735	2027	1918.2	-4.0E4	735	2028	2729.9	-4.0E4	735	2029	2741.6	-4.0E4	735
2030	2996.6	-4.0E4	735	2031	3008.2	-4.0E4	735	2032	3819.9	-4.0E4	735	2033	3831.6	-4.0E4	735
2034	4306.6	-4.0E4	735	2035	4318.2	-4.0E4	735	2036	5129.9	-4.0E4	735	2037	5141.6	-4.0E4	735
2038	5396.6	-4.0E4	735	2039	5408.2	-4.0E4	735	2040	6219.9	-4.0E4	735	2041	6231.6	-4.0E4	735
2042	1918.2	-4.0E4	735	2043	2729.9	-4.0E4	735	2044	3008.2	-4.0E4	735	2045	3819.9	-4.0E4	735
2046	4318.2	-4.0E4	735	2047	5129.9	-4.0E4	735	2048	5408.2	-4.0E4	735	2049	6219.9	-4.0E4	735
2050	1889.1	-4.0E4	735	2051	2759.1	-4.0E4	735	2052	2979.1	-4.0E4	735	2053	3849.1	-4.0E4	735
2054	4289.1	-4.0E4	735	2055	5159.1	-4.0E4	735	2056	5379.1	-4.0E4	735	2057	6249.1	-4.0E4	735
2058	1889.1	-4.0E4	735	2059	6249.1	-4.0E4	735	2060	1889.1	-4.2E4	866.2	2061	1906.6	-4.2E4	866.2
2062	2741.6	-4.2E4	866.2	2063	2759.1	-4.2E4	866.2	2064	2979.1	-4.2E4	866.2	2065	2996.6	-4.2E4	866.2
2066	3831.6	-4.2E4	866.2	2067	3849.1	-4.2E4	866.2	2068	4289.1	-4.2E4	866.2	2069	4306.6	-4.2E4	866.2
2070	5141.6	-4.2E4	866.2	2071	5159.1	-4.2E4	866.2	2072	5379.1	-4.2E4	866.2	2073	5396.6	-4.2E4	866.2
2074	1889.1	-4.1E4	866.2	2075	1906.6	-4.1E4	866.2	2076	2741.6	-4.1E4	866.2	2077	2759.1	-4.1E4	866.2
2078	2979.1	-4.1E4	866.2	2079	2996.6	-4.1E4	866.2	2080	3831.6	-4.1E4	866.2	2081	3849.1	-4.1E4	866.2
2082	4289.1	-4.1E4	866.2	2083	4306.6	-4.1E4	866.2	2084	5141.6	-4.1E4	866.2	2085	5159.1	-4.1E4	866.2
2086	5379.1	-4.1E4	866.2	2087	5396.6	-4.1E4	866.2	2088	6219.9	-4.2E4	869.5	2089	6231.6	-4.2E4	869.5
2090	6219.9	-4.1E4	869.5	2091	6231.6	-4.1E4	869.5	2092	1603.2	-4.2E4	876.2	2093	1906.6	-4.2E4	876.2
2094	2741.6	-4.2E4	876.2	2095	2996.6	-4.2E4	876.2	2096	3831.6	-4.2E4	876.2	2097	4306.6	-4.2E4	876.2
2098	5141.6	-4.2E4	876.2	2099	5396.6	-4.2E4	876.2	2100	6219.9	-4.2E4	876.2	2101	1603.2	-4.1E4	876.2
2102	1906.6	-4.1E4	876.2	2103	2741.6	-4.1E4	876.2	2104	2996.6	-4.1E4	876.2	2105	3831.6	-4.1E4	876.2
2106	4306.6	-4.1E4	876.2	2107	5141.6	-4.1E4	876.2	2108	5396.6	-4.1E4	876.2	2109	6219.9	-4.1E4	876.2
2110	1591.6	-4.2E4	882.9	2111	1603.2	-4.2E4	882.9	2112	1591.6	-4.1E4	882.8	2113	1603.2	-4.1E4	882.8
2114	1591.6	-4.1E4	1046.2	2115	1889.1	-4.1E4	1046.2	2116	2759.1	-4.1E4	1046.2	2117	2979.1	-4.1E4	1046.2
2118	3849.1	-4.1E4	1046.2	2119	4289.1	-4.1E4	1046.2	2120	5159.1	-4.1E4	1046.2	2121	5379.1	-4.1E4	1046.2
2122	6231.6	-4.1E4	1046.2												

7.2 Carichi concentrati

Indice: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.  
Nodo: Nodo su cui agisce il carico.  
Condizione: Condizione elementare mappata nella quale agisce il carico.  
Fx: Componente della forza lungo l'asse X. [daN]  
Fy: Componente della forza lungo l'asse Y. [daN]  
Fz: Componente della forza lungo l'asse Z. [daN]  
Mx: Componente del momento attorno all'asse X. [daN\*cm]  
My: Componente del momento attorno all'asse Y. [daN\*cm]  
Mz: Componente del momento attorno all'asse Z. [daN\*cm]

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1	1967	Rig. Ux	1	0	0	0	0	0	2	1967	Rig. Uy	0	1	0	0	0	0
3	1967	Rig. Rz	0	0	0	0	0	1	4	1713	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	0	0
5	1713	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	0	0	6	1713	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.0E5
7	1713	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.1E5	8	1713	Sisma X SLO	2177	0	0	0	0	0
9	1713	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	0	0	10	1713	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.5E5
11	1713	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	508883	12	1714	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	0	0
13	1714	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	0	0	14	1714	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.0E5

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
15	1714	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.1E5	16	1714	Sisma X SLO	2177	0	0	0	0	0
17	1714	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	0	0	18	1714	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.5E5
19	1714	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	508883	20	1715	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	0	0
21	1715	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	0	0	22	1715	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.0E5
23	1715	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.1E5	24	1715	Sisma X SLO	2177	0	0	0	0	0
25	1715	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	0	0	26	1715	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.5E5
27	1715	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	508883	28	1716	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	0	0
29	1716	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	0	0	30	1716	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.0E5
31	1716	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.1E5	32	1716	Sisma X SLO	2177	0	0	0	0	0
33	1716	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	0	0	34	1716	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.5E5
35	1716	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	508883	36	1717	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	0	0
37	1717	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	0	0	38	1717	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.0E5
39	1717	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.1E5	40	1717	Sisma X SLO	2177	0	0	0	0	0
41	1717	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	0	0	42	1717	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.5E5
43	1717	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	508883	44	1718	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	0	0
45	1718	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	0	0	46	1718	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.0E5
47	1718	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.1E5	48	1718	Sisma X SLO	2177	0	0	0	0	0
49	1718	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	0	0	50	1718	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.5E5
51	1718	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	508883	52	1719	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	0	0
53	1719	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	0	0	54	1719	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.0E5
55	1719	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.1E5	56	1719	Sisma X SLO	2177	0	0	0	0	0
57	1719	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	0	0	58	1719	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.5E5
59	1719	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	508883	60	1720	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	0	0
61	1720	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	0	0	62	1720	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.0E5
63	1720	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.1E5	64	1720	Sisma X SLO	2177	0	0	0	0	0
65	1720	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	0	0	66	1720	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.5E5
67	1720	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	508883	68	1721	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	0	0
69	1721	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	0	0	70	1721	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.5E4
71	1721	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	5.0E4	72	1721	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	0	0
73	1721	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	0	0	74	1721	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.1E4
75	1721	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	41725	76	1722	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
77	1722	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	78	1722	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
79	1722	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	80	1722	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
81	1722	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	82	1722	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013



Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
83	1722	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	84	1723	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
85	1723	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	86	1723	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
87	1723	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	88	1723	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
89	1723	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	90	1723	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
91	1723	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	92	1724	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	0	0
93	1724	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	0	0	94	1724	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.5E4
95	1724	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	5.0E4	96	1724	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	0	0
97	1724	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	0	0	98	1724	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.1E4
99	1724	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	41725	100	1725	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	0	0
101	1725	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	0	0	102	1725	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.5E4
103	1725	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	5.0E4	104	1725	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	0	0
105	1725	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	0	0	106	1725	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.1E4
107	1725	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	41725	108	1726	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
109	1726	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	110	1726	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
111	1726	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	112	1726	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
113	1726	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	114	1726	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
115	1726	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	116	1727	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
117	1727	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	118	1727	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
119	1727	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	120	1727	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
121	1727	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	122	1727	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
123	1727	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	124	1728	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	0	0
125	1728	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	0	0	126	1728	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.5E4
127	1728	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	5.0E4	128	1728	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	0	0
129	1728	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	0	0	130	1728	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.1E4
131	1728	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	41725	132	1729	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	0	0
133	1729	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	0	0	134	1729	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.5E4
135	1729	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	5.0E4	136	1729	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	0	0
137	1729	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	0	0	138	1729	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.1E4
139	1729	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	41725	140	1730	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
141	1730	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	142	1730	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
143	1730	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	144	1730	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
145	1730	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	146	1730	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
147	1730	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	148	1731	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
149	1731	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	150	1731	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5



Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
151	1731	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	152	1731	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
153	1731	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	154	1731	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
155	1731	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	156	1732	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	0	0
157	1732	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	0	0	158	1732	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.5E4
159	1732	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	5.0E4	160	1732	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	0	0
161	1732	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	0	0	162	1732	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.1E4
163	1732	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	41725	164	1733	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	0	0
165	1733	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	0	0	166	1733	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.5E4
167	1733	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	5.0E4	168	1733	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	0	0
169	1733	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	0	0	170	1733	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.1E4
171	1733	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	41725	172	1734	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
173	1734	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	174	1734	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
175	1734	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	176	1734	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
177	1734	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	178	1734	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
179	1734	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	180	1735	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
181	1735	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	182	1735	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
183	1735	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	184	1735	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
185	1735	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	186	1735	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
187	1735	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	188	1736	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	0	0
189	1736	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	0	0	190	1736	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.5E4
191	1736	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	5.0E4	192	1736	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	0	0
193	1736	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	0	0	194	1736	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.1E4
195	1736	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	41725	196	1737	Sisma X SLV	5794.2	0	0	0	0	0
197	1737	Sisma Y SLV	0	5794.2	0	0	0	0	198	1737	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-6.7E5
199	1737	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.4E6	200	1737	Sisma X SLO	4799.7	0	0	0	0	0
201	1737	Sisma Y SLO	0	4799.7	0	0	0	0	202	1737	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-5.5E5
203	1737	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.1E6	204	1738	Sisma X SLV	6274.1	0	0	0	0	0
205	1738	Sisma Y SLV	0	6274.1	0	0	0	0	206	1738	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-7.2E5
207	1738	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.5E6	208	1738	Sisma X SLO	5197.2	0	0	0	0	0
209	1738	Sisma Y SLO	0	5197.2	0	0	0	0	210	1738	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-6.0E5
211	1738	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	212	1739	Sisma X SLV	6274.1	0	0	0	0	0
213	1739	Sisma Y SLV	0	6274.1	0	0	0	0	214	1739	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-7.2E5
215	1739	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.5E6	216	1739	Sisma X SLO	5197.2	0	0	0	0	0
217	1739	Sisma Y SLO	0	5197.2	0	0	0	0	218	1739	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-6.0E5

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
219	1739	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	220	1740	Sisma X SLV	6424.2	0	0	0	0	0
221	1740	Sisma Y SLV	0	6424.2	0	0	0	0	222	1740	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-7.4E5
223	1740	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.5E6	224	1740	Sisma X SLO	5321.6	0	0	0	0	0
225	1740	Sisma Y SLO	0	5321.6	0	0	0	0	226	1740	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-6.1E5
227	1740	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	228	1741	Sisma X SLV	6424.2	0	0	0	0	0
229	1741	Sisma Y SLV	0	6424.2	0	0	0	0	230	1741	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-7.4E5
231	1741	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.5E6	232	1741	Sisma X SLO	5321.6	0	0	0	0	0
233	1741	Sisma Y SLO	0	5321.6	0	0	0	0	234	1741	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-6.1E5
235	1741	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	236	1742	Sisma X SLV	6274.1	0	0	0	0	0
237	1742	Sisma Y SLV	0	6274.1	0	0	0	0	238	1742	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-7.2E5
239	1742	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.5E6	240	1742	Sisma X SLO	5197.2	0	0	0	0	0
241	1742	Sisma Y SLO	0	5197.2	0	0	0	0	242	1742	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-6.0E5
243	1742	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	244	1743	Sisma X SLV	6274.1	0	0	0	0	0
245	1743	Sisma Y SLV	0	6274.1	0	0	0	0	246	1743	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-7.2E5
247	1743	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.5E6	248	1743	Sisma X SLO	5197.2	0	0	0	0	0
249	1743	Sisma Y SLO	0	5197.2	0	0	0	0	250	1743	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-6.0E5
251	1743	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	252	1744	Sisma X SLV	5878.9	0	0	0	0	0
253	1744	Sisma Y SLV	0	5878.9	0	0	0	0	254	1744	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-6.8E5
255	1744	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.4E6	256	1744	Sisma X SLO	4869.8	0	0	0	0	0
257	1744	Sisma Y SLO	0	4869.8	0	0	0	0	258	1744	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-5.6E5
259	1744	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.1E6	260	1746	Sisma X SLV	1158.8	0	0	0	0	0
261	1746	Sisma Y SLV	0	1158.8	0	0	0	0	262	1746	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.3E5
263	1746	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.7E5	264	1746	Sisma X SLO	959.9	0	0	0	0	0
265	1746	Sisma Y SLO	0	959.9	0	0	0	0	266	1746	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.1E5
267	1746	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.2E5	268	1747	Sisma X SLV	1957.3	0	0	0	0	0
269	1747	Sisma Y SLV	0	1957.3	0	0	0	0	270	1747	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.3E5
271	1747	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	4.6E5	272	1747	Sisma X SLO	1621.4	0	0	0	0	0
273	1747	Sisma Y SLO	0	1621.4	0	0	0	0	274	1747	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.9E5
275	1747	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	3.8E5	276	1750	Sisma X SLV	1957.3	0	0	0	0	0
277	1750	Sisma Y SLV	0	1957.3	0	0	0	0	278	1750	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.3E5
279	1750	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	4.6E5	280	1750	Sisma X SLO	1621.4	0	0	0	0	0
281	1750	Sisma Y SLO	0	1621.4	0	0	0	0	282	1750	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.9E5
283	1750	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	3.8E5	284	1751	Sisma X SLV	2755.9	0	0	0	0	0
285	1751	Sisma Y SLV	0	2755.9	0	0	0	0	286	1751	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.2E5

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
287	1751	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.4E5	288	1751	Sisma X SLO	2282.8	0	0	0	0	0
289	1751	Sisma Y SLO	0	2282.8	0	0	0	0	290	1751	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.6E5
291	1751	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	5.3E5	292	1754	Sisma X SLV	2755.9	0	0	0	0	0
293	1754	Sisma Y SLV	0	2755.9	0	0	0	0	294	1754	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.2E5
295	1754	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.4E5	296	1754	Sisma X SLO	2282.8	0	0	0	0	0
297	1754	Sisma Y SLO	0	2282.8	0	0	0	0	298	1754	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.6E5
299	1754	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	5.3E5	300	1755	Sisma X SLV	1957.3	0	0	0	0	0
301	1755	Sisma Y SLV	0	1957.3	0	0	0	0	302	1755	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.3E5
303	1755	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	4.6E5	304	1755	Sisma X SLO	1621.4	0	0	0	0	0
305	1755	Sisma Y SLO	0	1621.4	0	0	0	0	306	1755	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.9E5
307	1755	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	3.8E5	308	1758	Sisma X SLV	1957.3	0	0	0	0	0
309	1758	Sisma Y SLV	0	1957.3	0	0	0	0	310	1758	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.3E5
311	1758	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	4.6E5	312	1758	Sisma X SLO	1621.4	0	0	0	0	0
313	1758	Sisma Y SLO	0	1621.4	0	0	0	0	314	1758	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.9E5
315	1758	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	3.8E5	316	1759	Sisma X SLV	1162.7	0	0	0	0	0
317	1759	Sisma Y SLV	0	1162.7	0	0	0	0	318	1759	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.3E5
319	1759	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	271790	320	1759	Sisma X SLO	963.2	0	0	0	0	0
321	1759	Sisma Y SLO	0	963.2	0	0	0	0	322	1759	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.1E5
323	1759	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	225139	324	1763	Sisma X SLV	2831.1	0	0	0	0	0
325	1763	Sisma Y SLV	0	2831.1	0	0	0	0	326	1763	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.3E5
327	1763	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.6E5	328	1763	Sisma X SLO	2345.1	0	0	0	0	0
329	1763	Sisma Y SLO	0	2345.1	0	0	0	0	330	1763	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.7E5
331	1763	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	5.5E5	332	1764	Sisma X SLV	3198.4	0	0	0	0	0
333	1764	Sisma Y SLV	0	3198.4	0	0	0	0	334	1764	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.7E5
335	1764	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	7.5E5	336	1764	Sisma X SLO	2649.4	0	0	0	0	0
337	1764	Sisma Y SLO	0	2649.4	0	0	0	0	338	1764	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.0E5
339	1764	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.2E5	340	1767	Sisma X SLV	3198.4	0	0	0	0	0
341	1767	Sisma Y SLV	0	3198.4	0	0	0	0	342	1767	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.7E5
343	1767	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	7.5E5	344	1767	Sisma X SLO	2649.4	0	0	0	0	0
345	1767	Sisma Y SLO	0	2649.4	0	0	0	0	346	1767	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.0E5
347	1767	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.2E5	348	1768	Sisma X SLV	5023.6	0	0	0	0	0
349	1768	Sisma Y SLV	0	5023.6	0	0	0	0	350	1768	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.8E5
351	1768	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.2E6	352	1768	Sisma X SLO	4161.4	0	0	0	0	0
353	1768	Sisma Y SLO	0	4161.4	0	0	0	0	354	1768	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-4.8E5

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
355	1768	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	9.7E5	356	1771	Sisma X SLV	5023.6	0	0	0	0	0
357	1771	Sisma Y SLV	0	5023.6	0	0	0	0	358	1771	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.8E5
359	1771	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.2E6	360	1771	Sisma X SLO	4161.4	0	0	0	0	0
361	1771	Sisma Y SLO	0	4161.4	0	0	0	0	362	1771	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-4.8E5
363	1771	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	9.7E5	364	1772	Sisma X SLV	3198.4	0	0	0	0	0
365	1772	Sisma Y SLV	0	3198.4	0	0	0	0	366	1772	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.7E5
367	1772	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	7.5E5	368	1772	Sisma X SLO	2649.4	0	0	0	0	0
369	1772	Sisma Y SLO	0	2649.4	0	0	0	0	370	1772	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.0E5
371	1772	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.2E5	372	1775	Sisma X SLV	3198.4	0	0	0	0	0
373	1775	Sisma Y SLV	0	3198.4	0	0	0	0	374	1775	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.7E5
375	1775	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	7.5E5	376	1775	Sisma X SLO	2649.4	0	0	0	0	0
377	1775	Sisma Y SLO	0	2649.4	0	0	0	0	378	1775	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.0E5
379	1775	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.2E5	380	1777	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
381	1777	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	382	1777	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
383	1777	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	384	1777	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
385	1777	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	386	1777	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
387	1777	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	388	1778	Sisma X SLV	760.2	0	0	0	0	0
389	1778	Sisma Y SLV	0	760.2	0	0	0	0	390	1778	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-8.7E4
391	1778	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.8E5	392	1778	Sisma X SLO	629.7	0	0	0	0	0
393	1778	Sisma Y SLO	0	629.7	0	0	0	0	394	1778	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-7.2E4
395	1778	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.5E5	396	1779	Sisma X SLV	208.9	0	0	0	0	0
397	1779	Sisma Y SLV	0	208.9	0	0	0	0	398	1779	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.4E4
399	1779	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	4.9E4	400	1779	Sisma X SLO	173	0	0	0	0	0
401	1779	Sisma Y SLO	0	173	0	0	0	0	402	1779	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-19899
403	1779	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	4.0E4	404	1780	Sisma X SLV	8298.8	0	0	0	0	0
405	1780	Sisma Y SLV	0	8298.8	0	0	0	0	406	1780	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.5E5
407	1780	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.9E6	408	1780	Sisma X SLO	6874.3	0	0	0	0	0
409	1780	Sisma Y SLO	0	6874.3	0	0	0	0	410	1780	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-7.9E5
411	1780	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.6E6	412	1781	Sisma X SLV	7961.1	0	0	0	0	0
413	1781	Sisma Y SLV	0	7961.1	0	0	0	0	414	1781	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.2E5
415	1781	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.9E6	416	1781	Sisma X SLO	6594.6	0	0	0	0	0
417	1781	Sisma Y SLO	0	6594.6	0	0	0	0	418	1781	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-7.6E5
419	1781	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.5E6	420	1782	Sisma X SLV	3902.4	0	0	0	0	0
421	1782	Sisma Y SLV	0	3902.4	0	0	0	0	422	1782	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-4.5E5

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
423	1782	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	9.1E5	424	1782	Sisma X SLO	3232.5	0	0	0	0	0
425	1782	Sisma Y SLO	0	3232.5	0	0	0	0	426	1782	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.7E5
427	1782	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	7.6E5	428	1783	Sisma X SLV	4051.7	0	0	0	0	0
429	1783	Sisma Y SLV	0	4051.7	0	0	0	0	430	1783	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-4.7E5
431	1783	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	9.5E5	432	1783	Sisma X SLO	3356.3	0	0	0	0	0
433	1783	Sisma Y SLO	0	3356.3	0	0	0	0	434	1783	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.9E5
435	1783	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	7.8E5	436	1784	Sisma X SLV	4051.7	0	0	0	0	0
437	1784	Sisma Y SLV	0	4051.7	0	0	0	0	438	1784	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-4.7E5
439	1784	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	9.5E5	440	1784	Sisma X SLO	3356.3	0	0	0	0	0
441	1784	Sisma Y SLO	0	3356.3	0	0	0	0	442	1784	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.9E5
443	1784	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	7.8E5	444	1785	Sisma X SLV	3901.6	0	0	0	0	0
445	1785	Sisma Y SLV	0	3901.6	0	0	0	0	446	1785	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-4.5E5
447	1785	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	9.1E5	448	1785	Sisma X SLO	3231.9	0	0	0	0	0
449	1785	Sisma Y SLO	0	3231.9	0	0	0	0	450	1785	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.7E5
451	1785	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	755463	452	1786	Sisma X SLV	3851.3	0	0	0	0	0
453	1786	Sisma Y SLV	0	3851.3	0	0	0	0	454	1786	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-4.4E5
455	1786	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	900243	456	1786	Sisma X SLO	3190.3	0	0	0	0	0
457	1786	Sisma Y SLO	0	3190.3	0	0	0	0	458	1786	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.7E5
459	1786	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	745722	460	1787	Sisma X SLV	3550.3	0	0	0	0	0
461	1787	Sisma Y SLV	0	3550.3	0	0	0	0	462	1787	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-4.1E5
463	1787	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	829878	464	1787	Sisma X SLO	2940.9	0	0	0	0	0
465	1787	Sisma Y SLO	0	2940.9	0	0	0	0	466	1787	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.4E5
467	1787	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.9E5	468	1788	Sisma X SLV	1872.2	0	0	0	0	0
469	1788	Sisma Y SLV	0	1872.2	0	0	0	0	470	1788	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.2E5
471	1788	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	4.4E5	472	1788	Sisma X SLO	1550.9	0	0	0	0	0
473	1788	Sisma Y SLO	0	1550.9	0	0	0	0	474	1788	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.8E5
475	1788	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	3.6E5	476	1789	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
477	1789	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	478	1789	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
479	1789	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	480	1789	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
481	1789	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	482	1789	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
483	1789	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	484	1791	Sisma X SLV	1872.2	0	0	0	0	0
485	1791	Sisma Y SLV	0	1872.2	0	0	0	0	486	1791	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.2E5
487	1791	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	4.4E5	488	1791	Sisma X SLO	1550.9	0	0	0	0	0
489	1791	Sisma Y SLO	0	1550.9	0	0	0	0	490	1791	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.8E5

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
491	1791	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	3.6E5	492	1792	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
493	1792	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	494	1792	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
495	1792	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	496	1792	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
497	1792	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	498	1792	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
499	1792	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	500	1793	Sisma X SLV	208.9	0	0	0	0	0
501	1793	Sisma Y SLV	0	208.9	0	0	0	0	502	1793	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.4E4
503	1793	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	4.9E4	504	1793	Sisma X SLO	173	0	0	0	0	0
505	1793	Sisma Y SLO	0	173	0	0	0	0	506	1793	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-19899
507	1793	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	4.0E4	508	1794	Sisma X SLV	8298.8	0	0	0	0	0
509	1794	Sisma Y SLV	0	8298.8	0	0	0	0	510	1794	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.5E5
511	1794	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.9E6	512	1794	Sisma X SLO	6874.3	0	0	0	0	0
513	1794	Sisma Y SLO	0	6874.3	0	0	0	0	514	1794	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-7.9E5
515	1794	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.6E6	516	1795	Sisma X SLV	7961.1	0	0	0	0	0
517	1795	Sisma Y SLV	0	7961.1	0	0	0	0	518	1795	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.2E5
519	1795	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.9E6	520	1795	Sisma X SLO	6594.6	0	0	0	0	0
521	1795	Sisma Y SLO	0	6594.6	0	0	0	0	522	1795	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-7.6E5
523	1795	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.5E6	524	1796	Sisma X SLV	3902.4	0	0	0	0	0
525	1796	Sisma Y SLV	0	3902.4	0	0	0	0	526	1796	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-4.5E5
527	1796	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	9.1E5	528	1796	Sisma X SLO	3232.5	0	0	0	0	0
529	1796	Sisma Y SLO	0	3232.5	0	0	0	0	530	1796	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.7E5
531	1796	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	7.6E5	532	1797	Sisma X SLV	4051.7	0	0	0	0	0
533	1797	Sisma Y SLV	0	4051.7	0	0	0	0	534	1797	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-4.7E5
535	1797	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	9.5E5	536	1797	Sisma X SLO	3356.3	0	0	0	0	0
537	1797	Sisma Y SLO	0	3356.3	0	0	0	0	538	1797	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.9E5
539	1797	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	7.8E5	540	1798	Sisma X SLV	4051.7	0	0	0	0	0
541	1798	Sisma Y SLV	0	4051.7	0	0	0	0	542	1798	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-4.7E5
543	1798	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	9.5E5	544	1798	Sisma X SLO	3356.3	0	0	0	0	0
545	1798	Sisma Y SLO	0	3356.3	0	0	0	0	546	1798	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.9E5
547	1798	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	7.8E5	548	1799	Sisma X SLV	3901.6	0	0	0	0	0
549	1799	Sisma Y SLV	0	3901.6	0	0	0	0	550	1799	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-4.5E5
551	1799	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	9.1E5	552	1799	Sisma X SLO	3231.9	0	0	0	0	0
553	1799	Sisma Y SLO	0	3231.9	0	0	0	0	554	1799	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.7E5
555	1799	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	755463	556	1800	Sisma X SLV	3851.3	0	0	0	0	0
557	1800	Sisma Y SLV	0	3851.3	0	0	0	0	558	1800	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-4.4E5

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
559	1800	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	900243	560	1800	Sisma X SLO	3190.3	0	0	0	0	0
561	1800	Sisma Y SLO	0	3190.3	0	0	0	0	562	1800	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.7E5
563	1800	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	745722	564	1801	Sisma X SLV	3550.3	0	0	0	0	0
565	1801	Sisma Y SLV	0	3550.3	0	0	0	0	566	1801	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-4.1E5
567	1801	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	829878	568	1801	Sisma X SLO	2940.9	0	0	0	0	0
569	1801	Sisma Y SLO	0	2940.9	0	0	0	0	570	1801	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.4E5
571	1801	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.9E5	572	1802	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
573	1802	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	574	1802	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
575	1802	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	576	1802	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
577	1802	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	578	1802	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
579	1802	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	580	1803	Sisma X SLV	760.2	0	0	0	0	0
581	1803	Sisma Y SLV	0	760.2	0	0	0	0	582	1803	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-8.7E4
583	1803	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.8E5	584	1803	Sisma X SLO	629.7	0	0	0	0	0
585	1803	Sisma Y SLO	0	629.7	0	0	0	0	586	1803	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-7.2E4
587	1803	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.5E5	588	1806	Sisma X SLV	2831.1	0	0	0	0	0
589	1806	Sisma Y SLV	0	2831.1	0	0	0	0	590	1806	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.3E5
591	1806	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.6E5	592	1806	Sisma X SLO	2345.1	0	0	0	0	0
593	1806	Sisma Y SLO	0	2345.1	0	0	0	0	594	1806	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.7E5
595	1806	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	5.5E5	596	1807	Sisma X SLV	3198.4	0	0	0	0	0
597	1807	Sisma Y SLV	0	3198.4	0	0	0	0	598	1807	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.7E5
599	1807	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	7.5E5	600	1807	Sisma X SLO	2649.4	0	0	0	0	0
601	1807	Sisma Y SLO	0	2649.4	0	0	0	0	602	1807	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.0E5
603	1807	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.2E5	604	1810	Sisma X SLV	3198.4	0	0	0	0	0
605	1810	Sisma Y SLV	0	3198.4	0	0	0	0	606	1810	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.7E5
607	1810	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	7.5E5	608	1810	Sisma X SLO	2649.4	0	0	0	0	0
609	1810	Sisma Y SLO	0	2649.4	0	0	0	0	610	1810	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.0E5
611	1810	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.2E5	612	1811	Sisma X SLV	5023.6	0	0	0	0	0
613	1811	Sisma Y SLV	0	5023.6	0	0	0	0	614	1811	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.8E5
615	1811	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.2E6	616	1811	Sisma X SLO	4161.4	0	0	0	0	0
617	1811	Sisma Y SLO	0	4161.4	0	0	0	0	618	1811	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-4.8E5
619	1811	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	9.7E5	620	1814	Sisma X SLV	5023.6	0	0	0	0	0
621	1814	Sisma Y SLV	0	5023.6	0	0	0	0	622	1814	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.8E5
623	1814	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.2E6	624	1814	Sisma X SLO	4161.4	0	0	0	0	0
625	1814	Sisma Y SLO	0	4161.4	0	0	0	0	626	1814	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-4.8E5

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
627	1814	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	9.7E5	628	1815	Sisma X SLV	3198.4	0	0	0	0	0
629	1815	Sisma Y SLV	0	3198.4	0	0	0	0	630	1815	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.7E5
631	1815	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	7.5E5	632	1815	Sisma X SLO	2649.4	0	0	0	0	0
633	1815	Sisma Y SLO	0	2649.4	0	0	0	0	634	1815	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.0E5
635	1815	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.2E5	636	1818	Sisma X SLV	3198.4	0	0	0	0	0
637	1818	Sisma Y SLV	0	3198.4	0	0	0	0	638	1818	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.7E5
639	1818	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	7.5E5	640	1818	Sisma X SLO	2649.4	0	0	0	0	0
641	1818	Sisma Y SLO	0	2649.4	0	0	0	0	642	1818	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.0E5
643	1818	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.2E5	644	1821	Sisma X SLV	1158.8	0	0	0	0	0
645	1821	Sisma Y SLV	0	1158.8	0	0	0	0	646	1821	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.3E5
647	1821	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.7E5	648	1821	Sisma X SLO	959.9	0	0	0	0	0
649	1821	Sisma Y SLO	0	959.9	0	0	0	0	650	1821	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.1E5
651	1821	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.2E5	652	1822	Sisma X SLV	1957.3	0	0	0	0	0
653	1822	Sisma Y SLV	0	1957.3	0	0	0	0	654	1822	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.3E5
655	1822	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	4.6E5	656	1822	Sisma X SLO	1621.4	0	0	0	0	0
657	1822	Sisma Y SLO	0	1621.4	0	0	0	0	658	1822	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.9E5
659	1822	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	3.8E5	660	1825	Sisma X SLV	1957.3	0	0	0	0	0
661	1825	Sisma Y SLV	0	1957.3	0	0	0	0	662	1825	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.3E5
663	1825	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	4.6E5	664	1825	Sisma X SLO	1621.4	0	0	0	0	0
665	1825	Sisma Y SLO	0	1621.4	0	0	0	0	666	1825	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.9E5
667	1825	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	3.8E5	668	1826	Sisma X SLV	2755.9	0	0	0	0	0
669	1826	Sisma Y SLV	0	2755.9	0	0	0	0	670	1826	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.2E5
671	1826	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.4E5	672	1826	Sisma X SLO	2282.8	0	0	0	0	0
673	1826	Sisma Y SLO	0	2282.8	0	0	0	0	674	1826	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.6E5
675	1826	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	5.3E5	676	1829	Sisma X SLV	2755.9	0	0	0	0	0
677	1829	Sisma Y SLV	0	2755.9	0	0	0	0	678	1829	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.2E5
679	1829	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.4E5	680	1829	Sisma X SLO	2282.8	0	0	0	0	0
681	1829	Sisma Y SLO	0	2282.8	0	0	0	0	682	1829	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.6E5
683	1829	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	5.3E5	684	1830	Sisma X SLV	1957.3	0	0	0	0	0
685	1830	Sisma Y SLV	0	1957.3	0	0	0	0	686	1830	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.3E5
687	1830	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	4.6E5	688	1830	Sisma X SLO	1621.4	0	0	0	0	0
689	1830	Sisma Y SLO	0	1621.4	0	0	0	0	690	1830	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.9E5
691	1830	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	3.8E5	692	1833	Sisma X SLV	1957.3	0	0	0	0	0
693	1833	Sisma Y SLV	0	1957.3	0	0	0	0	694	1833	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.3E5



Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
695	1833	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	4.6E5	696	1833	Sisma X SLO	1621.4	0	0	0	0	0
697	1833	Sisma Y SLO	0	1621.4	0	0	0	0	698	1833	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.9E5
699	1833	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	3.8E5	700	1834	Sisma X SLV	1162.7	0	0	0	0	0
701	1834	Sisma Y SLV	0	1162.7	0	0	0	0	702	1834	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.3E5
703	1834	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	271790	704	1834	Sisma X SLO	963.2	0	0	0	0	0
705	1834	Sisma Y SLO	0	963.2	0	0	0	0	706	1834	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.1E5
707	1834	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	225139	708	1836	Sisma X SLV	5794.2	0	0	0	0	0
709	1836	Sisma Y SLV	0	5794.2	0	0	0	0	710	1836	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-6.7E5
711	1836	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.4E6	712	1836	Sisma X SLO	4799.7	0	0	0	0	0
713	1836	Sisma Y SLO	0	4799.7	0	0	0	0	714	1836	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-5.5E5
715	1836	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.1E6	716	1837	Sisma X SLV	6274.1	0	0	0	0	0
717	1837	Sisma Y SLV	0	6274.1	0	0	0	0	718	1837	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-7.2E5
719	1837	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.5E6	720	1837	Sisma X SLO	5197.2	0	0	0	0	0
721	1837	Sisma Y SLO	0	5197.2	0	0	0	0	722	1837	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-6.0E5
723	1837	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	724	1838	Sisma X SLV	6274.1	0	0	0	0	0
725	1838	Sisma Y SLV	0	6274.1	0	0	0	0	726	1838	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-7.2E5
727	1838	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.5E6	728	1838	Sisma X SLO	5197.2	0	0	0	0	0
729	1838	Sisma Y SLO	0	5197.2	0	0	0	0	730	1838	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-6.0E5
731	1838	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	732	1839	Sisma X SLV	6424.2	0	0	0	0	0
733	1839	Sisma Y SLV	0	6424.2	0	0	0	0	734	1839	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-7.4E5
735	1839	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.5E6	736	1839	Sisma X SLO	5321.6	0	0	0	0	0
737	1839	Sisma Y SLO	0	5321.6	0	0	0	0	738	1839	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-6.1E5
739	1839	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	740	1840	Sisma X SLV	6424.2	0	0	0	0	0
741	1840	Sisma Y SLV	0	6424.2	0	0	0	0	742	1840	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-7.4E5
743	1840	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.5E6	744	1840	Sisma X SLO	5321.6	0	0	0	0	0
745	1840	Sisma Y SLO	0	5321.6	0	0	0	0	746	1840	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-6.1E5
747	1840	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	748	1841	Sisma X SLV	6274.1	0	0	0	0	0
749	1841	Sisma Y SLV	0	6274.1	0	0	0	0	750	1841	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-7.2E5
751	1841	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.5E6	752	1841	Sisma X SLO	5197.2	0	0	0	0	0
753	1841	Sisma Y SLO	0	5197.2	0	0	0	0	754	1841	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-6.0E5
755	1841	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	756	1842	Sisma X SLV	6274.1	0	0	0	0	0
757	1842	Sisma Y SLV	0	6274.1	0	0	0	0	758	1842	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-7.2E5
759	1842	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.5E6	760	1842	Sisma X SLO	5197.2	0	0	0	0	0
761	1842	Sisma Y SLO	0	5197.2	0	0	0	0	762	1842	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-6.0E5

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
763	1842	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	764	1843	Sisma X SLV	5878.9	0	0	0	0	0
765	1843	Sisma Y SLV	0	5878.9	0	0	0	0	766	1843	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-6.8E5
767	1843	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.4E6	768	1843	Sisma X SLO	4869.8	0	0	0	0	0
769	1843	Sisma Y SLO	0	4869.8	0	0	0	0	770	1843	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-5.6E5
771	1843	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.1E6	772	1844	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	0	0
773	1844	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	0	0	774	1844	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.5E4
775	1844	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	5.0E4	776	1844	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	0	0
777	1844	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	0	0	778	1844	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.1E4
779	1844	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	41725	780	1845	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
781	1845	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	782	1845	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
783	1845	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	784	1845	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
785	1845	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	786	1845	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
787	1845	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	788	1846	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
789	1846	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	790	1846	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
791	1846	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	792	1846	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
793	1846	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	794	1846	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
795	1846	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	796	1847	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	0	0
797	1847	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	0	0	798	1847	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.5E4
799	1847	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	5.0E4	800	1847	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	0	0
801	1847	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	0	0	802	1847	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.1E4
803	1847	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	41725	804	1848	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	0	0
805	1848	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	0	0	806	1848	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.5E4
807	1848	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	5.0E4	808	1848	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	0	0
809	1848	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	0	0	810	1848	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.1E4
811	1848	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	41725	812	1849	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
813	1849	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	814	1849	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
815	1849	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	816	1849	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
817	1849	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	818	1849	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
819	1849	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	820	1850	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
821	1850	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	822	1850	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
823	1850	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	824	1850	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
825	1850	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	826	1850	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
827	1850	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	828	1851	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	0	0
829	1851	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	0	0	830	1851	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.5E4

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
831	1851	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	5.0E4	832	1851	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	0	0
833	1851	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	0	0	834	1851	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.1E4
835	1851	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	41725	836	1852	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	0	0
837	1852	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	0	0	838	1852	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.5E4
839	1852	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	5.0E4	840	1852	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	0	0
841	1852	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	0	0	842	1852	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.1E4
843	1852	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	41725	844	1853	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
845	1853	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	846	1853	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
847	1853	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	848	1853	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
849	1853	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	850	1853	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
851	1853	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	852	1854	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
853	1854	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	854	1854	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
855	1854	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	856	1854	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
857	1854	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	858	1854	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
859	1854	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	860	1855	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	0	0
861	1855	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	0	0	862	1855	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.5E4
863	1855	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	5.0E4	864	1855	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	0	0
865	1855	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	0	0	866	1855	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.1E4
867	1855	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	41725	868	1856	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	0	0
869	1856	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	0	0	870	1856	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.5E4
871	1856	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	5.0E4	872	1856	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	0	0
873	1856	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	0	0	874	1856	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.1E4
875	1856	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	41725	876	1857	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
877	1857	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	878	1857	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
879	1857	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	880	1857	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
881	1857	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	882	1857	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
883	1857	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	884	1858	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	0	0
885	1858	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	0	0	886	1858	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E5
887	1858	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	888	1858	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	0	0
889	1858	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	0	0	890	1858	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-87013
891	1858	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.8E5	892	1859	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	0	0
893	1859	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	0	0	894	1859	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.5E4
895	1859	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	5.0E4	896	1859	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	0	0
897	1859	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	0	0	898	1859	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.1E4

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
899	1859	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	41725	900	1860	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	0	0
901	1860	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	0	0	902	1860	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.0E5
903	1860	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.1E5	904	1860	Sisma X SLO	2177	0	0	0	0	0
905	1860	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	0	0	906	1860	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.5E5
907	1860	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	508883	908	1861	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	0	0
909	1861	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	0	0	910	1861	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.0E5
911	1861	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.1E5	912	1861	Sisma X SLO	2177	0	0	0	0	0
913	1861	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	0	0	914	1861	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.5E5
915	1861	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	508883	916	1862	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	0	0
917	1862	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	0	0	918	1862	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.0E5
919	1862	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.1E5	920	1862	Sisma X SLO	2177	0	0	0	0	0
921	1862	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	0	0	922	1862	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.5E5
923	1862	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	508883	924	1863	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	0	0
925	1863	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	0	0	926	1863	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.0E5
927	1863	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.1E5	928	1863	Sisma X SLO	2177	0	0	0	0	0
929	1863	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	0	0	930	1863	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.5E5
931	1863	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	508883	932	1864	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	0	0
933	1864	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	0	0	934	1864	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.0E5
935	1864	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.1E5	936	1864	Sisma X SLO	2177	0	0	0	0	0
937	1864	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	0	0	938	1864	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.5E5
939	1864	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	508883	940	1865	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	0	0
941	1865	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	0	0	942	1865	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.0E5
943	1865	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.1E5	944	1865	Sisma X SLO	2177	0	0	0	0	0
945	1865	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	0	0	946	1865	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.5E5
947	1865	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	508883	948	1866	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	0	0
949	1866	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	0	0	950	1866	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.0E5
951	1866	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.1E5	952	1866	Sisma X SLO	2177	0	0	0	0	0
953	1866	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	0	0	954	1866	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.5E5
955	1866	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	508883	956	1867	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	0	0
957	1867	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	0	0	958	1867	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.0E5
959	1867	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	6.1E5	960	1867	Sisma X SLO	2177	0	0	0	0	0
961	1867	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	0	0	962	1867	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-2.5E5
963	1867	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	508883	964	1886	Sisma X SLV	7653.4	0	0	0	0	0
965	1886	Sisma Y SLV	0	7653.4	0	0	0	0	966	1886	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.6E5

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
967	1886	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.0E6	968	1886	Sisma X SLO	6339.8	0	0	0	0	0
969	1886	Sisma Y SLO	0	6339.8	0	0	0	0	970	1886	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.0E5
971	1886	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.6E6	972	1887	Sisma X SLV	9204.5	0	0	0	0	0
973	1887	Sisma Y SLV	0	9204.5	0	0	0	0	974	1887	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.2E6
975	1887	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.4E6	976	1887	Sisma X SLO	7624.6	0	0	0	0	0
977	1887	Sisma Y SLO	0	7624.6	0	0	0	0	978	1887	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-9.6E5
979	1887	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.0E6	980	1888	Sisma X SLV	9204.5	0	0	0	0	0
981	1888	Sisma Y SLV	0	9204.5	0	0	0	0	982	1888	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.2E6
983	1888	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.4E6	984	1888	Sisma X SLO	7624.6	0	0	0	0	0
985	1888	Sisma Y SLO	0	7624.6	0	0	0	0	986	1888	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-9.6E5
987	1888	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.0E6	988	1889	Sisma X SLV	1.0E4	0	0	0	0	0
989	1889	Sisma Y SLV	0	1.0E4	0	0	0	0	990	1889	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.3E6
991	1889	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.6E6	992	1889	Sisma X SLO	8453.9	0	0	0	0	0
993	1889	Sisma Y SLO	0	8453.9	0	0	0	0	994	1889	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.1E6
995	1889	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.2E6	996	1890	Sisma X SLV	1.0E4	0	0	0	0	0
997	1890	Sisma Y SLV	0	1.0E4	0	0	0	0	998	1890	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.3E6
999	1890	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.6E6	1000	1890	Sisma X SLO	8453.9	0	0	0	0	0
1001	1890	Sisma Y SLO	0	8453.9	0	0	0	0	1002	1890	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.1E6
1003	1890	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.2E6	1004	1891	Sisma X SLV	7653.4	0	0	0	0	0
1005	1891	Sisma Y SLV	0	7653.4	0	0	0	0	1006	1891	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.6E5
1007	1891	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.0E6	1008	1891	Sisma X SLO	6339.8	0	0	0	0	0
1009	1891	Sisma Y SLO	0	6339.8	0	0	0	0	1010	1891	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.0E5
1011	1891	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.6E6	1012	1892	Sisma X SLV	7653.4	0	0	0	0	0
1013	1892	Sisma Y SLV	0	7653.4	0	0	0	0	1014	1892	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.6E5
1015	1892	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.0E6	1016	1892	Sisma X SLO	6339.8	0	0	0	0	0
1017	1892	Sisma Y SLO	0	6339.8	0	0	0	0	1018	1892	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.0E5
1019	1892	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.6E6	1020	1893	Sisma X SLV	7653.4	0	0	0	0	0
1021	1893	Sisma Y SLV	0	7653.4	0	0	0	0	1022	1893	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.6E5
1023	1893	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.0E6	1024	1893	Sisma X SLO	6339.8	0	0	0	0	0
1025	1893	Sisma Y SLO	0	6339.8	0	0	0	0	1026	1893	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.0E5
1027	1893	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.6E6	1028	1894	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	0	0
1029	1894	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	0	0	1030	1894	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.2E4
1031	1894	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.1E5	1032	1894	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	0	0
1033	1894	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	0	0	1034	1894	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-42938

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1035	1894	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.8E4	1036	1895	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	0	0
1037	1895	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	0	0	1038	1895	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.0E5
1039	1895	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	1040	1895	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	0	0
1041	1895	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	0	0	1042	1895	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.3E4
1043	1895	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E5	1044	1896	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	0	0
1045	1896	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	0	0	1046	1896	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.0E5
1047	1896	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	1048	1896	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	0	0
1049	1896	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	0	0	1050	1896	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.3E4
1051	1896	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E5	1052	1897	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	0	0
1053	1897	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	0	0	1054	1897	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.2E4
1055	1897	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.1E5	1056	1897	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	0	0
1057	1897	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	0	0	1058	1897	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-42938
1059	1897	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.8E4	1060	1898	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	0	0
1061	1898	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	0	0	1062	1898	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.2E4
1063	1898	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.1E5	1064	1898	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	0	0
1065	1898	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	0	0	1066	1898	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-42938
1067	1898	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.8E4	1068	1899	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	0	0
1069	1899	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	0	0	1070	1899	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.0E5
1071	1899	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	1072	1899	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	0	0
1073	1899	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	0	0	1074	1899	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.3E4
1075	1899	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E5	1076	1900	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	0	0
1077	1900	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	0	0	1078	1900	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.0E5
1079	1900	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	1080	1900	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	0	0
1081	1900	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	0	0	1082	1900	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.3E4
1083	1900	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E5	1084	1901	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	0	0
1085	1901	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	0	0	1086	1901	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.2E4
1087	1901	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.1E5	1088	1901	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	0	0
1089	1901	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	0	0	1090	1901	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-42938
1091	1901	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.8E4	1092	1902	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	0	0
1093	1902	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	0	0	1094	1902	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.2E4
1095	1902	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.1E5	1096	1902	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	0	0
1097	1902	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	0	0	1098	1902	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-42938
1099	1902	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.8E4	1100	1903	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	0	0
1101	1903	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	0	0	1102	1903	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.0E5

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1103	1903	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	1104	1903	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	0	0
1105	1903	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	0	0	1106	1903	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.3E4
1107	1903	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E5	1108	1904	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	0	0
1109	1904	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	0	0	1110	1904	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.0E5
1111	1904	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	1112	1904	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	0	0
1113	1904	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	0	0	1114	1904	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.3E4
1115	1904	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E5	1116	1905	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	0	0
1117	1905	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	0	0	1118	1905	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.2E4
1119	1905	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.1E5	1120	1905	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	0	0
1121	1905	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	0	0	1122	1905	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-42938
1123	1905	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.8E4	1124	1906	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	0	0
1125	1906	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	0	0	1126	1906	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.2E4
1127	1906	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.1E5	1128	1906	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	0	0
1129	1906	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	0	0	1130	1906	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-42938
1131	1906	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.8E4	1132	1907	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	0	0
1133	1907	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	0	0	1134	1907	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.0E5
1135	1907	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	1136	1907	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	0	0
1137	1907	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	0	0	1138	1907	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.3E4
1139	1907	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E5	1140	1908	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	0	0
1141	1908	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	0	0	1142	1908	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.0E5
1143	1908	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	1144	1908	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	0	0
1145	1908	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	0	0	1146	1908	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.3E4
1147	1908	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E5	1148	1909	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	0	0
1149	1909	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	0	0	1150	1909	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.2E4
1151	1909	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.1E5	1152	1909	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	0	0
1153	1909	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	0	0	1154	1909	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-42938
1155	1909	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.8E4	1156	1910	Sisma X SLV	1.1E4	0	0	0	0	0
1157	1910	Sisma Y SLV	0	1.1E4	0	0	0	0	1158	1910	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.4E6
1159	1910	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.9E6	1160	1910	Sisma X SLO	9225.7	0	0	0	0	0
1161	1910	Sisma Y SLO	0	9225.7	0	0	0	0	1162	1910	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.2E6
1163	1910	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.4E6	1164	1911	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	0	0
1165	1911	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	0	0	1166	1911	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.5E6
1167	1911	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	3.0E6	1168	1911	Sisma X SLO	9686.2	0	0	0	0	0
1169	1911	Sisma Y SLO	0	9686.2	0	0	0	0	1170	1911	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.2E6

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1171	1911	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.5E6	1172	1912	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	0	0
1173	1912	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	0	0	1174	1912	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.5E6
1175	1912	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	3.0E6	1176	1912	Sisma X SLO	9686.2	0	0	0	0	0
1177	1912	Sisma Y SLO	0	9686.2	0	0	0	0	1178	1912	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.2E6
1179	1912	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.5E6	1180	1913	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	0	0
1181	1913	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	0	0	1182	1913	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.5E6
1183	1913	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	3.1E6	1184	1913	Sisma X SLO	9923.6	0	0	0	0	0
1185	1913	Sisma Y SLO	0	9923.6	0	0	0	0	1186	1913	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.3E6
1187	1913	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.6E6	1188	1914	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	0	0
1189	1914	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	0	0	1190	1914	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.5E6
1191	1914	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	3.1E6	1192	1914	Sisma X SLO	9923.6	0	0	0	0	0
1193	1914	Sisma Y SLO	0	9923.6	0	0	0	0	1194	1914	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.3E6
1195	1914	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.6E6	1196	1915	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	0	0
1197	1915	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	0	0	1198	1915	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.5E6
1199	1915	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	3.2E6	1200	1915	Sisma X SLO	1.0E4	0	0	0	0	0
1201	1915	Sisma Y SLO	0	1.0E4	0	0	0	0	1202	1915	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.3E6
1203	1915	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.6E6	1204	1916	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	0	0
1205	1916	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	0	0	1206	1916	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.5E6
1207	1916	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	3.2E6	1208	1916	Sisma X SLO	1.0E4	0	0	0	0	0
1209	1916	Sisma Y SLO	0	1.0E4	0	0	0	0	1210	1916	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.3E6
1211	1916	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.6E6	1212	1917	Sisma X SLV	1.1E4	0	0	0	0	0
1213	1917	Sisma Y SLV	0	1.1E4	0	0	0	0	1214	1917	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.4E6
1215	1917	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.9E6	1216	1917	Sisma X SLO	9359.7	0	0	0	0	0
1217	1917	Sisma Y SLO	0	9359.7	0	0	0	0	1218	1917	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.2E6
1219	1917	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.4E6	1220	1919	Sisma X SLV	1477.3	0	0	0	0	0
1221	1919	Sisma Y SLV	0	1477.3	0	0	0	0	1222	1919	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.9E5
1223	1919	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	3.8E5	1224	1919	Sisma X SLO	1223.7	0	0	0	0	0
1225	1919	Sisma Y SLO	0	1223.7	0	0	0	0	1226	1919	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.5E5
1227	1919	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	317496	1228	1920	Sisma X SLV	3106	0	0	0	0	0
1229	1920	Sisma Y SLV	0	3106	0	0	0	0	1230	1920	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.9E5
1231	1920	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	805849	1232	1920	Sisma X SLO	2572.9	0	0	0	0	0
1233	1920	Sisma Y SLO	0	2572.9	0	0	0	0	1234	1920	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.2E5
1235	1920	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.7E5	1236	1923	Sisma X SLV	3106	0	0	0	0	0
1237	1923	Sisma Y SLV	0	3106	0	0	0	0	1238	1923	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.9E5



Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1239	1923	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	805849	1240	1923	Sisma X SLO	2572.9	0	0	0	0	0
1241	1923	Sisma Y SLO	0	2572.9	0	0	0	0	1242	1923	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.2E5
1243	1923	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.7E5	1244	1924	Sisma X SLV	4630.5	0	0	0	0	0
1245	1924	Sisma Y SLV	0	4630.5	0	0	0	0	1246	1924	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.8E5
1247	1924	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.2E6	1248	1924	Sisma X SLO	3835.7	0	0	0	0	0
1249	1924	Sisma Y SLO	0	3835.7	0	0	0	0	1250	1924	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-4.8E5
1251	1924	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.0E6	1252	1927	Sisma X SLV	4630.5	0	0	0	0	0
1253	1927	Sisma Y SLV	0	4630.5	0	0	0	0	1254	1927	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.8E5
1255	1927	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.2E6	1256	1927	Sisma X SLO	3835.7	0	0	0	0	0
1257	1927	Sisma Y SLO	0	3835.7	0	0	0	0	1258	1927	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-4.8E5
1259	1927	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.0E6	1260	1928	Sisma X SLV	3106	0	0	0	0	0
1261	1928	Sisma Y SLV	0	3106	0	0	0	0	1262	1928	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.9E5
1263	1928	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	805849	1264	1928	Sisma X SLO	2572.9	0	0	0	0	0
1265	1928	Sisma Y SLO	0	2572.9	0	0	0	0	1266	1928	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.2E5
1267	1928	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.7E5	1268	1931	Sisma X SLV	3106	0	0	0	0	0
1269	1931	Sisma Y SLV	0	3106	0	0	0	0	1270	1931	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.9E5
1271	1931	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	805849	1272	1931	Sisma X SLO	2572.9	0	0	0	0	0
1273	1931	Sisma Y SLO	0	2572.9	0	0	0	0	1274	1931	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.2E5
1275	1931	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.7E5	1276	1932	Sisma X SLV	1589.1	0	0	0	0	0
1277	1932	Sisma Y SLV	0	1589.1	0	0	0	0	1278	1932	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.0E5
1279	1932	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	4.1E5	1280	1932	Sisma X SLO	1316.4	0	0	0	0	0
1281	1932	Sisma Y SLO	0	1316.4	0	0	0	0	1282	1932	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.7E5
1283	1932	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	3.4E5	1284	1936	Sisma X SLV	638.3	0	0	0	0	0
1285	1936	Sisma Y SLV	0	638.3	0	0	0	0	1286	1936	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-8.0E4
1287	1936	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.7E5	1288	1936	Sisma X SLO	528.7	0	0	0	0	0
1289	1936	Sisma Y SLO	0	528.7	0	0	0	0	1290	1936	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-6.7E4
1291	1936	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.4E5	1292	1939	Sisma X SLV	4628.9	0	0	0	0	0
1293	1939	Sisma Y SLV	0	4628.9	0	0	0	0	1294	1939	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.8E5
1295	1939	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.2E6	1296	1939	Sisma X SLO	3834.4	0	0	0	0	0
1297	1939	Sisma Y SLO	0	3834.4	0	0	0	0	1298	1939	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-4.8E5
1299	1939	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	994813	1300	1940	Sisma X SLV	5674.7	0	0	0	0	0
1301	1940	Sisma Y SLV	0	5674.7	0	0	0	0	1302	1940	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-7.2E5
1303	1940	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.5E6	1304	1940	Sisma X SLO	4700.7	0	0	0	0	0
1305	1940	Sisma Y SLO	0	4700.7	0	0	0	0	1306	1940	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-5.9E5

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1307	1940	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	1308	1943	Sisma X SLV	5674.7	0	0	0	0	0
1309	1943	Sisma Y SLV	0	5674.7	0	0	0	0	1310	1943	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-7.2E5
1311	1943	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.5E6	1312	1943	Sisma X SLO	4700.7	0	0	0	0	0
1313	1943	Sisma Y SLO	0	4700.7	0	0	0	0	1314	1943	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-5.9E5
1315	1943	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	1316	1944	Sisma X SLV	5239.1	0	0	0	0	0
1317	1944	Sisma Y SLV	0	5239.1	0	0	0	0	1318	1944	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-6.6E5
1319	1944	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.4E6	1320	1944	Sisma X SLO	4339.9	0	0	0	0	0
1321	1944	Sisma Y SLO	0	4339.9	0	0	0	0	1322	1944	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-5.5E5
1323	1944	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.1E6	1324	1947	Sisma X SLV	5239.1	0	0	0	0	0
1325	1947	Sisma Y SLV	0	5239.1	0	0	0	0	1326	1947	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-6.6E5
1327	1947	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.4E6	1328	1947	Sisma X SLO	4339.9	0	0	0	0	0
1329	1947	Sisma Y SLO	0	4339.9	0	0	0	0	1330	1947	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-5.5E5
1331	1947	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.1E6	1332	1948	Sisma X SLV	3714.6	0	0	0	0	0
1333	1948	Sisma Y SLV	0	3714.6	0	0	0	0	1334	1948	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-4.7E5
1335	1948	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	9.6E5	1336	1948	Sisma X SLO	3077	0	0	0	0	0
1337	1948	Sisma Y SLO	0	3077	0	0	0	0	1338	1948	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.9E5
1339	1948	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.0E5	1340	1951	Sisma X SLV	3714.6	0	0	0	0	0
1341	1951	Sisma Y SLV	0	3714.6	0	0	0	0	1342	1951	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-4.7E5
1343	1951	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	9.6E5	1344	1951	Sisma X SLO	3077	0	0	0	0	0
1345	1951	Sisma Y SLO	0	3077	0	0	0	0	1346	1951	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.9E5
1347	1951	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.0E5	1348	1954	Sisma X SLV	1104.4	0	0	0	0	0
1349	1954	Sisma Y SLV	0	1104.4	0	0	0	0	1350	1954	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.4E5
1351	1954	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	286545	1352	1954	Sisma X SLO	914.9	0	0	0	0	0
1353	1954	Sisma Y SLO	0	914.9	0	0	0	0	1354	1954	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.2E5
1355	1954	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.4E5	1356	1955	Sisma X SLV	8948.4	0	0	0	0	0
1357	1955	Sisma Y SLV	0	8948.4	0	0	0	0	1358	1955	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E6
1359	1955	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.3E6	1360	1955	Sisma X SLO	7412.5	0	0	0	0	0
1361	1955	Sisma Y SLO	0	7412.5	0	0	0	0	1362	1955	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-9.3E5
1363	1955	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.9E6	1364	1956	Sisma X SLV	1115.4	0	0	0	0	0
1365	1956	Sisma Y SLV	0	1115.4	0	0	0	0	1366	1956	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.4E5
1367	1956	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.9E5	1368	1956	Sisma X SLO	923.9	0	0	0	0	0
1369	1956	Sisma Y SLO	0	923.9	0	0	0	0	1370	1956	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.2E5
1371	1956	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	239705	1372	1957	Sisma X SLV	1.7E4	0	0	0	0	0
1373	1957	Sisma Y SLV	0	1.7E4	0	0	0	0	1374	1957	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.1E6

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1375	1957	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	4.3E6	1376	1957	Sisma X SLO	1.4E4	0	0	0	0	0
1377	1957	Sisma Y SLO	0	1.4E4	0	0	0	0	1378	1957	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.7E6
1379	1957	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	3.6E6	1380	1958	Sisma X SLV	1.5E4	0	0	0	0	0
1381	1958	Sisma Y SLV	0	1.5E4	0	0	0	0	1382	1958	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.9E6
1383	1958	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	3.9E6	1384	1958	Sisma X SLO	1.3E4	0	0	0	0	0
1385	1958	Sisma Y SLO	0	1.3E4	0	0	0	0	1386	1958	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.6E6
1387	1958	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	3.3E6	1388	1959	Sisma X SLV	7450	0	0	0	0	0
1389	1959	Sisma Y SLV	0	7450	0	0	0	0	1390	1959	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.4E5
1391	1959	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.9E6	1392	1959	Sisma X SLO	6171.2	0	0	0	0	0
1393	1959	Sisma Y SLO	0	6171.2	0	0	0	0	1394	1959	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-7.8E5
1395	1959	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.6E6	1396	1960	Sisma X SLV	7735.1	0	0	0	0	0
1397	1960	Sisma Y SLV	0	7735.1	0	0	0	0	1398	1960	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.7E5
1399	1960	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.0E6	1400	1960	Sisma X SLO	6407.4	0	0	0	0	0
1401	1960	Sisma Y SLO	0	6407.4	0	0	0	0	1402	1960	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.1E5
1403	1960	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E6	1404	1961	Sisma X SLV	7735.1	0	0	0	0	0
1405	1961	Sisma Y SLV	0	7735.1	0	0	0	0	1406	1961	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.7E5
1407	1961	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.0E6	1408	1961	Sisma X SLO	6407.4	0	0	0	0	0
1409	1961	Sisma Y SLO	0	6407.4	0	0	0	0	1410	1961	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.1E5
1411	1961	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E6	1412	1962	Sisma X SLV	7448.5	0	0	0	0	0
1413	1962	Sisma Y SLV	0	7448.5	0	0	0	0	1414	1962	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.4E5
1415	1962	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.9E6	1416	1962	Sisma X SLO	6170	0	0	0	0	0
1417	1962	Sisma Y SLO	0	6170	0	0	0	0	1418	1962	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-7.8E5
1419	1962	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.6E6	1420	1963	Sisma X SLV	7352.5	0	0	0	0	0
1421	1963	Sisma Y SLV	0	7352.5	0	0	0	0	1422	1963	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.3E5
1423	1963	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.9E6	1424	1963	Sisma X SLO	6090.5	0	0	0	0	0
1425	1963	Sisma Y SLO	0	6090.5	0	0	0	0	1426	1963	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-7.7E5
1427	1963	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.6E6	1428	1964	Sisma X SLV	6777.8	0	0	0	0	0
1429	1964	Sisma Y SLV	0	6777.8	0	0	0	0	1430	1964	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-8.5E5
1431	1964	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.8E6	1432	1964	Sisma X SLO	5614.4	0	0	0	0	0
1433	1964	Sisma Y SLO	0	5614.4	0	0	0	0	1434	1964	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-7.1E5
1435	1964	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.5E6	1436	1965	Sisma X SLV	5430.8	0	0	0	0	0
1437	1965	Sisma Y SLV	0	5430.8	0	0	0	0	1438	1965	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-6.8E5
1439	1965	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.4E6	1440	1965	Sisma X SLO	4498.7	0	0	0	0	0
1441	1965	Sisma Y SLO	0	4498.7	0	0	0	0	1442	1965	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-5.7E5

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1443	1965	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	1444	1966	Sisma X SLV	1134.8	0	0	0	0	0
1445	1966	Sisma Y SLV	0	1134.8	0	0	0	0	1446	1966	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.4E5
1447	1966	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.9E5	1448	1966	Sisma X SLO	940.1	0	0	0	0	0
1449	1966	Sisma Y SLO	0	940.1	0	0	0	0	1450	1966	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.2E5
1451	1966	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.4E5	1452	1968	Sisma X SLV	5430.8	0	0	0	0	0
1453	1968	Sisma Y SLV	0	5430.8	0	0	0	0	1454	1968	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-6.8E5
1455	1968	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.4E6	1456	1968	Sisma X SLO	4498.7	0	0	0	0	0
1457	1968	Sisma Y SLO	0	4498.7	0	0	0	0	1458	1968	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-5.7E5
1459	1968	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	1460	1969	Sisma X SLV	1134.8	0	0	0	0	0
1461	1969	Sisma Y SLV	0	1134.8	0	0	0	0	1462	1969	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.4E5
1463	1969	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.9E5	1464	1969	Sisma X SLO	940	0	0	0	0	0
1465	1969	Sisma Y SLO	0	940	0	0	0	0	1466	1969	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.2E5
1467	1969	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.4E5	1468	1970	Sisma X SLV	1115.4	0	0	0	0	0
1469	1970	Sisma Y SLV	0	1115.4	0	0	0	0	1470	1970	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.4E5
1471	1970	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.9E5	1472	1970	Sisma X SLO	923.9	0	0	0	0	0
1473	1970	Sisma Y SLO	0	923.9	0	0	0	0	1474	1970	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.2E5
1475	1970	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	239705	1476	1971	Sisma X SLV	1.7E4	0	0	0	0	0
1477	1971	Sisma Y SLV	0	1.7E4	0	0	0	0	1478	1971	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.1E6
1479	1971	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	4.3E6	1480	1971	Sisma X SLO	1.4E4	0	0	0	0	0
1481	1971	Sisma Y SLO	0	1.4E4	0	0	0	0	1482	1971	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.7E6
1483	1971	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	3.6E6	1484	1972	Sisma X SLV	1.5E4	0	0	0	0	0
1485	1972	Sisma Y SLV	0	1.5E4	0	0	0	0	1486	1972	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.9E6
1487	1972	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	3.9E6	1488	1972	Sisma X SLO	1.3E4	0	0	0	0	0
1489	1972	Sisma Y SLO	0	1.3E4	0	0	0	0	1490	1972	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.6E6
1491	1972	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	3.3E6	1492	1973	Sisma X SLV	7450	0	0	0	0	0
1493	1973	Sisma Y SLV	0	7450	0	0	0	0	1494	1973	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.4E5
1495	1973	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.9E6	1496	1973	Sisma X SLO	6171.2	0	0	0	0	0
1497	1973	Sisma Y SLO	0	6171.2	0	0	0	0	1498	1973	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-7.8E5
1499	1973	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.6E6	1500	1974	Sisma X SLV	7735.1	0	0	0	0	0
1501	1974	Sisma Y SLV	0	7735.1	0	0	0	0	1502	1974	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.7E5
1503	1974	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.0E6	1504	1974	Sisma X SLO	6407.4	0	0	0	0	0
1505	1974	Sisma Y SLO	0	6407.4	0	0	0	0	1506	1974	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.1E5
1507	1974	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E6	1508	1975	Sisma X SLV	7735.1	0	0	0	0	0
1509	1975	Sisma Y SLV	0	7735.1	0	0	0	0	1510	1975	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.7E5

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1511	1975	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.0E6	1512	1975	Sisma X SLO	6407.4	0	0	0	0	0
1513	1975	Sisma Y SLO	0	6407.4	0	0	0	0	1514	1975	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.1E5
1515	1975	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E6	1516	1976	Sisma X SLV	7448.5	0	0	0	0	0
1517	1976	Sisma Y SLV	0	7448.5	0	0	0	0	1518	1976	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.4E5
1519	1976	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.9E6	1520	1976	Sisma X SLO	6170	0	0	0	0	0
1521	1976	Sisma Y SLO	0	6170	0	0	0	0	1522	1976	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-7.8E5
1523	1976	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.6E6	1524	1977	Sisma X SLV	7352.5	0	0	0	0	0
1525	1977	Sisma Y SLV	0	7352.5	0	0	0	0	1526	1977	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.3E5
1527	1977	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.9E6	1528	1977	Sisma X SLO	6090.5	0	0	0	0	0
1529	1977	Sisma Y SLO	0	6090.5	0	0	0	0	1530	1977	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-7.7E5
1531	1977	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.6E6	1532	1978	Sisma X SLV	6777.8	0	0	0	0	0
1533	1978	Sisma Y SLV	0	6777.8	0	0	0	0	1534	1978	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-8.5E5
1535	1978	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.8E6	1536	1978	Sisma X SLO	5614.4	0	0	0	0	0
1537	1978	Sisma Y SLO	0	5614.4	0	0	0	0	1538	1978	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-7.1E5
1539	1978	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.5E6	1540	1979	Sisma X SLV	1104.4	0	0	0	0	0
1541	1979	Sisma Y SLV	0	1104.4	0	0	0	0	1542	1979	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.4E5
1543	1979	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.9E5	1544	1979	Sisma X SLO	914.9	0	0	0	0	0
1545	1979	Sisma Y SLO	0	914.9	0	0	0	0	1546	1979	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.2E5
1547	1979	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.4E5	1548	1980	Sisma X SLV	8957.7	0	0	0	0	0
1549	1980	Sisma Y SLV	0	8957.7	0	0	0	0	1550	1980	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.1E6
1551	1980	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.3E6	1552	1980	Sisma X SLO	7420.2	0	0	0	0	0
1553	1980	Sisma Y SLO	0	7420.2	0	0	0	0	1554	1980	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-9.3E5
1555	1980	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.9E6	1556	1984	Sisma X SLV	4628.9	0	0	0	0	0
1557	1984	Sisma Y SLV	0	4628.9	0	0	0	0	1558	1984	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.8E5
1559	1984	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.2E6	1560	1984	Sisma X SLO	3834.4	0	0	0	0	0
1561	1984	Sisma Y SLO	0	3834.4	0	0	0	0	1562	1984	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-4.8E5
1563	1984	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	9.9E5	1564	1985	Sisma X SLV	5674.7	0	0	0	0	0
1565	1985	Sisma Y SLV	0	5674.7	0	0	0	0	1566	1985	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-7.2E5
1567	1985	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.5E6	1568	1985	Sisma X SLO	4700.7	0	0	0	0	0
1569	1985	Sisma Y SLO	0	4700.7	0	0	0	0	1570	1985	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-5.9E5
1571	1985	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	1572	1988	Sisma X SLV	5674.7	0	0	0	0	0
1573	1988	Sisma Y SLV	0	5674.7	0	0	0	0	1574	1988	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-7.2E5
1575	1988	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.5E6	1576	1988	Sisma X SLO	4700.7	0	0	0	0	0
1577	1988	Sisma Y SLO	0	4700.7	0	0	0	0	1578	1988	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-5.9E5

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1579	1988	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.2E6	1580	1989	Sisma X SLV	5239.1	0	0	0	0	0
1581	1989	Sisma Y SLV	0	5239.1	0	0	0	0	1582	1989	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-6.6E5
1583	1989	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.4E6	1584	1989	Sisma X SLO	4339.8	0	0	0	0	0
1585	1989	Sisma Y SLO	0	4339.8	0	0	0	0	1586	1989	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-5.5E5
1587	1989	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.1E6	1588	1992	Sisma X SLV	5239.1	0	0	0	0	0
1589	1992	Sisma Y SLV	0	5239.1	0	0	0	0	1590	1992	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-6.6E5
1591	1992	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.4E6	1592	1992	Sisma X SLO	4339.8	0	0	0	0	0
1593	1992	Sisma Y SLO	0	4339.8	0	0	0	0	1594	1992	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-5.5E5
1595	1992	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.1E6	1596	1993	Sisma X SLV	3714.6	0	0	0	0	0
1597	1993	Sisma Y SLV	0	3714.6	0	0	0	0	1598	1993	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-4.7E5
1599	1993	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	9.6E5	1600	1993	Sisma X SLO	3077	0	0	0	0	0
1601	1993	Sisma Y SLO	0	3077	0	0	0	0	1602	1993	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.9E5
1603	1993	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.0E5	1604	1996	Sisma X SLV	3714.6	0	0	0	0	0
1605	1996	Sisma Y SLV	0	3714.6	0	0	0	0	1606	1996	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-4.7E5
1607	1996	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	9.6E5	1608	1996	Sisma X SLO	3077	0	0	0	0	0
1609	1996	Sisma Y SLO	0	3077	0	0	0	0	1610	1996	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.9E5
1611	1996	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.0E5	1612	2001	Sisma X SLV	638.3	0	0	0	0	0
1613	2001	Sisma Y SLV	0	638.3	0	0	0	0	1614	2001	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-8.0E4
1615	2001	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.7E5	1616	2001	Sisma X SLO	528.7	0	0	0	0	0
1617	2001	Sisma Y SLO	0	528.7	0	0	0	0	1618	2001	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-6.7E4
1619	2001	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.4E5	1620	2003	Sisma X SLV	1477.3	0	0	0	0	0
1621	2003	Sisma Y SLV	0	1477.3	0	0	0	0	1622	2003	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.9E5
1623	2003	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	3.8E5	1624	2003	Sisma X SLO	1223.7	0	0	0	0	0
1625	2003	Sisma Y SLO	0	1223.7	0	0	0	0	1626	2003	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.5E5
1627	2003	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	317496	1628	2004	Sisma X SLV	3106	0	0	0	0	0
1629	2004	Sisma Y SLV	0	3106	0	0	0	0	1630	2004	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.9E5
1631	2004	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	805849	1632	2004	Sisma X SLO	2572.9	0	0	0	0	0
1633	2004	Sisma Y SLO	0	2572.9	0	0	0	0	1634	2004	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.2E5
1635	2004	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.7E5	1636	2007	Sisma X SLV	3106	0	0	0	0	0
1637	2007	Sisma Y SLV	0	3106	0	0	0	0	1638	2007	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.9E5
1639	2007	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	805849	1640	2007	Sisma X SLO	2572.9	0	0	0	0	0
1641	2007	Sisma Y SLO	0	2572.9	0	0	0	0	1642	2007	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.2E5
1643	2007	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.7E5	1644	2008	Sisma X SLV	4630.5	0	0	0	0	0
1645	2008	Sisma Y SLV	0	4630.5	0	0	0	0	1646	2008	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.8E5

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1647	2008	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.2E6	1648	2008	Sisma X SLO	3835.7	0	0	0	0	0
1649	2008	Sisma Y SLO	0	3835.7	0	0	0	0	1650	2008	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-4.8E5
1651	2008	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.0E6	1652	2011	Sisma X SLV	4630.5	0	0	0	0	0
1653	2011	Sisma Y SLV	0	4630.5	0	0	0	0	1654	2011	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.8E5
1655	2011	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.2E6	1656	2011	Sisma X SLO	3835.7	0	0	0	0	0
1657	2011	Sisma Y SLO	0	3835.7	0	0	0	0	1658	2011	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-4.8E5
1659	2011	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.0E6	1660	2012	Sisma X SLV	3106	0	0	0	0	0
1661	2012	Sisma Y SLV	0	3106	0	0	0	0	1662	2012	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.9E5
1663	2012	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	805849	1664	2012	Sisma X SLO	2572.9	0	0	0	0	0
1665	2012	Sisma Y SLO	0	2572.9	0	0	0	0	1666	2012	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.2E5
1667	2012	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.7E5	1668	2015	Sisma X SLV	3106	0	0	0	0	0
1669	2015	Sisma Y SLV	0	3106	0	0	0	0	1670	2015	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-3.9E5
1671	2015	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	805849	1672	2015	Sisma X SLO	2572.9	0	0	0	0	0
1673	2015	Sisma Y SLO	0	2572.9	0	0	0	0	1674	2015	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-3.2E5
1675	2015	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	6.7E5	1676	2016	Sisma X SLV	1589.1	0	0	0	0	0
1677	2016	Sisma Y SLV	0	1589.1	0	0	0	0	1678	2016	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-2.0E5
1679	2016	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	4.1E5	1680	2016	Sisma X SLO	1316.4	0	0	0	0	0
1681	2016	Sisma Y SLO	0	1316.4	0	0	0	0	1682	2016	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.7E5
1683	2016	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	3.4E5	1684	2018	Sisma X SLV	1.1E4	0	0	0	0	0
1685	2018	Sisma Y SLV	0	1.1E4	0	0	0	0	1686	2018	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.4E6
1687	2018	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.9E6	1688	2018	Sisma X SLO	9225.7	0	0	0	0	0
1689	2018	Sisma Y SLO	0	9225.7	0	0	0	0	1690	2018	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.2E6
1691	2018	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.4E6	1692	2019	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	0	0
1693	2019	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	0	0	1694	2019	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.5E6
1695	2019	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	3.0E6	1696	2019	Sisma X SLO	9686.2	0	0	0	0	0
1697	2019	Sisma Y SLO	0	9686.2	0	0	0	0	1698	2019	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.2E6
1699	2019	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.5E6	1700	2020	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	0	0
1701	2020	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	0	0	1702	2020	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.5E6
1703	2020	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	3.0E6	1704	2020	Sisma X SLO	9686.2	0	0	0	0	0
1705	2020	Sisma Y SLO	0	9686.2	0	0	0	0	1706	2020	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.2E6
1707	2020	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.5E6	1708	2021	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	0	0
1709	2021	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	0	0	1710	2021	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.5E6
1711	2021	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	3.1E6	1712	2021	Sisma X SLO	9923.6	0	0	0	0	0
1713	2021	Sisma Y SLO	0	9923.6	0	0	0	0	1714	2021	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.3E6

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1715	2021	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.6E6	1716	2022	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	0	0
1717	2022	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	0	0	1718	2022	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.5E6
1719	2022	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	3.1E6	1720	2022	Sisma X SLO	9923.6	0	0	0	0	0
1721	2022	Sisma Y SLO	0	9923.6	0	0	0	0	1722	2022	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.3E6
1723	2022	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.6E6	1724	2023	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	0	0
1725	2023	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	0	0	1726	2023	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.5E6
1727	2023	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	3.0E6	1728	2023	Sisma X SLO	9686.2	0	0	0	0	0
1729	2023	Sisma Y SLO	0	9686.2	0	0	0	0	1730	2023	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.2E6
1731	2023	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.5E6	1732	2024	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	0	0
1733	2024	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	0	0	1734	2024	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.5E6
1735	2024	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	3.0E6	1736	2024	Sisma X SLO	9686.3	0	0	0	0	0
1737	2024	Sisma Y SLO	0	9686.3	0	0	0	0	1738	2024	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.2E6
1739	2024	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.5E6	1740	2025	Sisma X SLV	1.1E4	0	0	0	0	0
1741	2025	Sisma Y SLV	0	1.1E4	0	0	0	0	1742	2025	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.4E6
1743	2025	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.9E6	1744	2025	Sisma X SLO	9359.6	0	0	0	0	0
1745	2025	Sisma Y SLO	0	9359.6	0	0	0	0	1746	2025	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.2E6
1747	2025	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.4E6	1748	2026	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	0	0
1749	2026	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	0	0	1750	2026	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.2E4
1751	2026	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.1E5	1752	2026	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	0	0
1753	2026	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	0	0	1754	2026	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-42938
1755	2026	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.8E4	1756	2027	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	0	0
1757	2027	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	0	0	1758	2027	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.0E5
1759	2027	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	1760	2027	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	0	0
1761	2027	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	0	0	1762	2027	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.3E4
1763	2027	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E5	1764	2028	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	0	0
1765	2028	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	0	0	1766	2028	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.0E5
1767	2028	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	1768	2028	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	0	0
1769	2028	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	0	0	1770	2028	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.3E4
1771	2028	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E5	1772	2029	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	0	0
1773	2029	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	0	0	1774	2029	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.2E4
1775	2029	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.1E5	1776	2029	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	0	0
1777	2029	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	0	0	1778	2029	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-42938
1779	2029	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.8E4	1780	2030	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	0	0
1781	2030	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	0	0	1782	2030	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.2E4



Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1783	2030	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.1E5	1784	2030	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	0	0
1785	2030	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	0	0	1786	2030	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-42938
1787	2030	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.8E4	1788	2031	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	0	0
1789	2031	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	0	0	1790	2031	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.0E5
1791	2031	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	1792	2031	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	0	0
1793	2031	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	0	0	1794	2031	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.3E4
1795	2031	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E5	1796	2032	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	0	0
1797	2032	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	0	0	1798	2032	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.0E5
1799	2032	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	1800	2032	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	0	0
1801	2032	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	0	0	1802	2032	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.3E4
1803	2032	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E5	1804	2033	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	0	0
1805	2033	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	0	0	1806	2033	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.2E4
1807	2033	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.1E5	1808	2033	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	0	0
1809	2033	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	0	0	1810	2033	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-42938
1811	2033	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.8E4	1812	2034	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	0	0
1813	2034	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	0	0	1814	2034	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.2E4
1815	2034	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.1E5	1816	2034	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	0	0
1817	2034	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	0	0	1818	2034	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-42938
1819	2034	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.8E4	1820	2035	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	0	0
1821	2035	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	0	0	1822	2035	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.0E5
1823	2035	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	1824	2035	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	0	0
1825	2035	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	0	0	1826	2035	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.3E4
1827	2035	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E5	1828	2036	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	0	0
1829	2036	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	0	0	1830	2036	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.0E5
1831	2036	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	1832	2036	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	0	0
1833	2036	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	0	0	1834	2036	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.3E4
1835	2036	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E5	1836	2037	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	0	0
1837	2037	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	0	0	1838	2037	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.2E4
1839	2037	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.1E5	1840	2037	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	0	0
1841	2037	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	0	0	1842	2037	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-42938
1843	2037	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.8E4	1844	2038	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	0	0
1845	2038	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	0	0	1846	2038	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.2E4
1847	2038	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.1E5	1848	2038	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	0	0
1849	2038	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	0	0	1850	2038	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-42938

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1851	2038	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.8E4	1852	2039	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	0	0
1853	2039	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	0	0	1854	2039	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.0E5
1855	2039	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	1856	2039	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	0	0
1857	2039	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	0	0	1858	2039	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.3E4
1859	2039	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E5	1860	2040	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	0	0
1861	2040	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	0	0	1862	2040	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.0E5
1863	2040	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.1E5	1864	2040	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	0	0
1865	2040	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	0	0	1866	2040	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.3E4
1867	2040	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.7E5	1868	2041	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	0	0
1869	2041	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	0	0	1870	2041	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-5.2E4
1871	2041	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	1.1E5	1872	2041	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	0	0
1873	2041	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	0	0	1874	2041	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-42938
1875	2041	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	8.8E4	1876	2042	Sisma X SLV	7653.4	0	0	0	0	0
1877	2042	Sisma Y SLV	0	7653.4	0	0	0	0	1878	2042	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.6E5
1879	2042	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.0E6	1880	2042	Sisma X SLO	6339.8	0	0	0	0	0
1881	2042	Sisma Y SLO	0	6339.8	0	0	0	0	1882	2042	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.0E5
1883	2042	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.6E6	1884	2043	Sisma X SLV	9204.5	0	0	0	0	0
1885	2043	Sisma Y SLV	0	9204.5	0	0	0	0	1886	2043	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.2E6
1887	2043	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.4E6	1888	2043	Sisma X SLO	7624.6	0	0	0	0	0
1889	2043	Sisma Y SLO	0	7624.6	0	0	0	0	1890	2043	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-9.6E5
1891	2043	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.0E6	1892	2044	Sisma X SLV	9204.5	0	0	0	0	0
1893	2044	Sisma Y SLV	0	9204.5	0	0	0	0	1894	2044	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.2E6
1895	2044	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.4E6	1896	2044	Sisma X SLO	7624.6	0	0	0	0	0
1897	2044	Sisma Y SLO	0	7624.6	0	0	0	0	1898	2044	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-9.6E5
1899	2044	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.0E6	1900	2045	Sisma X SLV	1.0E4	0	0	0	0	0
1901	2045	Sisma Y SLV	0	1.0E4	0	0	0	0	1902	2045	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.3E6
1903	2045	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.6E6	1904	2045	Sisma X SLO	8453.9	0	0	0	0	0
1905	2045	Sisma Y SLO	0	8453.9	0	0	0	0	1906	2045	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.1E6
1907	2045	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.2E6	1908	2046	Sisma X SLV	1.0E4	0	0	0	0	0
1909	2046	Sisma Y SLV	0	1.0E4	0	0	0	0	1910	2046	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.3E6
1911	2046	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.6E6	1912	2046	Sisma X SLO	8453.9	0	0	0	0	0
1913	2046	Sisma Y SLO	0	8453.9	0	0	0	0	1914	2046	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-1.1E6
1915	2046	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.2E6	1916	2047	Sisma X SLV	9204.5	0	0	0	0	0
1917	2047	Sisma Y SLV	0	9204.5	0	0	0	0	1918	2047	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.2E6

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1919	2047	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.4E6	1920	2047	Sisma X SLO	7624.6	0	0	0	0	0
1921	2047	Sisma Y SLO	0	7624.6	0	0	0	0	1922	2047	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-9.6E5
1923	2047	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.0E6	1924	2048	Sisma X SLV	9204.5	0	0	0	0	0
1925	2048	Sisma Y SLV	0	9204.5	0	0	0	0	1926	2048	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-1.2E6
1927	2048	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.4E6	1928	2048	Sisma X SLO	7624.6	0	0	0	0	0
1929	2048	Sisma Y SLO	0	7624.6	0	0	0	0	1930	2048	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-9.6E5
1931	2048	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	2.0E6	1932	2049	Sisma X SLV	7653.4	0	0	0	0	0
1933	2049	Sisma Y SLV	0	7653.4	0	0	0	0	1934	2049	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	-9.6E5
1935	2049	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	2.0E6	1936	2049	Sisma X SLO	6339.8	0	0	0	0	0
1937	2049	Sisma Y SLO	0	6339.8	0	0	0	0	1938	2049	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	-8.0E5
1939	2049	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	1.6E6	1940	2060	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	0	0
1941	2060	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	0	0	1942	2060	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	0	0
1943	2060	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	0	0	1944	2061	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	0	0
1945	2061	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	0	0	1946	2061	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	0	0
1947	2061	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	0	0	1948	2062	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	0	0
1949	2062	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	0	0	1950	2062	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	0	0
1951	2062	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	0	0	1952	2063	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	0	0
1953	2063	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	0	0	1954	2063	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	0	0
1955	2063	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	0	0	1956	2064	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	0	0
1957	2064	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	0	0	1958	2064	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	0	0
1959	2064	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	0	0	1960	2065	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	0	0
1961	2065	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	0	0	1962	2065	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	0	0
1963	2065	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	0	0	1964	2066	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	0	0
1965	2066	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	0	0	1966	2066	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	0	0
1967	2066	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	0	0	1968	2067	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	0	0
1969	2067	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	0	0	1970	2067	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	0	0
1971	2067	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	0	0	1972	2068	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	0	0
1973	2068	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	0	0	1974	2068	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	0	0
1975	2068	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	0	0	1976	2069	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	0	0
1977	2069	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	0	0	1978	2069	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	0	0
1979	2069	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	0	0	1980	2070	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	0	0
1981	2070	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	0	0	1982	2070	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	0	0
1983	2070	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	0	0	1984	2071	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	0	0
1985	2071	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	0	0	1986	2071	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	0	0
1987	2071	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	0	0	1988	2072	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	0	0
1989	2072	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	0	0	1990	2072	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	0	0
1991	2072	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	0	0	1992	2073	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	0	0
1993	2073	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	0	0	1994	2073	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	0	0
1995	2073	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	0	0	1996	2074	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	0	0
1997	2074	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	0	0	1998	2074	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	0	0
1999	2074	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	0	0	2000	2075	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	0	0
2001	2075	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	0	0	2002	2075	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	0	0
2003	2075	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	0	0	2004	2076	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	0	0
2005	2076	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	0	0	2006	2076	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	0	0
2007	2076	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	0	0	2008	2077	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	0	0
2009	2077	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	0	0	2010	2077	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	0	0
2011	2077	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	0	0	2012	2078	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	0	0
2013	2078	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	0	0	2014	2078	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	0	0
2015	2078	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	0	0	2016	2079	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	0	0
2017	2079	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	0	0	2018	2079	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	0	0
2019	2079	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	0	0	2020	2080	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	0	0
2021	2080	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	0	0	2022	2080	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	0	0
2023	2080	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	0	0	2024	2081	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	0	0
2025	2081	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	0	0	2026	2081	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	0	0
2027	2081	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	0	0	2028	2082	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	0	0
2029	2082	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	0	0	2030	2082	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	0	0
2031	2082	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	0	0	2032	2083	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	0	0
2033	2083	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	0	0	2034	2083	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	0	0
2035	2083	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	0	0	2036	2084	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	0	0
2037	2084	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	0	0	2038	2084	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	0	0
2039	2084	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	0	0	2040	2085	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	0	0
2041	2085	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	0	0	2042	2085	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	0	0
2043	2085	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	0	0	2044	2086	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	0	0
2045	2086	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	0	0	2046	2086	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	0	0
2047	2086	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	0	0	2048	2087	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	0	0
2049	2087	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	0	0	2050	2087	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	0	0
2051	2087	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	0	0	2052	2088	Sisma X SLV	362.8	0	0	0	0	0
2053	2088	Sisma Y SLV	0	362.8	0	0	0	0	2054	2088	Sisma X SLO	300.5	0	0	0	0	0
2055	2088	Sisma Y SLO	0	300.5	0	0	0	0	2056	2089	Sisma X SLV	548.7	0	0	0	0	0
2057	2089	Sisma Y SLV	0	548.7	0	0	0	0	2058	2089	Sisma X SLO	454.5	0	0	0	0	0
2059	2089	Sisma Y SLO	0	454.5	0	0	0	0	2060	2090	Sisma X SLV	362.7	0	0	0	0	0
2061	2090	Sisma Y SLV	0	362.7	0	0	0	0	2062	2090	Sisma X SLO	300.5	0	0	0	0	0
2063	2090	Sisma Y SLO	0	300.5	0	0	0	0	2064	2091	Sisma X SLV	548.7	0	0	0	0	0
2065	2091	Sisma Y SLV	0	548.7	0	0	0	0	2066	2091	Sisma X SLO	454.5	0	0	0	0	0
2067	2091	Sisma Y SLO	0	454.5	0	0	0	0	2068	2092	Sisma X SLV	471	0	0	0	0	0
2069	2092	Sisma Y SLV	0	471	0	0	0	0	2070	2092	Sisma X SLO	390.2	0	0	0	0	0
2071	2092	Sisma Y SLO	0	390.2	0	0	0	0	2072	2093	Sisma X SLV	1767.6	0	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2073	2093	Sisma Y SLV	0	1767.6	0	0	0	0	2074	2093	Sisma X SLO	1464.2	0	0	0	0	0
2075	2093	Sisma Y SLO	0	1464.2	0	0	0	0	2076	2094	Sisma X SLV	1692.5	0	0	0	0	0
2077	2094	Sisma Y SLV	0	1692.5	0	0	0	0	2078	2094	Sisma X SLO	1402	0	0	0	0	0
2079	2094	Sisma Y SLO	0	1402	0	0	0	0	2080	2095	Sisma X SLV	1692.5	0	0	0	0	0
2081	2095	Sisma Y SLV	0	1692.5	0	0	0	0	2082	2095	Sisma X SLO	1402	0	0	0	0	0
2083	2095	Sisma Y SLO	0	1402	0	0	0	0	2084	2096	Sisma X SLV	2034.1	0	0	0	0	0
2085	2096	Sisma Y SLV	0	2034.1	0	0	0	0	2086	2096	Sisma X SLO	1685	0	0	0	0	0
2087	2096	Sisma Y SLO	0	1685	0	0	0	0	2088	2097	Sisma X SLV	2034.1	0	0	0	0	0
2089	2097	Sisma Y SLV	0	2034.1	0	0	0	0	2090	2097	Sisma X SLO	1685	0	0	0	0	0
2091	2097	Sisma Y SLO	0	1685	0	0	0	0	2092	2098	Sisma X SLV	1692.5	0	0	0	0	0
2093	2098	Sisma Y SLV	0	1692.5	0	0	0	0	2094	2098	Sisma X SLO	1402	0	0	0	0	0
2095	2098	Sisma Y SLO	0	1402	0	0	0	0	2096	2099	Sisma X SLV	1674.4	0	0	0	0	0
2097	2099	Sisma Y SLV	0	1674.4	0	0	0	0	2098	2099	Sisma X SLO	1387	0	0	0	0	0
2099	2099	Sisma Y SLO	0	1387	0	0	0	0	2100	2100	Sisma X SLV	1278.4	0	0	0	0	0
2101	2100	Sisma Y SLV	0	1278.4	0	0	0	0	2102	2100	Sisma X SLO	1059	0	0	0	0	0
2103	2100	Sisma Y SLO	0	1059	0	0	0	0	2104	2101	Sisma X SLV	471	0	0	0	0	0
2105	2101	Sisma Y SLV	0	471	0	0	0	0	2106	2101	Sisma X SLO	390.2	0	0	0	0	0
2107	2101	Sisma Y SLO	0	390.2	0	0	0	0	2108	2102	Sisma X SLV	1767.5	0	0	0	0	0
2109	2102	Sisma Y SLV	0	1767.5	0	0	0	0	2110	2102	Sisma X SLO	1464.1	0	0	0	0	0
2111	2102	Sisma Y SLO	0	1464.1	0	0	0	0	2112	2103	Sisma X SLV	1692.5	0	0	0	0	0
2113	2103	Sisma Y SLV	0	1692.5	0	0	0	0	2114	2103	Sisma X SLO	1402	0	0	0	0	0
2115	2103	Sisma Y SLO	0	1402	0	0	0	0	2116	2104	Sisma X SLV	1692.5	0	0	0	0	0
2117	2104	Sisma Y SLV	0	1692.5	0	0	0	0	2118	2104	Sisma X SLO	1402	0	0	0	0	0
2119	2104	Sisma Y SLO	0	1402	0	0	0	0	2120	2105	Sisma X SLV	2034.1	0	0	0	0	0
2121	2105	Sisma Y SLV	0	2034.1	0	0	0	0	2122	2105	Sisma X SLO	1685	0	0	0	0	0
2123	2105	Sisma Y SLO	0	1685	0	0	0	0	2124	2106	Sisma X SLV	2034.1	0	0	0	0	0
2125	2106	Sisma Y SLV	0	2034.1	0	0	0	0	2126	2106	Sisma X SLO	1685	0	0	0	0	0
2127	2106	Sisma Y SLO	0	1685	0	0	0	0	2128	2107	Sisma X SLV	1692.5	0	0	0	0	0
2129	2107	Sisma Y SLV	0	1692.5	0	0	0	0	2130	2107	Sisma X SLO	1402	0	0	0	0	0
2131	2107	Sisma Y SLO	0	1402	0	0	0	0	2132	2108	Sisma X SLV	1674.4	0	0	0	0	0
2133	2108	Sisma Y SLV	0	1674.4	0	0	0	0	2134	2108	Sisma X SLO	1387	0	0	0	0	0
2135	2108	Sisma Y SLO	0	1387	0	0	0	0	2136	2109	Sisma X SLV	1278.4	0	0	0	0	0
2137	2109	Sisma Y SLV	0	1278.4	0	0	0	0	2138	2109	Sisma X SLO	1059	0	0	0	0	0
2139	2109	Sisma Y SLO	0	1059	0	0	0	0	2140	2110	Sisma X SLV	515.1	0	0	0	0	0
2141	2110	Sisma Y SLV	0	515.1	0	0	0	0	2142	2110	Sisma X SLO	426.7	0	0	0	0	0
2143	2110	Sisma Y SLO	0	426.7	0	0	0	0	2144	2111	Sisma X SLV	404.8	0	0	0	0	0
2145	2111	Sisma Y SLV	0	404.8	0	0	0	0	2146	2111	Sisma X SLO	335.3	0	0	0	0	0
2147	2111	Sisma Y SLO	0	335.3	0	0	0	0	2148	2112	Sisma X SLV	515.1	0	0	0	0	0
2149	2112	Sisma Y SLV	0	515.1	0	0	0	0	2150	2112	Sisma X SLO	426.7	0	0	0	0	0
2151	2112	Sisma Y SLO	0	426.7	0	0	0	0	2152	2113	Sisma X SLV	404.8	0	0	0	0	0
2153	2113	Sisma Y SLV	0	404.8	0	0	0	0	2154	2113	Sisma X SLO	335.3	0	0	0	0	0
2155	2113	Sisma Y SLO	0	335.3	0	0	0	0	2156	2114	Sisma X SLV	1238.3	0	0	0	0	0
2157	2114	Sisma Y SLV	0	1238.3	0	0	0	0	2158	2114	Sisma X SLO	1025.7	0	0	0	0	0
2159	2114	Sisma Y SLO	0	1025.7	0	0	0	0	2160	2115	Sisma X SLV	111.6	0	0	0	0	0
2161	2115	Sisma Y SLV	0	111.6	0	0	0	0	2162	2115	Sisma X SLO	92.4	0	0	0	0	0
2163	2115	Sisma Y SLO	0	92.4	0	0	0	0	2164	2116	Sisma X SLV	107	0	0	0	0	0
2165	2116	Sisma Y SLV	0	107	0	0	0	0	2166	2116	Sisma X SLO	88.7	0	0	0	0	0
2167	2116	Sisma Y SLO	0	88.7	0	0	0	0	2168	2117	Sisma X SLV	107	0	0	0	0	0
2169	2117	Sisma Y SLV	0	107	0	0	0	0	2170	2117	Sisma X SLO	88.7	0	0	0	0	0
2171	2117	Sisma Y SLO	0	88.7	0	0	0	0	2172	2118	Sisma X SLV	120	0	0	0	0	0
2173	2118	Sisma Y SLV	0	120	0	0	0	0	2174	2118	Sisma X SLO	99.4	0	0	0	0	0
2175	2118	Sisma Y SLO	0	99.4	0	0	0	0	2176	2119	Sisma X SLV	120	0	0	0	0	0
2177	2119	Sisma Y SLV	0	120	0	0	0	0	2178	2119	Sisma X SLO	99.4	0	0	0	0	0
2179	2119	Sisma Y SLO	0	99.4	0	0	0	0	2180	2120	Sisma X SLV	107	0	0	0	0	0
2181	2120	Sisma Y SLV	0	107	0	0	0	0	2182	2120	Sisma X SLO	88.7	0	0	0	0	0
2183	2120	Sisma Y SLO	0	88.7	0	0	0	0	2184	2121	Sisma X SLV	106	0	0	0	0	0
2185	2121	Sisma Y SLV	0	106	0	0	0	0	2186	2121	Sisma X SLO	87.8	0	0	0	0	0
2187	2121	Sisma Y SLO	0	87.8	0	0	0	0	2188	2122	Sisma X SLV	1370.6	0	0	0	0	0
2189	2122	Sisma Y SLV	0	1370.6	0	0	0	0	2190	2122	Sisma X SLO	1135.4	0	0	0	0	0
2191	2122	Sisma Y SLO	0	1135.4	0	0	0	0									

### 7.3 Carichi concentrati sismici

*Indice: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*

*Nodo: Nodo su cui agisce il carico.*

*Condizione: Condizione elementare mappata nella quale agisce il carico.*

*Fx: Componente della forza lungo l'asse X. [daN]*

*Fy: Componente della forza lungo l'asse Y. [daN]*

*Fz: Componente della forza lungo l'asse Z. [daN]*

*Mz: Componente del momento attorno all'asse Z. [daN\*cm]*

*Peso: Peso sismico. [daN]*

*Gamma: Coefficiente gamma. Il valore è adimensionale.*

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
4	1713	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	1.0E4	0.674	5	1713	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	1.0E4	0.674
6	1713	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.0E5	1.0E4	0.674	7	1713	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.1E5	1.0E4	0.674
8	1713	Sisma X SLO	2177	0	0	0	1.0E4	0.674	9	1713	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	1.0E4	0.674
10	1713	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.5E5	1.0E4	0.674	11	1713	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	508883	1.0E4	0.674
12	1714	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	1.0E4	0.674	13	1714	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	1.0E4	0.674
14	1714	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.0E5	1.0E4	0.674	15	1714	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.1E5	1.0E4	0.674
16	1714	Sisma X SLO	2177	0	0	0	1.0E4	0.674	17	1714	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	1.0E4	0.674
18	1714	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.5E5	1.0E4	0.674	19	1714	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	508883	1.0E4	0.674
20	1715	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	1.0E4	0.674	21	1715	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	1.0E4	0.674

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
22	1715	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.0E5	1.0E4	0.674	23	1715	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.1E5	1.0E4	0.674
24	1715	Sisma X SLO	2177	0	0	0	1.0E4	0.674	25	1715	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	1.0E4	0.674
26	1715	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.5E5	1.0E4	0.674	27	1715	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	508883	1.0E4	0.674
28	1716	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	1.0E4	0.674	29	1716	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	1.0E4	0.674
30	1716	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.0E5	1.0E4	0.674	31	1716	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.1E5	1.0E4	0.674
32	1716	Sisma X SLO	2177	0	0	0	1.0E4	0.674	33	1716	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	1.0E4	0.674
34	1716	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.5E5	1.0E4	0.674	35	1716	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	508883	1.0E4	0.674
36	1717	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	1.0E4	0.674	37	1717	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	1.0E4	0.674
38	1717	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.0E5	1.0E4	0.674	39	1717	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.1E5	1.0E4	0.674
40	1717	Sisma X SLO	2177	0	0	0	1.0E4	0.674	41	1717	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	1.0E4	0.674
42	1717	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.5E5	1.0E4	0.674	43	1717	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	508883	1.0E4	0.674
44	1718	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	1.0E4	0.674	45	1718	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	1.0E4	0.674
46	1718	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.0E5	1.0E4	0.674	47	1718	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.1E5	1.0E4	0.674
48	1718	Sisma X SLO	2177	0	0	0	1.0E4	0.674	49	1718	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	1.0E4	0.674
50	1718	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.5E5	1.0E4	0.674	51	1718	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	508883	1.0E4	0.674
52	1719	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	1.0E4	0.674	53	1719	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	1.0E4	0.674
54	1719	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.0E5	1.0E4	0.674	55	1719	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.1E5	1.0E4	0.674
56	1719	Sisma X SLO	2177	0	0	0	1.0E4	0.674	57	1719	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	1.0E4	0.674
58	1719	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.5E5	1.0E4	0.674	59	1719	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	508883	1.0E4	0.674
60	1720	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	1.0E4	0.674	61	1720	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	1.0E4	0.674
62	1720	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.0E5	1.0E4	0.674	63	1720	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.1E5	1.0E4	0.674
64	1720	Sisma X SLO	2177	0	0	0	1.0E4	0.674	65	1720	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	1.0E4	0.674
66	1720	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.5E5	1.0E4	0.674	67	1720	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	508883	1.0E4	0.674
68	1721	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	8.3E2	0.674	69	1721	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	8.3E2	0.674
70	1721	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.5E4	8.3E2	0.674	71	1721	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	5.0E4	8.3E2	0.674
72	1721	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	8.3E2	0.674	73	1721	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	8.3E2	0.674
74	1721	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.1E4	8.3E2	0.674	75	1721	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	41725	8.3E2	0.674
76	1722	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	77	1722	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
78	1722	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	79	1722	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
80	1722	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	81	1722	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
82	1722	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	83	1722	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
84	1723	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	85	1723	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
86	1723	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	87	1723	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
88	1723	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	89	1723	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
90	1723	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	91	1723	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
92	1724	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	8.3E2	0.674	93	1724	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	8.3E2	0.674
94	1724	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.5E4	8.3E2	0.674	95	1724	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	5.0E4	8.3E2	0.674
96	1724	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	8.3E2	0.674	97	1724	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	8.3E2	0.674
98	1724	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.1E4	8.3E2	0.674	99	1724	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	41725	8.3E2	0.674
100	1725	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	8.3E2	0.674	101	1725	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	8.3E2	0.674
102	1725	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.5E4	8.3E2	0.674	103	1725	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	5.0E4	8.3E2	0.674
104	1725	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	8.3E2	0.674	105	1725	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	8.3E2	0.674
106	1725	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.1E4	8.3E2	0.674	107	1725	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	41725	8.3E2	0.674
108	1726	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	109	1726	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
110	1726	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	111	1726	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
112	1726	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	113	1726	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
114	1726	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	115	1726	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
116	1727	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	117	1727	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
118	1727	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	119	1727	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
120	1727	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	121	1727	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
122	1727	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	123	1727	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
124	1728	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	8.3E2	0.674	125	1728	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	8.3E2	0.674
126	1728	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.5E4	8.3E2	0.674	127	1728	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	5.0E4	8.3E2	0.674
128	1728	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	8.3E2	0.674	129	1728	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	8.3E2	0.674
130	1728	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.1E4	8.3E2	0.674	131	1728	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	41725	8.3E2	0.674
132	1729	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	8.3E2	0.674	133	1729	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	8.3E2	0.674
134	1729	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.5E4	8.3E2	0.674	135	1729	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	5.0E4	8.3E2	0.674
136	1729	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	8.3E2	0.674	137	1729	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	8.3E2	0.674
138	1729	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.1E4	8.3E2	0.674	139	1729	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	41725	8.3E2	0.674
140	1730	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	141	1730	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
142	1730	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	143	1730	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
144	1730	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	145	1730	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
146	1730	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	147	1730	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
148	1731	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	149	1731	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
150	1731	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	151	1731	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
152	1731	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	153	1731	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
154	1731	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	155	1731	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
156	1732	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	8.3E2	0.674	157	1732	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	8.3E2	0.674
158	1732	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.5E4	8.3E2	0.674	159	1732	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	5.0E4	8.3E2	0.674
160	1732	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	8.3E2	0.674	161	1732	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	8.3E2	0.674
162	1732	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.1E4	8.3E2	0.674	163	1732	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	41725	8.3E2	0.674
164	1733	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	8.3E2	0.674	165	1733	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	8.3E2	0.674
166	1733	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.5E4	8.3E2	0.674	167	1733	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	5.0E4	8.3E2	0.674
168	1733	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	8.3E2	0.674	169	1733	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	8.3E2	0.674
170	1733	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.1E4	8.3E2	0.674	171	1733	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	41725	8.3E2	0.674
172	1734	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	173	1734	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
174	1734	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	175	1734	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
176	1734	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	177	1734	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
178	1734	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	179	1734	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
180	1735	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	181	1735	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
182	1735	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	183	1735	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
184	1735	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	185	1735	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
186	1735	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	187	1735	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
188	1736	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	8.3E2	0.674	189	1736	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	8.3E2	0.674
190	1736	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.5E4	8.3E2	0.674	191	1736	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	5.0E4	8.3E2	0.674
192	1736	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	8.3E2	0.674	193	1736	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	8.3E2	0.674
194	1736	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.1E4	8.3E2	0.674	195	1736	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	41725	8.3E2	0.674
196	1737	Sisma X SLV	5794.2	0	0	0	2.2E4	0.674	197	1737	Sisma Y SLV	0	5794.2	0	0	2.2E4	0.674
198	1737	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-6.7E5	2.2E4	0.674	199	1737	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.4E6	2.2E4	0.674
200	1737	Sisma X SLO	4799.7	0	0	0	2.2E4	0.674	201	1737	Sisma Y SLO	0	4799.7	0	0	2.2E4	0.674
202	1737	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-5.5E5	2.2E4	0.674	203	1737	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.1E6	2.2E4	0.674
204	1738	Sisma X SLV	6274.1	0	0	0	2.4E4	0.674	205	1738	Sisma Y SLV	0	6274.1	0	0	2.4E4	0.674
206	1738	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-7.2E5	2.4E4	0.674	207	1738	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.5E6	2.4E4	0.674
208	1738	Sisma X SLO	5197.2	0	0	0	2.4E4	0.674	209	1738	Sisma Y SLO	0	5197.2	0	0	2.4E4	0.674
210	1738	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-6.0E5	2.4E4	0.674	211	1738	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	2.4E4	0.674
212	1739	Sisma X SLV	6274.1	0	0	0	2.4E4	0.674	213	1739	Sisma Y SLV	0	6274.1	0	0	2.4E4	0.674
214	1739	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-7.2E5	2.4E4	0.674	215	1739	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.5E6	2.4E4	0.674
216	1739	Sisma X SLO	5197.2	0	0	0	2.4E4	0.674	217	1739	Sisma Y SLO	0	5197.2	0	0	2.4E4	0.674
218	1739	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-6.0E5	2.4E4	0.674	219	1739	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	2.4E4	0.674
220	1740	Sisma X SLV	6424.2	0	0	0	2.5E4	0.674	221	1740	Sisma Y SLV	0	6424.2	0	0	2.5E4	0.674

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
222	1740	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-7.4E5	2.5E4	0.674	223	1740	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.5E6	2.5E4	0.674
224	1740	Sisma X SLO	5321.6	0	0	0	2.5E4	0.674	225	1740	Sisma Y SLO	0	5321.6	0	0	2.5E4	0.674
226	1740	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-6.1E5	2.5E4	0.674	227	1740	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	2.5E4	0.674
228	1741	Sisma X SLV	6424.2	0	0	0	2.5E4	0.674	229	1741	Sisma Y SLV	0	6424.2	0	0	2.5E4	0.674
230	1741	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-7.4E5	2.5E4	0.674	231	1741	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.5E6	2.5E4	0.674
232	1741	Sisma X SLO	5321.6	0	0	0	2.5E4	0.674	233	1741	Sisma Y SLO	0	5321.6	0	0	2.5E4	0.674
234	1741	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-6.1E5	2.5E4	0.674	235	1741	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	2.5E4	0.674
236	1742	Sisma X SLV	6274.1	0	0	0	2.4E4	0.674	237	1742	Sisma Y SLV	0	6274.1	0	0	2.4E4	0.674
238	1742	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-7.2E5	2.4E4	0.674	239	1742	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.5E6	2.4E4	0.674
240	1742	Sisma X SLO	5197.2	0	0	0	2.4E4	0.674	241	1742	Sisma Y SLO	0	5197.2	0	0	2.4E4	0.674
242	1742	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-6.0E5	2.4E4	0.674	243	1742	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	2.4E4	0.674
244	1743	Sisma X SLV	6274.1	0	0	0	2.4E4	0.674	245	1743	Sisma Y SLV	0	6274.1	0	0	2.4E4	0.674
246	1743	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-7.2E5	2.4E4	0.674	247	1743	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.5E6	2.4E4	0.674
248	1743	Sisma X SLO	5197.2	0	0	0	2.4E4	0.674	249	1743	Sisma Y SLO	0	5197.2	0	0	2.4E4	0.674
250	1743	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-6.0E5	2.4E4	0.674	251	1743	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	2.4E4	0.674
252	1744	Sisma X SLV	5878.9	0	0	0	2.3E4	0.674	253	1744	Sisma Y SLV	0	5878.9	0	0	2.3E4	0.674
254	1744	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-6.8E5	2.3E4	0.674	255	1744	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.4E6	2.3E4	0.674
256	1744	Sisma X SLO	4869.8	0	0	0	2.3E4	0.674	257	1744	Sisma Y SLO	0	4869.8	0	0	2.3E4	0.674
258	1744	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-5.6E5	2.3E4	0.674	259	1744	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.1E6	2.3E4	0.674
260	1746	Sisma X SLV	1158.8	0	0	0	4.5E3	0.674	261	1746	Sisma Y SLV	0	1158.8	0	0	4.5E3	0.674
262	1746	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.3E5	4.5E3	0.674	263	1746	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.7E5	4.5E3	0.674
264	1746	Sisma X SLO	959.9	0	0	0	4.5E3	0.674	265	1746	Sisma Y SLO	0	959.9	0	0	4.5E3	0.674
266	1746	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.1E5	4.5E3	0.674	267	1746	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.2E5	4.5E3	0.674
268	1747	Sisma X SLV	1957.3	0	0	0	7.5E3	0.674	269	1747	Sisma Y SLV	0	1957.3	0	0	7.5E3	0.674
270	1747	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.3E5	7.5E3	0.674	271	1747	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	4.6E5	7.5E3	0.674
272	1747	Sisma X SLO	1621.4	0	0	0	7.5E3	0.674	273	1747	Sisma Y SLO	0	1621.4	0	0	7.5E3	0.674
274	1747	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.9E5	7.5E3	0.674	275	1747	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	3.8E5	7.5E3	0.674
276	1750	Sisma X SLV	1957.3	0	0	0	7.5E3	0.674	277	1750	Sisma Y SLV	0	1957.3	0	0	7.5E3	0.674
278	1750	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.3E5	7.5E3	0.674	279	1750	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	4.6E5	7.5E3	0.674
280	1750	Sisma X SLO	1621.4	0	0	0	7.5E3	0.674	281	1750	Sisma Y SLO	0	1621.4	0	0	7.5E3	0.674
282	1750	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.9E5	7.5E3	0.674	283	1750	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	3.8E5	7.5E3	0.674
284	1751	Sisma X SLV	2755.9	0	0	0	1.1E4	0.674	285	1751	Sisma Y SLV	0	2755.9	0	0	1.1E4	0.674
286	1751	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.2E5	1.1E4	0.674	287	1751	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.4E5	1.1E4	0.674
288	1751	Sisma X SLO	2282.8	0	0	0	1.1E4	0.674	289	1751	Sisma Y SLO	0	2282.8	0	0	1.1E4	0.674
290	1751	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.6E5	1.1E4	0.674	291	1751	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	5.3E5	1.1E4	0.674
292	1754	Sisma X SLV	2755.9	0	0	0	1.1E4	0.674	293	1754	Sisma Y SLV	0	2755.9	0	0	1.1E4	0.674
294	1754	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.2E5	1.1E4	0.674	295	1754	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.4E5	1.1E4	0.674
296	1754	Sisma X SLO	2282.8	0	0	0	1.1E4	0.674	297	1754	Sisma Y SLO	0	2282.8	0	0	1.1E4	0.674
298	1754	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.6E5	1.1E4	0.674	299	1754	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	5.3E5	1.1E4	0.674
300	1755	Sisma X SLV	1957.3	0	0	0	7.5E3	0.674	301	1755	Sisma Y SLV	0	1957.3	0	0	7.5E3	0.674
302	1755	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.3E5	7.5E3	0.674	303	1755	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	4.6E5	7.5E3	0.674
304	1755	Sisma X SLO	1621.4	0	0	0	7.5E3	0.674	305	1755	Sisma Y SLO	0	1621.4	0	0	7.5E3	0.674
306	1755	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.9E5	7.5E3	0.674	307	1755	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	3.8E5	7.5E3	0.674
308	1758	Sisma X SLV	1957.3	0	0	0	7.5E3	0.674	309	1758	Sisma Y SLV	0	1957.3	0	0	7.5E3	0.674
310	1758	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.3E5	7.5E3	0.674	311	1758	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	4.6E5	7.5E3	0.674
312	1758	Sisma X SLO	1621.4	0	0	0	7.5E3	0.674	313	1758	Sisma Y SLO	0	1621.4	0	0	7.5E3	0.674
314	1758	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.9E5	7.5E3	0.674	315	1758	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	3.8E5	7.5E3	0.674
316	1759	Sisma X SLV	1162.7	0	0	0	4.5E3	0.674	317	1759	Sisma Y SLV	0	1162.7	0	0	4.5E3	0.674
318	1759	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.3E5	4.5E3	0.674	319	1759	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	271790	4.5E3	0.674
320	1759	Sisma X SLO	963.2	0	0	0	4.5E3	0.674	321	1759	Sisma Y SLO	0	963.2	0	0	4.5E3	0.674

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
322	1759	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.1E5	4.5E3	0.674	323	1759	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	225139	4.5E3	0.674
324	1763	Sisma X SLV	2831.1	0	0	0	1.1E4	0.674	325	1763	Sisma Y SLV	0	2831.1	0	0	1.1E4	0.674
326	1763	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.3E5	1.1E4	0.674	327	1763	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.6E5	1.1E4	0.674
328	1763	Sisma X SLO	2345.1	0	0	0	1.1E4	0.674	329	1763	Sisma Y SLO	0	2345.1	0	0	1.1E4	0.674
330	1763	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.7E5	1.1E4	0.674	331	1763	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	5.5E5	1.1E4	0.674
332	1764	Sisma X SLV	3198.4	0	0	0	1.2E4	0.674	333	1764	Sisma Y SLV	0	3198.4	0	0	1.2E4	0.674
334	1764	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.7E5	1.2E4	0.674	335	1764	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	7.5E5	1.2E4	0.674
336	1764	Sisma X SLO	2649.4	0	0	0	1.2E4	0.674	337	1764	Sisma Y SLO	0	2649.4	0	0	1.2E4	0.674
338	1764	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.0E5	1.2E4	0.674	339	1764	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.2E5	1.2E4	0.674
340	1767	Sisma X SLV	3198.4	0	0	0	1.2E4	0.674	341	1767	Sisma Y SLV	0	3198.4	0	0	1.2E4	0.674
342	1767	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.7E5	1.2E4	0.674	343	1767	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	7.5E5	1.2E4	0.674
344	1767	Sisma X SLO	2649.4	0	0	0	1.2E4	0.674	345	1767	Sisma Y SLO	0	2649.4	0	0	1.2E4	0.674
346	1767	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.0E5	1.2E4	0.674	347	1767	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.2E5	1.2E4	0.674
348	1768	Sisma X SLV	5023.6	0	0	0	1.9E4	0.674	349	1768	Sisma Y SLV	0	5023.6	0	0	1.9E4	0.674
350	1768	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.8E5	1.9E4	0.674	351	1768	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.2E6	1.9E4	0.674
352	1768	Sisma X SLO	4161.4	0	0	0	1.9E4	0.674	353	1768	Sisma Y SLO	0	4161.4	0	0	1.9E4	0.674
354	1768	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-4.8E5	1.9E4	0.674	355	1768	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	9.7E5	1.9E4	0.674
356	1771	Sisma X SLV	5023.6	0	0	0	1.9E4	0.674	357	1771	Sisma Y SLV	0	5023.6	0	0	1.9E4	0.674
358	1771	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.8E5	1.9E4	0.674	359	1771	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.2E6	1.9E4	0.674
360	1771	Sisma X SLO	4161.4	0	0	0	1.9E4	0.674	361	1771	Sisma Y SLO	0	4161.4	0	0	1.9E4	0.674
362	1771	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-4.8E5	1.9E4	0.674	363	1771	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	9.7E5	1.9E4	0.674
364	1772	Sisma X SLV	3198.4	0	0	0	1.2E4	0.674	365	1772	Sisma Y SLV	0	3198.4	0	0	1.2E4	0.674
366	1772	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.7E5	1.2E4	0.674	367	1772	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	7.5E5	1.2E4	0.674
368	1772	Sisma X SLO	2649.4	0	0	0	1.2E4	0.674	369	1772	Sisma Y SLO	0	2649.4	0	0	1.2E4	0.674
370	1772	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.0E5	1.2E4	0.674	371	1772	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.2E5	1.2E4	0.674
372	1775	Sisma X SLV	3198.4	0	0	0	1.2E4	0.674	373	1775	Sisma Y SLV	0	3198.4	0	0	1.2E4	0.674
374	1775	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.7E5	1.2E4	0.674	375	1775	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	7.5E5	1.2E4	0.674
376	1775	Sisma X SLO	2649.4	0	0	0	1.2E4	0.674	377	1775	Sisma Y SLO	0	2649.4	0	0	1.2E4	0.674
378	1775	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.0E5	1.2E4	0.674	379	1775	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.2E5	1.2E4	0.674
380	1777	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	381	1777	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
382	1777	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	383	1777	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
384	1777	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	385	1777	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
386	1777	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	387	1777	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
388	1778	Sisma X SLV	760.2	0	0	0	2.9E3	0.674	389	1778	Sisma Y SLV	0	760.2	0	0	2.9E3	0.674
390	1778	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-8.7E4	2.9E3	0.674	391	1778	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.8E5	2.9E3	0.674
392	1778	Sisma X SLO	629.7	0	0	0	2.9E3	0.674	393	1778	Sisma Y SLO	0	629.7	0	0	2.9E3	0.674
394	1778	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-7.2E4	2.9E3	0.674	395	1778	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.5E5	2.9E3	0.674
396	1779	Sisma X SLV	208.9	0	0	0	8.0E2	0.674	397	1779	Sisma Y SLV	0	208.9	0	0	8.0E2	0.674
398	1779	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.4E4	8.0E2	0.674	399	1779	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	4.9E4	8.0E2	0.674
400	1779	Sisma X SLO	173	0	0	0	8.0E2	0.674	401	1779	Sisma Y SLO	0	173	0	0	8.0E2	0.674
402	1779	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-19899	8.0E2	0.674	403	1779	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	4.0E4	8.0E2	0.674
404	1780	Sisma X SLV	8298.8	0	0	0	3.2E4	0.674	405	1780	Sisma Y SLV	0	8298.8	0	0	3.2E4	0.674
406	1780	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.5E5	3.2E4	0.674	407	1780	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.9E6	3.2E4	0.674
408	1780	Sisma X SLO	6874.3	0	0	0	3.2E4	0.674	409	1780	Sisma Y SLO	0	6874.3	0	0	3.2E4	0.674
410	1780	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-7.9E5	3.2E4	0.674	411	1780	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.6E6	3.2E4	0.674
412	1781	Sisma X SLV	7961.1	0	0	0	3.1E4	0.674	413	1781	Sisma Y SLV	0	7961.1	0	0	3.1E4	0.674
414	1781	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.2E5	3.1E4	0.674	415	1781	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.9E6	3.1E4	0.674
416	1781	Sisma X SLO	6594.6	0	0	0	3.1E4	0.674	417	1781	Sisma Y SLO	0	6594.6	0	0	3.1E4	0.674
418	1781	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-7.6E5	3.1E4	0.674	419	1781	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.5E6	3.1E4	0.674
420	1782	Sisma X SLV	3902.4	0	0	0	1.5E4	0.674	421	1782	Sisma Y SLV	0	3902.4	0	0	1.5E4	0.674



Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
422	1782	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-4.5E5	1.5E4	0.674	423	1782	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	9.1E5	1.5E4	0.674
424	1782	Sisma X SLO	3232.5	0	0	0	1.5E4	0.674	425	1782	Sisma Y SLO	0	3232.5	0	0	1.5E4	0.674
426	1782	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.7E5	1.5E4	0.674	427	1782	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	7.6E5	1.5E4	0.674
428	1783	Sisma X SLV	4051.7	0	0	0	1.6E4	0.674	429	1783	Sisma Y SLV	0	4051.7	0	0	1.6E4	0.674
430	1783	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-4.7E5	1.6E4	0.674	431	1783	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	9.5E5	1.6E4	0.674
432	1783	Sisma X SLO	3356.3	0	0	0	1.6E4	0.674	433	1783	Sisma Y SLO	0	3356.3	0	0	1.6E4	0.674
434	1783	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.9E5	1.6E4	0.674	435	1783	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	7.8E5	1.6E4	0.674
436	1784	Sisma X SLV	4051.7	0	0	0	1.6E4	0.674	437	1784	Sisma Y SLV	0	4051.7	0	0	1.6E4	0.674
438	1784	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-4.7E5	1.6E4	0.674	439	1784	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	9.5E5	1.6E4	0.674
440	1784	Sisma X SLO	3356.3	0	0	0	1.6E4	0.674	441	1784	Sisma Y SLO	0	3356.3	0	0	1.6E4	0.674
442	1784	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.9E5	1.6E4	0.674	443	1784	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	7.8E5	1.6E4	0.674
444	1785	Sisma X SLV	3901.6	0	0	0	1.5E4	0.674	445	1785	Sisma Y SLV	0	3901.6	0	0	1.5E4	0.674
446	1785	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-4.5E5	1.5E4	0.674	447	1785	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	9.1E5	1.5E4	0.674
448	1785	Sisma X SLO	3231.9	0	0	0	1.5E4	0.674	449	1785	Sisma Y SLO	0	3231.9	0	0	1.5E4	0.674
450	1785	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.7E5	1.5E4	0.674	451	1785	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	755463	1.5E4	0.674
452	1786	Sisma X SLV	3851.3	0	0	0	1.5E4	0.674	453	1786	Sisma Y SLV	0	3851.3	0	0	1.5E4	0.674
454	1786	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-4.4E5	1.5E4	0.674	455	1786	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	900243	1.5E4	0.674
456	1786	Sisma X SLO	3190.3	0	0	0	1.5E4	0.674	457	1786	Sisma Y SLO	0	3190.3	0	0	1.5E4	0.674
458	1786	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.7E5	1.5E4	0.674	459	1786	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	745722	1.5E4	0.674
460	1787	Sisma X SLV	3550.3	0	0	0	1.4E4	0.674	461	1787	Sisma Y SLV	0	3550.3	0	0	1.4E4	0.674
462	1787	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-4.1E5	1.4E4	0.674	463	1787	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	829878	1.4E4	0.674
464	1787	Sisma X SLO	2940.9	0	0	0	1.4E4	0.674	465	1787	Sisma Y SLO	0	2940.9	0	0	1.4E4	0.674
466	1787	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.4E5	1.4E4	0.674	467	1787	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.9E5	1.4E4	0.674
468	1788	Sisma X SLV	1872.2	0	0	0	7203	0.674	469	1788	Sisma Y SLV	0	1872.2	0	0	7203	0.674
470	1788	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.2E5	7203	0.674	471	1788	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	4.4E5	7203	0.674
472	1788	Sisma X SLO	1550.9	0	0	0	7203	0.674	473	1788	Sisma Y SLO	0	1550.9	0	0	7203	0.674
474	1788	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.8E5	7203	0.674	475	1788	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	3.6E5	7203	0.674
476	1789	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	477	1789	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
478	1789	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	479	1789	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
480	1789	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	481	1789	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
482	1789	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	483	1789	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
484	1791	Sisma X SLV	1872.2	0	0	0	7203	0.674	485	1791	Sisma Y SLV	0	1872.2	0	0	7203	0.674
486	1791	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.2E5	7203	0.674	487	1791	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	4.4E5	7203	0.674
488	1791	Sisma X SLO	1550.9	0	0	0	7203	0.674	489	1791	Sisma Y SLO	0	1550.9	0	0	7203	0.674
490	1791	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.8E5	7203	0.674	491	1791	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	3.6E5	7203	0.674
492	1792	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	493	1792	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
494	1792	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	495	1792	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
496	1792	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	497	1792	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
498	1792	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	499	1792	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
500	1793	Sisma X SLV	208.9	0	0	0	8.0E2	0.674	501	1793	Sisma Y SLV	0	208.9	0	0	8.0E2	0.674
502	1793	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.4E4	8.0E2	0.674	503	1793	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	4.9E4	8.0E2	0.674
504	1793	Sisma X SLO	173	0	0	0	8.0E2	0.674	505	1793	Sisma Y SLO	0	173	0	0	8.0E2	0.674
506	1793	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-19899	8.0E2	0.674	507	1793	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	4.0E4	8.0E2	0.674
508	1794	Sisma X SLV	8298.8	0	0	0	3.2E4	0.674	509	1794	Sisma Y SLV	0	8298.8	0	0	3.2E4	0.674
510	1794	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.5E5	3.2E4	0.674	511	1794	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.9E6	3.2E4	0.674
512	1794	Sisma X SLO	6874.3	0	0	0	3.2E4	0.674	513	1794	Sisma Y SLO	0	6874.3	0	0	3.2E4	0.674
514	1794	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-7.9E5	3.2E4	0.674	515	1794	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.6E6	3.2E4	0.674
516	1795	Sisma X SLV	7961.1	0	0	0	3.1E4	0.674	517	1795	Sisma Y SLV	0	7961.1	0	0	3.1E4	0.674
518	1795	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.2E5	3.1E4	0.674	519	1795	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.9E6	3.1E4	0.674
520	1795	Sisma X SLO	6594.6	0	0	0	3.1E4	0.674	521	1795	Sisma Y SLO	0	6594.6	0	0	3.1E4	0.674

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
522	1795	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-7.6E5	3.1E4	0.674	523	1795	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.5E6	3.1E4	0.674
524	1796	Sisma X SLV	3902.4	0	0	0	1.5E4	0.674	525	1796	Sisma Y SLV	0	3902.4	0	0	1.5E4	0.674
526	1796	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-4.5E5	1.5E4	0.674	527	1796	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	9.1E5	1.5E4	0.674
528	1796	Sisma X SLO	3232.5	0	0	0	1.5E4	0.674	529	1796	Sisma Y SLO	0	3232.5	0	0	1.5E4	0.674
530	1796	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.7E5	1.5E4	0.674	531	1796	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	7.6E5	1.5E4	0.674
532	1797	Sisma X SLV	4051.7	0	0	0	1.6E4	0.674	533	1797	Sisma Y SLV	0	4051.7	0	0	1.6E4	0.674
534	1797	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-4.7E5	1.6E4	0.674	535	1797	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	9.5E5	1.6E4	0.674
536	1797	Sisma X SLO	3356.3	0	0	0	1.6E4	0.674	537	1797	Sisma Y SLO	0	3356.3	0	0	1.6E4	0.674
538	1797	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.9E5	1.6E4	0.674	539	1797	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	7.8E5	1.6E4	0.674
540	1798	Sisma X SLV	4051.7	0	0	0	1.6E4	0.674	541	1798	Sisma Y SLV	0	4051.7	0	0	1.6E4	0.674
542	1798	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-4.7E5	1.6E4	0.674	543	1798	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	9.5E5	1.6E4	0.674
544	1798	Sisma X SLO	3356.3	0	0	0	1.6E4	0.674	545	1798	Sisma Y SLO	0	3356.3	0	0	1.6E4	0.674
546	1798	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.9E5	1.6E4	0.674	547	1798	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	7.8E5	1.6E4	0.674
548	1799	Sisma X SLV	3901.6	0	0	0	1.5E4	0.674	549	1799	Sisma Y SLV	0	3901.6	0	0	1.5E4	0.674
550	1799	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-4.5E5	1.5E4	0.674	551	1799	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	9.1E5	1.5E4	0.674
552	1799	Sisma X SLO	3231.9	0	0	0	1.5E4	0.674	553	1799	Sisma Y SLO	0	3231.9	0	0	1.5E4	0.674
554	1799	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.7E5	1.5E4	0.674	555	1799	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	755463	1.5E4	0.674
556	1800	Sisma X SLV	3851.3	0	0	0	1.5E4	0.674	557	1800	Sisma Y SLV	0	3851.3	0	0	1.5E4	0.674
558	1800	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-4.4E5	1.5E4	0.674	559	1800	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	900243	1.5E4	0.674
560	1800	Sisma X SLO	3190.3	0	0	0	1.5E4	0.674	561	1800	Sisma Y SLO	0	3190.3	0	0	1.5E4	0.674
562	1800	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.7E5	1.5E4	0.674	563	1800	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	745722	1.5E4	0.674
564	1801	Sisma X SLV	3550.3	0	0	0	1.4E4	0.674	565	1801	Sisma Y SLV	0	3550.3	0	0	1.4E4	0.674
566	1801	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-4.1E5	1.4E4	0.674	567	1801	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	829878	1.4E4	0.674
568	1801	Sisma X SLO	2940.9	0	0	0	1.4E4	0.674	569	1801	Sisma Y SLO	0	2940.9	0	0	1.4E4	0.674
570	1801	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.4E5	1.4E4	0.674	571	1801	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.9E5	1.4E4	0.674
572	1802	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	573	1802	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
574	1802	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	575	1802	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
576	1802	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	577	1802	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
578	1802	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	579	1802	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
580	1803	Sisma X SLV	760.2	0	0	0	2.9E3	0.674	581	1803	Sisma Y SLV	0	760.2	0	0	2.9E3	0.674
582	1803	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-8.7E4	2.9E3	0.674	583	1803	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.8E5	2.9E3	0.674
584	1803	Sisma X SLO	629.7	0	0	0	2.9E3	0.674	585	1803	Sisma Y SLO	0	629.7	0	0	2.9E3	0.674
586	1803	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-7.2E4	2.9E3	0.674	587	1803	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.5E5	2.9E3	0.674
588	1806	Sisma X SLV	2831.1	0	0	0	1.1E4	0.674	589	1806	Sisma Y SLV	0	2831.1	0	0	1.1E4	0.674
590	1806	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.3E5	1.1E4	0.674	591	1806	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.6E5	1.1E4	0.674
592	1806	Sisma X SLO	2345.1	0	0	0	1.1E4	0.674	593	1806	Sisma Y SLO	0	2345.1	0	0	1.1E4	0.674
594	1806	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.7E5	1.1E4	0.674	595	1806	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	5.5E5	1.1E4	0.674
596	1807	Sisma X SLV	3198.4	0	0	0	1.2E4	0.674	597	1807	Sisma Y SLV	0	3198.4	0	0	1.2E4	0.674
598	1807	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.7E5	1.2E4	0.674	599	1807	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	7.5E5	1.2E4	0.674
600	1807	Sisma X SLO	2649.4	0	0	0	1.2E4	0.674	601	1807	Sisma Y SLO	0	2649.4	0	0	1.2E4	0.674
602	1807	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.0E5	1.2E4	0.674	603	1807	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.2E5	1.2E4	0.674
604	1810	Sisma X SLV	3198.4	0	0	0	1.2E4	0.674	605	1810	Sisma Y SLV	0	3198.4	0	0	1.2E4	0.674
606	1810	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.7E5	1.2E4	0.674	607	1810	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	7.5E5	1.2E4	0.674
608	1810	Sisma X SLO	2649.4	0	0	0	1.2E4	0.674	609	1810	Sisma Y SLO	0	2649.4	0	0	1.2E4	0.674
610	1810	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.0E5	1.2E4	0.674	611	1810	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.2E5	1.2E4	0.674
612	1811	Sisma X SLV	5023.6	0	0	0	1.9E4	0.674	613	1811	Sisma Y SLV	0	5023.6	0	0	1.9E4	0.674
614	1811	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.8E5	1.9E4	0.674	615	1811	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.2E6	1.9E4	0.674
616	1811	Sisma X SLO	4161.4	0	0	0	1.9E4	0.674	617	1811	Sisma Y SLO	0	4161.4	0	0	1.9E4	0.674
618	1811	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-4.8E5	1.9E4	0.674	619	1811	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	9.7E5	1.9E4	0.674
620	1814	Sisma X SLV	5023.6	0	0	0	1.9E4	0.674	621	1814	Sisma Y SLV	0	5023.6	0	0	1.9E4	0.674

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
622	1814	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.8E5	1.9E4	0.674	623	1814	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.2E6	1.9E4	0.674
624	1814	Sisma X SLO	4161.4	0	0	0	1.9E4	0.674	625	1814	Sisma Y SLO	0	4161.4	0	0	1.9E4	0.674
626	1814	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-4.8E5	1.9E4	0.674	627	1814	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	9.7E5	1.9E4	0.674
628	1815	Sisma X SLV	3198.4	0	0	0	1.2E4	0.674	629	1815	Sisma Y SLV	0	3198.4	0	0	1.2E4	0.674
630	1815	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.7E5	1.2E4	0.674	631	1815	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	7.5E5	1.2E4	0.674
632	1815	Sisma X SLO	2649.4	0	0	0	1.2E4	0.674	633	1815	Sisma Y SLO	0	2649.4	0	0	1.2E4	0.674
634	1815	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.0E5	1.2E4	0.674	635	1815	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.2E5	1.2E4	0.674
636	1818	Sisma X SLV	3198.4	0	0	0	1.2E4	0.674	637	1818	Sisma Y SLV	0	3198.4	0	0	1.2E4	0.674
638	1818	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.7E5	1.2E4	0.674	639	1818	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	7.5E5	1.2E4	0.674
640	1818	Sisma X SLO	2649.4	0	0	0	1.2E4	0.674	641	1818	Sisma Y SLO	0	2649.4	0	0	1.2E4	0.674
642	1818	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.0E5	1.2E4	0.674	643	1818	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.2E5	1.2E4	0.674
644	1821	Sisma X SLV	1158.8	0	0	0	4.5E3	0.674	645	1821	Sisma Y SLV	0	1158.8	0	0	4.5E3	0.674
646	1821	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.3E5	4.5E3	0.674	647	1821	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.7E5	4.5E3	0.674
648	1821	Sisma X SLO	959.9	0	0	0	4.5E3	0.674	649	1821	Sisma Y SLO	0	959.9	0	0	4.5E3	0.674
650	1821	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.1E5	4.5E3	0.674	651	1821	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.2E5	4.5E3	0.674
652	1822	Sisma X SLV	1957.3	0	0	0	7.5E3	0.674	653	1822	Sisma Y SLV	0	1957.3	0	0	7.5E3	0.674
654	1822	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.3E5	7.5E3	0.674	655	1822	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	4.6E5	7.5E3	0.674
656	1822	Sisma X SLO	1621.4	0	0	0	7.5E3	0.674	657	1822	Sisma Y SLO	0	1621.4	0	0	7.5E3	0.674
658	1822	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.9E5	7.5E3	0.674	659	1822	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	3.8E5	7.5E3	0.674
660	1825	Sisma X SLV	1957.3	0	0	0	7.5E3	0.674	661	1825	Sisma Y SLV	0	1957.3	0	0	7.5E3	0.674
662	1825	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.3E5	7.5E3	0.674	663	1825	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	4.6E5	7.5E3	0.674
664	1825	Sisma X SLO	1621.4	0	0	0	7.5E3	0.674	665	1825	Sisma Y SLO	0	1621.4	0	0	7.5E3	0.674
666	1825	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.9E5	7.5E3	0.674	667	1825	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	3.8E5	7.5E3	0.674
668	1826	Sisma X SLV	2755.9	0	0	0	1.1E4	0.674	669	1826	Sisma Y SLV	0	2755.9	0	0	1.1E4	0.674
670	1826	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.2E5	1.1E4	0.674	671	1826	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.4E5	1.1E4	0.674
672	1826	Sisma X SLO	2282.8	0	0	0	1.1E4	0.674	673	1826	Sisma Y SLO	0	2282.8	0	0	1.1E4	0.674
674	1826	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.6E5	1.1E4	0.674	675	1826	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	5.3E5	1.1E4	0.674
676	1829	Sisma X SLV	2755.9	0	0	0	1.1E4	0.674	677	1829	Sisma Y SLV	0	2755.9	0	0	1.1E4	0.674
678	1829	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.2E5	1.1E4	0.674	679	1829	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.4E5	1.1E4	0.674
680	1829	Sisma X SLO	2282.8	0	0	0	1.1E4	0.674	681	1829	Sisma Y SLO	0	2282.8	0	0	1.1E4	0.674
682	1829	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.6E5	1.1E4	0.674	683	1829	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	5.3E5	1.1E4	0.674
684	1830	Sisma X SLV	1957.3	0	0	0	7.5E3	0.674	685	1830	Sisma Y SLV	0	1957.3	0	0	7.5E3	0.674
686	1830	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.3E5	7.5E3	0.674	687	1830	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	4.6E5	7.5E3	0.674
688	1830	Sisma X SLO	1621.4	0	0	0	7.5E3	0.674	689	1830	Sisma Y SLO	0	1621.4	0	0	7.5E3	0.674
690	1830	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.9E5	7.5E3	0.674	691	1830	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	3.8E5	7.5E3	0.674
692	1833	Sisma X SLV	1957.3	0	0	0	7.5E3	0.674	693	1833	Sisma Y SLV	0	1957.3	0	0	7.5E3	0.674
694	1833	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.3E5	7.5E3	0.674	695	1833	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	4.6E5	7.5E3	0.674
696	1833	Sisma X SLO	1621.4	0	0	0	7.5E3	0.674	697	1833	Sisma Y SLO	0	1621.4	0	0	7.5E3	0.674
698	1833	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.9E5	7.5E3	0.674	699	1833	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	3.8E5	7.5E3	0.674
700	1834	Sisma X SLV	1162.7	0	0	0	4.5E3	0.674	701	1834	Sisma Y SLV	0	1162.7	0	0	4.5E3	0.674
702	1834	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.3E5	4.5E3	0.674	703	1834	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	271790	4.5E3	0.674
704	1834	Sisma X SLO	963.2	0	0	0	4.5E3	0.674	705	1834	Sisma Y SLO	0	963.2	0	0	4.5E3	0.674
706	1834	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.1E5	4.5E3	0.674	707	1834	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	225139	4.5E3	0.674
708	1836	Sisma X SLV	5794.2	0	0	0	2.2E4	0.674	709	1836	Sisma Y SLV	0	5794.2	0	0	2.2E4	0.674
710	1836	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-6.7E5	2.2E4	0.674	711	1836	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.4E6	2.2E4	0.674
712	1836	Sisma X SLO	4799.7	0	0	0	2.2E4	0.674	713	1836	Sisma Y SLO	0	4799.7	0	0	2.2E4	0.674
714	1836	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-5.5E5	2.2E4	0.674	715	1836	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.1E6	2.2E4	0.674
716	1837	Sisma X SLV	6274.1	0	0	0	2.4E4	0.674	717	1837	Sisma Y SLV	0	6274.1	0	0	2.4E4	0.674
718	1837	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-7.2E5	2.4E4	0.674	719	1837	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.5E6	2.4E4	0.674
720	1837	Sisma X SLO	5197.2	0	0	0	2.4E4	0.674	721	1837	Sisma Y SLO	0	5197.2	0	0	2.4E4	0.674

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
722	1837	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-6.0E5	2.4E4	0.674	723	1837	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	2.4E4	0.674
724	1838	Sisma X SLV	6274.1	0	0	0	2.4E4	0.674	725	1838	Sisma Y SLV	0	6274.1	0	0	2.4E4	0.674
726	1838	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-7.2E5	2.4E4	0.674	727	1838	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.5E6	2.4E4	0.674
728	1838	Sisma X SLO	5197.2	0	0	0	2.4E4	0.674	729	1838	Sisma Y SLO	0	5197.2	0	0	2.4E4	0.674
730	1838	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-6.0E5	2.4E4	0.674	731	1838	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	2.4E4	0.674
732	1839	Sisma X SLV	6424.2	0	0	0	2.5E4	0.674	733	1839	Sisma Y SLV	0	6424.2	0	0	2.5E4	0.674
734	1839	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-7.4E5	2.5E4	0.674	735	1839	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.5E6	2.5E4	0.674
736	1839	Sisma X SLO	5321.6	0	0	0	2.5E4	0.674	737	1839	Sisma Y SLO	0	5321.6	0	0	2.5E4	0.674
738	1839	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-6.1E5	2.5E4	0.674	739	1839	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	2.5E4	0.674
740	1840	Sisma X SLV	6424.2	0	0	0	2.5E4	0.674	741	1840	Sisma Y SLV	0	6424.2	0	0	2.5E4	0.674
742	1840	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-7.4E5	2.5E4	0.674	743	1840	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.5E6	2.5E4	0.674
744	1840	Sisma X SLO	5321.6	0	0	0	2.5E4	0.674	745	1840	Sisma Y SLO	0	5321.6	0	0	2.5E4	0.674
746	1840	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-6.1E5	2.5E4	0.674	747	1840	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	2.5E4	0.674
748	1841	Sisma X SLV	6274.1	0	0	0	2.4E4	0.674	749	1841	Sisma Y SLV	0	6274.1	0	0	2.4E4	0.674
750	1841	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-7.2E5	2.4E4	0.674	751	1841	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.5E6	2.4E4	0.674
752	1841	Sisma X SLO	5197.2	0	0	0	2.4E4	0.674	753	1841	Sisma Y SLO	0	5197.2	0	0	2.4E4	0.674
754	1841	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-6.0E5	2.4E4	0.674	755	1841	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	2.4E4	0.674
756	1842	Sisma X SLV	6274.1	0	0	0	2.4E4	0.674	757	1842	Sisma Y SLV	0	6274.1	0	0	2.4E4	0.674
758	1842	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-7.2E5	2.4E4	0.674	759	1842	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.5E6	2.4E4	0.674
760	1842	Sisma X SLO	5197.2	0	0	0	2.4E4	0.674	761	1842	Sisma Y SLO	0	5197.2	0	0	2.4E4	0.674
762	1842	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-6.0E5	2.4E4	0.674	763	1842	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	2.4E4	0.674
764	1843	Sisma X SLV	5878.9	0	0	0	2.3E4	0.674	765	1843	Sisma Y SLV	0	5878.9	0	0	2.3E4	0.674
766	1843	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-6.8E5	2.3E4	0.674	767	1843	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.4E6	2.3E4	0.674
768	1843	Sisma X SLO	4869.8	0	0	0	2.3E4	0.674	769	1843	Sisma Y SLO	0	4869.8	0	0	2.3E4	0.674
770	1843	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-5.6E5	2.3E4	0.674	771	1843	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.1E6	2.3E4	0.674
772	1844	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	8.3E2	0.674	773	1844	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	8.3E2	0.674
774	1844	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.5E4	8.3E2	0.674	775	1844	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	5.0E4	8.3E2	0.674
776	1844	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	8.3E2	0.674	777	1844	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	8.3E2	0.674
778	1844	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.1E4	8.3E2	0.674	779	1844	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	41725	8.3E2	0.674
780	1845	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	781	1845	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
782	1845	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	783	1845	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
784	1845	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	785	1845	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
786	1845	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	787	1845	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
788	1846	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	789	1846	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
790	1846	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	791	1846	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
792	1846	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	793	1846	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
794	1846	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	795	1846	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
796	1847	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	8.3E2	0.674	797	1847	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	8.3E2	0.674
798	1847	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.5E4	8.3E2	0.674	799	1847	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	5.0E4	8.3E2	0.674
800	1847	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	8.3E2	0.674	801	1847	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	8.3E2	0.674
802	1847	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.1E4	8.3E2	0.674	803	1847	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	41725	8.3E2	0.674
804	1848	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	8.3E2	0.674	805	1848	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	8.3E2	0.674
806	1848	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.5E4	8.3E2	0.674	807	1848	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	5.0E4	8.3E2	0.674
808	1848	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	8.3E2	0.674	809	1848	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	8.3E2	0.674
810	1848	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.1E4	8.3E2	0.674	811	1848	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	41725	8.3E2	0.674
812	1849	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	813	1849	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
814	1849	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	815	1849	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
816	1849	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	817	1849	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
818	1849	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	819	1849	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
820	1850	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	821	1850	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
822	1850	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	823	1850	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
824	1850	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	825	1850	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
826	1850	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	827	1850	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
828	1851	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	8.3E2	0.674	829	1851	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	8.3E2	0.674
830	1851	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.5E4	8.3E2	0.674	831	1851	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	5.0E4	8.3E2	0.674
832	1851	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	8.3E2	0.674	833	1851	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	8.3E2	0.674
834	1851	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.1E4	8.3E2	0.674	835	1851	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	41725	8.3E2	0.674
836	1852	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	8.3E2	0.674	837	1852	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	8.3E2	0.674
838	1852	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.5E4	8.3E2	0.674	839	1852	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	5.0E4	8.3E2	0.674
840	1852	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	8.3E2	0.674	841	1852	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	8.3E2	0.674
842	1852	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.1E4	8.3E2	0.674	843	1852	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	41725	8.3E2	0.674
844	1853	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	845	1853	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
846	1853	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	847	1853	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
848	1853	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	849	1853	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
850	1853	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	851	1853	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
852	1854	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	853	1854	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
854	1854	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	855	1854	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
856	1854	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	857	1854	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
858	1854	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	859	1854	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
860	1855	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	8.3E2	0.674	861	1855	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	8.3E2	0.674
862	1855	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.5E4	8.3E2	0.674	863	1855	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	5.0E4	8.3E2	0.674
864	1855	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	8.3E2	0.674	865	1855	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	8.3E2	0.674
866	1855	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.1E4	8.3E2	0.674	867	1855	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	41725	8.3E2	0.674
868	1856	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	8.3E2	0.674	869	1856	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	8.3E2	0.674
870	1856	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.5E4	8.3E2	0.674	871	1856	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	5.0E4	8.3E2	0.674
872	1856	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	8.3E2	0.674	873	1856	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	8.3E2	0.674
874	1856	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.1E4	8.3E2	0.674	875	1856	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	41725	8.3E2	0.674
876	1857	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	877	1857	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
878	1857	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	879	1857	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
880	1857	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	881	1857	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
882	1857	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	883	1857	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
884	1858	Sisma X SLV	913.4	0	0	0	3.5E3	0.674	885	1858	Sisma Y SLV	0	913.4	0	0	3.5E3	0.674
886	1858	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E5	3.5E3	0.674	887	1858	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	3.5E3	0.674
888	1858	Sisma X SLO	756.6	0	0	0	3.5E3	0.674	889	1858	Sisma Y SLO	0	756.6	0	0	3.5E3	0.674
890	1858	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-87013	3.5E3	0.674	891	1858	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.8E5	3.5E3	0.674
892	1859	Sisma X SLV	215.5	0	0	0	8.3E2	0.674	893	1859	Sisma Y SLV	0	215.5	0	0	8.3E2	0.674
894	1859	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.5E4	8.3E2	0.674	895	1859	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	5.0E4	8.3E2	0.674
896	1859	Sisma X SLO	178.5	0	0	0	8.3E2	0.674	897	1859	Sisma Y SLO	0	178.5	0	0	8.3E2	0.674
898	1859	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.1E4	8.3E2	0.674	899	1859	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	41725	8.3E2	0.674
900	1860	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	1.0E4	0.674	901	1860	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	1.0E4	0.674
902	1860	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.0E5	1.0E4	0.674	903	1860	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.1E5	1.0E4	0.674
904	1860	Sisma X SLO	2177	0	0	0	1.0E4	0.674	905	1860	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	1.0E4	0.674
906	1860	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.5E5	1.0E4	0.674	907	1860	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	508883	1.0E4	0.674
908	1861	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	1.0E4	0.674	909	1861	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	1.0E4	0.674
910	1861	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.0E5	1.0E4	0.674	911	1861	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.1E5	1.0E4	0.674
912	1861	Sisma X SLO	2177	0	0	0	1.0E4	0.674	913	1861	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	1.0E4	0.674
914	1861	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.5E5	1.0E4	0.674	915	1861	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	508883	1.0E4	0.674
916	1862	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	1.0E4	0.674	917	1862	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	1.0E4	0.674
918	1862	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.0E5	1.0E4	0.674	919	1862	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.1E5	1.0E4	0.674
920	1862	Sisma X SLO	2177	0	0	0	1.0E4	0.674	921	1862	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	1.0E4	0.674

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
922	1862	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.5E5	1.0E4	0.674	923	1862	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	508883	1.0E4	0.674
924	1863	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	1.0E4	0.674	925	1863	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	1.0E4	0.674
926	1863	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.0E5	1.0E4	0.674	927	1863	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.1E5	1.0E4	0.674
928	1863	Sisma X SLO	2177	0	0	0	1.0E4	0.674	929	1863	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	1.0E4	0.674
930	1863	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.5E5	1.0E4	0.674	931	1863	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	508883	1.0E4	0.674
932	1864	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	1.0E4	0.674	933	1864	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	1.0E4	0.674
934	1864	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.0E5	1.0E4	0.674	935	1864	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.1E5	1.0E4	0.674
936	1864	Sisma X SLO	2177	0	0	0	1.0E4	0.674	937	1864	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	1.0E4	0.674
938	1864	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.5E5	1.0E4	0.674	939	1864	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	508883	1.0E4	0.674
940	1865	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	1.0E4	0.674	941	1865	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	1.0E4	0.674
942	1865	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.0E5	1.0E4	0.674	943	1865	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.1E5	1.0E4	0.674
944	1865	Sisma X SLO	2177	0	0	0	1.0E4	0.674	945	1865	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	1.0E4	0.674
946	1865	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.5E5	1.0E4	0.674	947	1865	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	508883	1.0E4	0.674
948	1866	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	1.0E4	0.674	949	1866	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	1.0E4	0.674
950	1866	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.0E5	1.0E4	0.674	951	1866	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.1E5	1.0E4	0.674
952	1866	Sisma X SLO	2177	0	0	0	1.0E4	0.674	953	1866	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	1.0E4	0.674
954	1866	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.5E5	1.0E4	0.674	955	1866	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	508883	1.0E4	0.674
956	1867	Sisma X SLV	2628.1	0	0	0	1.0E4	0.674	957	1867	Sisma Y SLV	0	2628.1	0	0	1.0E4	0.674
958	1867	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.0E5	1.0E4	0.674	959	1867	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	6.1E5	1.0E4	0.674
960	1867	Sisma X SLO	2177	0	0	0	1.0E4	0.674	961	1867	Sisma Y SLO	0	2177	0	0	1.0E4	0.674
962	1867	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-2.5E5	1.0E4	0.674	963	1867	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	508883	1.0E4	0.674
964	1886	Sisma X SLV	7653.4	0	0	0	1.5E4	1.287	965	1886	Sisma Y SLV	0	7653.4	0	0	1.5E4	1.287
966	1886	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.6E5	1.5E4	1.287	967	1886	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.0E6	1.5E4	1.287
968	1886	Sisma X SLO	6339.8	0	0	0	1.5E4	1.287	969	1886	Sisma Y SLO	0	6339.8	0	0	1.5E4	1.287
970	1886	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.0E5	1.5E4	1.287	971	1886	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.6E6	1.5E4	1.287
972	1887	Sisma X SLV	9204.5	0	0	0	1.9E4	1.287	973	1887	Sisma Y SLV	0	9204.5	0	0	1.9E4	1.287
974	1887	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.2E6	1.9E4	1.287	975	1887	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.4E6	1.9E4	1.287
976	1887	Sisma X SLO	7624.6	0	0	0	1.9E4	1.287	977	1887	Sisma Y SLO	0	7624.6	0	0	1.9E4	1.287
978	1887	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-9.6E5	1.9E4	1.287	979	1887	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.0E6	1.9E4	1.287
980	1888	Sisma X SLV	9204.5	0	0	0	1.9E4	1.287	981	1888	Sisma Y SLV	0	9204.5	0	0	1.9E4	1.287
982	1888	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.2E6	1.9E4	1.287	983	1888	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.4E6	1.9E4	1.287
984	1888	Sisma X SLO	7624.6	0	0	0	1.9E4	1.287	985	1888	Sisma Y SLO	0	7624.6	0	0	1.9E4	1.287
986	1888	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-9.6E5	1.9E4	1.287	987	1888	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.0E6	1.9E4	1.287
988	1889	Sisma X SLV	1.0E4	0	0	0	2.1E4	1.287	989	1889	Sisma Y SLV	0	1.0E4	0	0	2.1E4	1.287
990	1889	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.3E6	2.1E4	1.287	991	1889	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.6E6	2.1E4	1.287
992	1889	Sisma X SLO	8453.9	0	0	0	2.1E4	1.287	993	1889	Sisma Y SLO	0	8453.9	0	0	2.1E4	1.287
994	1889	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.1E6	2.1E4	1.287	995	1889	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.2E6	2.1E4	1.287
996	1890	Sisma X SLV	1.0E4	0	0	0	2.1E4	1.287	997	1890	Sisma Y SLV	0	1.0E4	0	0	2.1E4	1.287
998	1890	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.3E6	2.1E4	1.287	999	1890	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.6E6	2.1E4	1.287
1000	1890	Sisma X SLO	8453.9	0	0	0	2.1E4	1.287	1001	1890	Sisma Y SLO	0	8453.9	0	0	2.1E4	1.287
1002	1890	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.1E6	2.1E4	1.287	1003	1890	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.2E6	2.1E4	1.287
1004	1891	Sisma X SLV	7653.4	0	0	0	1.5E4	1.287	1005	1891	Sisma Y SLV	0	7653.4	0	0	1.5E4	1.287
1006	1891	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.6E5	1.5E4	1.287	1007	1891	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.0E6	1.5E4	1.287
1008	1891	Sisma X SLO	6339.8	0	0	0	1.5E4	1.287	1009	1891	Sisma Y SLO	0	6339.8	0	0	1.5E4	1.287
1010	1891	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.0E5	1.5E4	1.287	1011	1891	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.6E6	1.5E4	1.287
1012	1892	Sisma X SLV	7653.4	0	0	0	1.5E4	1.287	1013	1892	Sisma Y SLV	0	7653.4	0	0	1.5E4	1.287
1014	1892	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.6E5	1.5E4	1.287	1015	1892	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.0E6	1.5E4	1.287
1016	1892	Sisma X SLO	6339.8	0	0	0	1.5E4	1.287	1017	1892	Sisma Y SLO	0	6339.8	0	0	1.5E4	1.287
1018	1892	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.0E5	1.5E4	1.287	1019	1892	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.6E6	1.5E4	1.287
1020	1893	Sisma X SLV	7653.4	0	0	0	1.5E4	1.287	1021	1893	Sisma Y SLV	0	7653.4	0	0	1.5E4	1.287

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
1022	1893	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.6E5	1.5E4	1.287	1023	1893	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.0E6	1.5E4	1.287
1024	1893	Sisma X SLO	6339.8	0	0	0	1.5E4	1.287	1025	1893	Sisma Y SLO	0	6339.8	0	0	1.5E4	1.287
1026	1893	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.0E5	1.5E4	1.287	1027	1893	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.6E6	1.5E4	1.287
1028	1894	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	8.3E2	1.287	1029	1894	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	8.3E2	1.287
1030	1894	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.2E4	8.3E2	1.287	1031	1894	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.1E5	8.3E2	1.287
1032	1894	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	8.3E2	1.287	1033	1894	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	8.3E2	1.287
1034	1894	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-42938	8.3E2	1.287	1035	1894	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.8E4	8.3E2	1.287
1036	1895	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	1.6E3	1.287	1037	1895	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	1.6E3	1.287
1038	1895	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.0E5	1.6E3	1.287	1039	1895	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	1.6E3	1.287
1040	1895	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	1.6E3	1.287	1041	1895	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	1.6E3	1.287
1042	1895	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.3E4	1.6E3	1.287	1043	1895	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E5	1.6E3	1.287
1044	1896	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	1.6E3	1.287	1045	1896	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	1.6E3	1.287
1046	1896	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.0E5	1.6E3	1.287	1047	1896	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	1.6E3	1.287
1048	1896	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	1.6E3	1.287	1049	1896	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	1.6E3	1.287
1050	1896	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.3E4	1.6E3	1.287	1051	1896	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E5	1.6E3	1.287
1052	1897	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	8.3E2	1.287	1053	1897	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	8.3E2	1.287
1054	1897	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.2E4	8.3E2	1.287	1055	1897	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.1E5	8.3E2	1.287
1056	1897	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	8.3E2	1.287	1057	1897	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	8.3E2	1.287
1058	1897	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-42938	8.3E2	1.287	1059	1897	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.8E4	8.3E2	1.287
1060	1898	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	8.3E2	1.287	1061	1898	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	8.3E2	1.287
1062	1898	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.2E4	8.3E2	1.287	1063	1898	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.1E5	8.3E2	1.287
1064	1898	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	8.3E2	1.287	1065	1898	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	8.3E2	1.287
1066	1898	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-42938	8.3E2	1.287	1067	1898	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.8E4	8.3E2	1.287
1068	1899	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	1.6E3	1.287	1069	1899	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	1.6E3	1.287
1070	1899	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.0E5	1.6E3	1.287	1071	1899	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	1.6E3	1.287
1072	1899	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	1.6E3	1.287	1073	1899	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	1.6E3	1.287
1074	1899	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.3E4	1.6E3	1.287	1075	1899	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E5	1.6E3	1.287
1076	1900	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	1.6E3	1.287	1077	1900	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	1.6E3	1.287
1078	1900	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.0E5	1.6E3	1.287	1079	1900	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	1.6E3	1.287
1080	1900	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	1.6E3	1.287	1081	1900	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	1.6E3	1.287
1082	1900	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.3E4	1.6E3	1.287	1083	1900	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E5	1.6E3	1.287
1084	1901	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	8.3E2	1.287	1085	1901	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	8.3E2	1.287
1086	1901	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.2E4	8.3E2	1.287	1087	1901	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.1E5	8.3E2	1.287
1088	1901	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	8.3E2	1.287	1089	1901	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	8.3E2	1.287
1090	1901	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-42938	8.3E2	1.287	1091	1901	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.8E4	8.3E2	1.287
1092	1902	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	8.3E2	1.287	1093	1902	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	8.3E2	1.287
1094	1902	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.2E4	8.3E2	1.287	1095	1902	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.1E5	8.3E2	1.287
1096	1902	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	8.3E2	1.287	1097	1902	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	8.3E2	1.287
1098	1902	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-42938	8.3E2	1.287	1099	1902	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.8E4	8.3E2	1.287
1100	1903	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	1.6E3	1.287	1101	1903	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	1.6E3	1.287
1102	1903	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.0E5	1.6E3	1.287	1103	1903	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	1.6E3	1.287
1104	1903	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	1.6E3	1.287	1105	1903	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	1.6E3	1.287
1106	1903	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.3E4	1.6E3	1.287	1107	1903	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E5	1.6E3	1.287
1108	1904	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	1.6E3	1.287	1109	1904	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	1.6E3	1.287
1110	1904	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.0E5	1.6E3	1.287	1111	1904	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	1.6E3	1.287
1112	1904	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	1.6E3	1.287	1113	1904	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	1.6E3	1.287
1114	1904	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.3E4	1.6E3	1.287	1115	1904	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E5	1.6E3	1.287
1116	1905	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	8.3E2	1.287	1117	1905	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	8.3E2	1.287
1118	1905	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.2E4	8.3E2	1.287	1119	1905	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.1E5	8.3E2	1.287
1120	1905	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	8.3E2	1.287	1121	1905	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	8.3E2	1.287



Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
1122	1905	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-42938	8.3E2	1.287	1123	1905	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.8E4	8.3E2	1.287
1124	1906	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	8.3E2	1.287	1125	1906	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	8.3E2	1.287
1126	1906	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.2E4	8.3E2	1.287	1127	1906	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.1E5	8.3E2	1.287
1128	1906	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	8.3E2	1.287	1129	1906	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	8.3E2	1.287
1130	1906	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-42938	8.3E2	1.287	1131	1906	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.8E4	8.3E2	1.287
1132	1907	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	1.6E3	1.287	1133	1907	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	1.6E3	1.287
1134	1907	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.0E5	1.6E3	1.287	1135	1907	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	1.6E3	1.287
1136	1907	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	1.6E3	1.287	1137	1907	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	1.6E3	1.287
1138	1907	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.3E4	1.6E3	1.287	1139	1907	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E5	1.6E3	1.287
1140	1908	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	1.6E3	1.287	1141	1908	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	1.6E3	1.287
1142	1908	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.0E5	1.6E3	1.287	1143	1908	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	1.6E3	1.287
1144	1908	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	1.6E3	1.287	1145	1908	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	1.6E3	1.287
1146	1908	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.3E4	1.6E3	1.287	1147	1908	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E5	1.6E3	1.287
1148	1909	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	8.3E2	1.287	1149	1909	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	8.3E2	1.287
1150	1909	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.2E4	8.3E2	1.287	1151	1909	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.1E5	8.3E2	1.287
1152	1909	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	8.3E2	1.287	1153	1909	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	8.3E2	1.287
1154	1909	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-42938	8.3E2	1.287	1155	1909	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.8E4	8.3E2	1.287
1156	1910	Sisma X SLV	1.1E4	0	0	0	2.2E4	1.287	1157	1910	Sisma Y SLV	0	1.1E4	0	0	2.2E4	1.287
1158	1910	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.4E6	2.2E4	1.287	1159	1910	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.9E6	2.2E4	1.287
1160	1910	Sisma X SLO	9225.7	0	0	0	2.2E4	1.287	1161	1910	Sisma Y SLO	0	9225.7	0	0	2.2E4	1.287
1162	1910	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.2E6	2.2E4	1.287	1163	1910	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.4E6	2.2E4	1.287
1164	1911	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	2.4E4	1.287	1165	1911	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	2.4E4	1.287
1166	1911	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.5E6	2.4E4	1.287	1167	1911	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	3.0E6	2.4E4	1.287
1168	1911	Sisma X SLO	9686.2	0	0	0	2.4E4	1.287	1169	1911	Sisma Y SLO	0	9686.2	0	0	2.4E4	1.287
1170	1911	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.2E6	2.4E4	1.287	1171	1911	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.5E6	2.4E4	1.287
1172	1912	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	2.4E4	1.287	1173	1912	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	2.4E4	1.287
1174	1912	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.5E6	2.4E4	1.287	1175	1912	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	3.0E6	2.4E4	1.287
1176	1912	Sisma X SLO	9686.2	0	0	0	2.4E4	1.287	1177	1912	Sisma Y SLO	0	9686.2	0	0	2.4E4	1.287
1178	1912	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.2E6	2.4E4	1.287	1179	1912	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.5E6	2.4E4	1.287
1180	1913	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	2.4E4	1.287	1181	1913	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	2.4E4	1.287
1182	1913	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.5E6	2.4E4	1.287	1183	1913	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	3.1E6	2.4E4	1.287
1184	1913	Sisma X SLO	9923.6	0	0	0	2.4E4	1.287	1185	1913	Sisma Y SLO	0	9923.6	0	0	2.4E4	1.287
1186	1913	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.3E6	2.4E4	1.287	1187	1913	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.6E6	2.4E4	1.287
1188	1914	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	2.4E4	1.287	1189	1914	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	2.4E4	1.287
1190	1914	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.5E6	2.4E4	1.287	1191	1914	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	3.1E6	2.4E4	1.287
1192	1914	Sisma X SLO	9923.6	0	0	0	2.4E4	1.287	1193	1914	Sisma Y SLO	0	9923.6	0	0	2.4E4	1.287
1194	1914	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.3E6	2.4E4	1.287	1195	1914	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.6E6	2.4E4	1.287
1196	1915	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	2.5E4	1.287	1197	1915	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	2.5E4	1.287
1198	1915	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.5E6	2.5E4	1.287	1199	1915	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	3.2E6	2.5E4	1.287
1200	1915	Sisma X SLO	1.0E4	0	0	0	2.5E4	1.287	1201	1915	Sisma Y SLO	0	1.0E4	0	0	2.5E4	1.287
1202	1915	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.3E6	2.5E4	1.287	1203	1915	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.6E6	2.5E4	1.287
1204	1916	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	2.5E4	1.287	1205	1916	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	2.5E4	1.287
1206	1916	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.5E6	2.5E4	1.287	1207	1916	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	3.2E6	2.5E4	1.287
1208	1916	Sisma X SLO	1.0E4	0	0	0	2.5E4	1.287	1209	1916	Sisma Y SLO	0	1.0E4	0	0	2.5E4	1.287
1210	1916	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.3E6	2.5E4	1.287	1211	1916	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.6E6	2.5E4	1.287
1212	1917	Sisma X SLV	1.1E4	0	0	0	2.3E4	1.287	1213	1917	Sisma Y SLV	0	1.1E4	0	0	2.3E4	1.287
1214	1917	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.4E6	2.3E4	1.287	1215	1917	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.9E6	2.3E4	1.287
1216	1917	Sisma X SLO	9359.7	0	0	0	2.3E4	1.287	1217	1917	Sisma Y SLO	0	9359.7	0	0	2.3E4	1.287
1218	1917	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.2E6	2.3E4	1.287	1219	1917	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.4E6	2.3E4	1.287
1220	1919	Sisma X SLV	1477.3	0	0	0	3.0E3	1.287	1221	1919	Sisma Y SLV	0	1477.3	0	0	3.0E3	1.287



Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
1222	1919	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.9E5	3.0E3	1.287	1223	1919	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	3.8E5	3.0E3	1.287
1224	1919	Sisma X SLO	1223.7	0	0	0	3.0E3	1.287	1225	1919	Sisma Y SLO	0	1223.7	0	0	3.0E3	1.287
1226	1919	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.5E5	3.0E3	1.287	1227	1919	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	317496	3.0E3	1.287
1228	1920	Sisma X SLV	3106	0	0	0	6.3E3	1.287	1229	1920	Sisma Y SLV	0	3106	0	0	6.3E3	1.287
1230	1920	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.9E5	6.3E3	1.287	1231	1920	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	805849	6.3E3	1.287
1232	1920	Sisma X SLO	2572.9	0	0	0	6.3E3	1.287	1233	1920	Sisma Y SLO	0	2572.9	0	0	6.3E3	1.287
1234	1920	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.2E5	6.3E3	1.287	1235	1920	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.7E5	6.3E3	1.287
1236	1923	Sisma X SLV	3106	0	0	0	6.3E3	1.287	1237	1923	Sisma Y SLV	0	3106	0	0	6.3E3	1.287
1238	1923	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.9E5	6.3E3	1.287	1239	1923	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	805849	6.3E3	1.287
1240	1923	Sisma X SLO	2572.9	0	0	0	6.3E3	1.287	1241	1923	Sisma Y SLO	0	2572.9	0	0	6.3E3	1.287
1242	1923	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.2E5	6.3E3	1.287	1243	1923	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.7E5	6.3E3	1.287
1244	1924	Sisma X SLV	4630.5	0	0	0	9.3E3	1.287	1245	1924	Sisma Y SLV	0	4630.5	0	0	9.3E3	1.287
1246	1924	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.8E5	9.3E3	1.287	1247	1924	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.2E6	9.3E3	1.287
1248	1924	Sisma X SLO	3835.7	0	0	0	9.3E3	1.287	1249	1924	Sisma Y SLO	0	3835.7	0	0	9.3E3	1.287
1250	1924	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-4.8E5	9.3E3	1.287	1251	1924	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.0E6	9.3E3	1.287
1252	1927	Sisma X SLV	4630.5	0	0	0	9.3E3	1.287	1253	1927	Sisma Y SLV	0	4630.5	0	0	9.3E3	1.287
1254	1927	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.8E5	9.3E3	1.287	1255	1927	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.2E6	9.3E3	1.287
1256	1927	Sisma X SLO	3835.7	0	0	0	9.3E3	1.287	1257	1927	Sisma Y SLO	0	3835.7	0	0	9.3E3	1.287
1258	1927	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-4.8E5	9.3E3	1.287	1259	1927	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.0E6	9.3E3	1.287
1260	1928	Sisma X SLV	3106	0	0	0	6.3E3	1.287	1261	1928	Sisma Y SLV	0	3106	0	0	6.3E3	1.287
1262	1928	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.9E5	6.3E3	1.287	1263	1928	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	805849	6.3E3	1.287
1264	1928	Sisma X SLO	2572.9	0	0	0	6.3E3	1.287	1265	1928	Sisma Y SLO	0	2572.9	0	0	6.3E3	1.287
1266	1928	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.2E5	6.3E3	1.287	1267	1928	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.7E5	6.3E3	1.287
1268	1931	Sisma X SLV	3106	0	0	0	6.3E3	1.287	1269	1931	Sisma Y SLV	0	3106	0	0	6.3E3	1.287
1270	1931	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.9E5	6.3E3	1.287	1271	1931	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	805849	6.3E3	1.287
1272	1931	Sisma X SLO	2572.9	0	0	0	6.3E3	1.287	1273	1931	Sisma Y SLO	0	2572.9	0	0	6.3E3	1.287
1274	1931	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.2E5	6.3E3	1.287	1275	1931	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.7E5	6.3E3	1.287
1276	1932	Sisma X SLV	1589.1	0	0	0	3.2E3	1.287	1277	1932	Sisma Y SLV	0	1589.1	0	0	3.2E3	1.287
1278	1932	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.0E5	3.2E3	1.287	1279	1932	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	4.1E5	3.2E3	1.287
1280	1932	Sisma X SLO	1316.4	0	0	0	3.2E3	1.287	1281	1932	Sisma Y SLO	0	1316.4	0	0	3.2E3	1.287
1282	1932	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.7E5	3.2E3	1.287	1283	1932	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	3.4E5	3.2E3	1.287
1284	1936	Sisma X SLV	638.3	0	0	0	1.3E3	1.287	1285	1936	Sisma Y SLV	0	638.3	0	0	1.3E3	1.287
1286	1936	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-8.0E4	1.3E3	1.287	1287	1936	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.7E5	1.3E3	1.287
1288	1936	Sisma X SLO	528.7	0	0	0	1.3E3	1.287	1289	1936	Sisma Y SLO	0	528.7	0	0	1.3E3	1.287
1290	1936	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-6.7E4	1.3E3	1.287	1291	1936	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.4E5	1.3E3	1.287
1292	1939	Sisma X SLV	4628.9	0	0	0	9.3E3	1.287	1293	1939	Sisma Y SLV	0	4628.9	0	0	9.3E3	1.287
1294	1939	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.8E5	9.3E3	1.287	1295	1939	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.2E6	9.3E3	1.287
1296	1939	Sisma X SLO	3834.4	0	0	0	9.3E3	1.287	1297	1939	Sisma Y SLO	0	3834.4	0	0	9.3E3	1.287
1298	1939	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-4.8E5	9.3E3	1.287	1299	1939	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	994813	9.3E3	1.287
1300	1940	Sisma X SLV	5674.7	0	0	0	1.1E4	1.287	1301	1940	Sisma Y SLV	0	5674.7	0	0	1.1E4	1.287
1302	1940	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-7.2E5	1.1E4	1.287	1303	1940	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.5E6	1.1E4	1.287
1304	1940	Sisma X SLO	4700.7	0	0	0	1.1E4	1.287	1305	1940	Sisma Y SLO	0	4700.7	0	0	1.1E4	1.287
1306	1940	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-5.9E5	1.1E4	1.287	1307	1940	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	1.1E4	1.287
1308	1943	Sisma X SLV	5674.7	0	0	0	1.1E4	1.287	1309	1943	Sisma Y SLV	0	5674.7	0	0	1.1E4	1.287
1310	1943	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-7.2E5	1.1E4	1.287	1311	1943	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.5E6	1.1E4	1.287
1312	1943	Sisma X SLO	4700.7	0	0	0	1.1E4	1.287	1313	1943	Sisma Y SLO	0	4700.7	0	0	1.1E4	1.287
1314	1943	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-5.9E5	1.1E4	1.287	1315	1943	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	1.1E4	1.287
1316	1944	Sisma X SLV	5239.1	0	0	0	1.1E4	1.287	1317	1944	Sisma Y SLV	0	5239.1	0	0	1.1E4	1.287
1318	1944	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-6.6E5	1.1E4	1.287	1319	1944	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.4E6	1.1E4	1.287
1320	1944	Sisma X SLO	4339.9	0	0	0	1.1E4	1.287	1321	1944	Sisma Y SLO	0	4339.9	0	0	1.1E4	1.287

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
1322	1944	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-5.5E5	1.1E4	1.287	1323	1944	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.1E6	1.1E4	1.287
1324	1947	Sisma X SLV	5239.1	0	0	0	1.1E4	1.287	1325	1947	Sisma Y SLV	0	5239.1	0	0	1.1E4	1.287
1326	1947	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-6.6E5	1.1E4	1.287	1327	1947	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.4E6	1.1E4	1.287
1328	1947	Sisma X SLO	4339.9	0	0	0	1.1E4	1.287	1329	1947	Sisma Y SLO	0	4339.9	0	0	1.1E4	1.287
1330	1947	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-5.5E5	1.1E4	1.287	1331	1947	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.1E6	1.1E4	1.287
1332	1948	Sisma X SLV	3714.6	0	0	0	7.5E3	1.287	1333	1948	Sisma Y SLV	0	3714.6	0	0	7.5E3	1.287
1334	1948	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-4.7E5	7.5E3	1.287	1335	1948	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	9.6E5	7.5E3	1.287
1336	1948	Sisma X SLO	3077	0	0	0	7.5E3	1.287	1337	1948	Sisma Y SLO	0	3077	0	0	7.5E3	1.287
1338	1948	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.9E5	7.5E3	1.287	1339	1948	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.0E5	7.5E3	1.287
1340	1951	Sisma X SLV	3714.6	0	0	0	7.5E3	1.287	1341	1951	Sisma Y SLV	0	3714.6	0	0	7.5E3	1.287
1342	1951	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-4.7E5	7.5E3	1.287	1343	1951	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	9.6E5	7.5E3	1.287
1344	1951	Sisma X SLO	3077	0	0	0	7.5E3	1.287	1345	1951	Sisma Y SLO	0	3077	0	0	7.5E3	1.287
1346	1951	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.9E5	7.5E3	1.287	1347	1951	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.0E5	7.5E3	1.287
1348	1954	Sisma X SLV	1104.4	0	0	0	2.2E3	1.287	1349	1954	Sisma Y SLV	0	1104.4	0	0	2.2E3	1.287
1350	1954	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.4E5	2.2E3	1.287	1351	1954	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	286545	2.2E3	1.287
1352	1954	Sisma X SLO	914.9	0	0	0	2.2E3	1.287	1353	1954	Sisma Y SLO	0	914.9	0	0	2.2E3	1.287
1354	1954	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.2E5	2.2E3	1.287	1355	1954	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.4E5	2.2E3	1.287
1356	1955	Sisma X SLV	8948.4	0	0	0	1.8E4	1.287	1357	1955	Sisma Y SLV	0	8948.4	0	0	1.8E4	1.287
1358	1955	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E6	1.8E4	1.287	1359	1955	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.3E6	1.8E4	1.287
1360	1955	Sisma X SLO	7412.5	0	0	0	1.8E4	1.287	1361	1955	Sisma Y SLO	0	7412.5	0	0	1.8E4	1.287
1362	1955	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-9.3E5	1.8E4	1.287	1363	1955	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.9E6	1.8E4	1.287
1364	1956	Sisma X SLV	1115.4	0	0	0	2.2E3	1.287	1365	1956	Sisma Y SLV	0	1115.4	0	0	2.2E3	1.287
1366	1956	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.4E5	2.2E3	1.287	1367	1956	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.9E5	2.2E3	1.287
1368	1956	Sisma X SLO	923.9	0	0	0	2.2E3	1.287	1369	1956	Sisma Y SLO	0	923.9	0	0	2.2E3	1.287
1370	1956	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.2E5	2.2E3	1.287	1371	1956	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	239705	2.2E3	1.287
1372	1957	Sisma X SLV	1.7E4	0	0	0	3.3E4	1.287	1373	1957	Sisma Y SLV	0	1.7E4	0	0	3.3E4	1.287
1374	1957	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.1E6	3.3E4	1.287	1375	1957	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	4.3E6	3.3E4	1.287
1376	1957	Sisma X SLO	1.4E4	0	0	0	3.3E4	1.287	1377	1957	Sisma Y SLO	0	1.4E4	0	0	3.3E4	1.287
1378	1957	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.7E6	3.3E4	1.287	1379	1957	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	3.6E6	3.3E4	1.287
1380	1958	Sisma X SLV	1.5E4	0	0	0	3.1E4	1.287	1381	1958	Sisma Y SLV	0	1.5E4	0	0	3.1E4	1.287
1382	1958	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.9E6	3.1E4	1.287	1383	1958	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	3.9E6	3.1E4	1.287
1384	1958	Sisma X SLO	1.3E4	0	0	0	3.1E4	1.287	1385	1958	Sisma Y SLO	0	1.3E4	0	0	3.1E4	1.287
1386	1958	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.6E6	3.1E4	1.287	1387	1958	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	3.3E6	3.1E4	1.287
1388	1959	Sisma X SLV	7450	0	0	0	1.5E4	1.287	1389	1959	Sisma Y SLV	0	7450	0	0	1.5E4	1.287
1390	1959	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.4E5	1.5E4	1.287	1391	1959	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.9E6	1.5E4	1.287
1392	1959	Sisma X SLO	6171.2	0	0	0	1.5E4	1.287	1393	1959	Sisma Y SLO	0	6171.2	0	0	1.5E4	1.287
1394	1959	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-7.8E5	1.5E4	1.287	1395	1959	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.6E6	1.5E4	1.287
1396	1960	Sisma X SLV	7735.1	0	0	0	1.6E4	1.287	1397	1960	Sisma Y SLV	0	7735.1	0	0	1.6E4	1.287
1398	1960	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.7E5	1.6E4	1.287	1399	1960	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.0E6	1.6E4	1.287
1400	1960	Sisma X SLO	6407.4	0	0	0	1.6E4	1.287	1401	1960	Sisma Y SLO	0	6407.4	0	0	1.6E4	1.287
1402	1960	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.1E5	1.6E4	1.287	1403	1960	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E6	1.6E4	1.287
1404	1961	Sisma X SLV	7735.1	0	0	0	1.6E4	1.287	1405	1961	Sisma Y SLV	0	7735.1	0	0	1.6E4	1.287
1406	1961	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.7E5	1.6E4	1.287	1407	1961	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.0E6	1.6E4	1.287
1408	1961	Sisma X SLO	6407.4	0	0	0	1.6E4	1.287	1409	1961	Sisma Y SLO	0	6407.4	0	0	1.6E4	1.287
1410	1961	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.1E5	1.6E4	1.287	1411	1961	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E6	1.6E4	1.287
1412	1962	Sisma X SLV	7448.5	0	0	0	1.5E4	1.287	1413	1962	Sisma Y SLV	0	7448.5	0	0	1.5E4	1.287
1414	1962	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.4E5	1.5E4	1.287	1415	1962	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.9E6	1.5E4	1.287
1416	1962	Sisma X SLO	6170	0	0	0	1.5E4	1.287	1417	1962	Sisma Y SLO	0	6170	0	0	1.5E4	1.287
1418	1962	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-7.8E5	1.5E4	1.287	1419	1962	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.6E6	1.5E4	1.287
1420	1963	Sisma X SLV	7352.5	0	0	0	1.5E4	1.287	1421	1963	Sisma Y SLV	0	7352.5	0	0	1.5E4	1.287

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
1422	1963	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.3E5	1.5E4	1.287	1423	1963	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.9E6	1.5E4	1.287
1424	1963	Sisma X SLO	6090.5	0	0	0	1.5E4	1.287	1425	1963	Sisma Y SLO	0	6090.5	0	0	1.5E4	1.287
1426	1963	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-7.7E5	1.5E4	1.287	1427	1963	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.6E6	1.5E4	1.287
1428	1964	Sisma X SLV	6777.8	0	0	0	1.4E4	1.287	1429	1964	Sisma Y SLV	0	6777.8	0	0	1.4E4	1.287
1430	1964	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-8.5E5	1.4E4	1.287	1431	1964	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.8E6	1.4E4	1.287
1432	1964	Sisma X SLO	5614.4	0	0	0	1.4E4	1.287	1433	1964	Sisma Y SLO	0	5614.4	0	0	1.4E4	1.287
1434	1964	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-7.1E5	1.4E4	1.287	1435	1964	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.5E6	1.4E4	1.287
1436	1965	Sisma X SLV	5430.8	0	0	0	1.1E4	1.287	1437	1965	Sisma Y SLV	0	5430.8	0	0	1.1E4	1.287
1438	1965	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-6.8E5	1.1E4	1.287	1439	1965	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.4E6	1.1E4	1.287
1440	1965	Sisma X SLO	4498.7	0	0	0	1.1E4	1.287	1441	1965	Sisma Y SLO	0	4498.7	0	0	1.1E4	1.287
1442	1965	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-5.7E5	1.1E4	1.287	1443	1965	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	1.1E4	1.287
1444	1966	Sisma X SLV	1134.8	0	0	0	2.3E3	1.287	1445	1966	Sisma Y SLV	0	1134.8	0	0	2.3E3	1.287
1446	1966	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.4E5	2.3E3	1.287	1447	1966	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.9E5	2.3E3	1.287
1448	1966	Sisma X SLO	940.1	0	0	0	2.3E3	1.287	1449	1966	Sisma Y SLO	0	940.1	0	0	2.3E3	1.287
1450	1966	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.2E5	2.3E3	1.287	1451	1966	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.4E5	2.3E3	1.287
1452	1968	Sisma X SLV	5430.8	0	0	0	1.1E4	1.287	1453	1968	Sisma Y SLV	0	5430.8	0	0	1.1E4	1.287
1454	1968	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-6.8E5	1.1E4	1.287	1455	1968	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.4E6	1.1E4	1.287
1456	1968	Sisma X SLO	4498.7	0	0	0	1.1E4	1.287	1457	1968	Sisma Y SLO	0	4498.7	0	0	1.1E4	1.287
1458	1968	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-5.7E5	1.1E4	1.287	1459	1968	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	1.1E4	1.287
1460	1969	Sisma X SLV	1134.8	0	0	0	2.3E3	1.287	1461	1969	Sisma Y SLV	0	1134.8	0	0	2.3E3	1.287
1462	1969	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.4E5	2.3E3	1.287	1463	1969	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.9E5	2.3E3	1.287
1464	1969	Sisma X SLO	940	0	0	0	2.3E3	1.287	1465	1969	Sisma Y SLO	0	940	0	0	2.3E3	1.287
1466	1969	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.2E5	2.3E3	1.287	1467	1969	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.4E5	2.3E3	1.287
1468	1970	Sisma X SLV	1115.4	0	0	0	2.2E3	1.287	1469	1970	Sisma Y SLV	0	1115.4	0	0	2.2E3	1.287
1470	1970	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.4E5	2.2E3	1.287	1471	1970	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.9E5	2.2E3	1.287
1472	1970	Sisma X SLO	923.9	0	0	0	2.2E3	1.287	1473	1970	Sisma Y SLO	0	923.9	0	0	2.2E3	1.287
1474	1970	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.2E5	2.2E3	1.287	1475	1970	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	239705	2.2E3	1.287
1476	1971	Sisma X SLV	1.7E4	0	0	0	3.3E4	1.287	1477	1971	Sisma Y SLV	0	1.7E4	0	0	3.3E4	1.287
1478	1971	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.1E6	3.3E4	1.287	1479	1971	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	4.3E6	3.3E4	1.287
1480	1971	Sisma X SLO	1.4E4	0	0	0	3.3E4	1.287	1481	1971	Sisma Y SLO	0	1.4E4	0	0	3.3E4	1.287
1482	1971	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.7E6	3.3E4	1.287	1483	1971	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	3.6E6	3.3E4	1.287
1484	1972	Sisma X SLV	1.5E4	0	0	0	3.1E4	1.287	1485	1972	Sisma Y SLV	0	1.5E4	0	0	3.1E4	1.287
1486	1972	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.9E6	3.1E4	1.287	1487	1972	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	3.9E6	3.1E4	1.287
1488	1972	Sisma X SLO	1.3E4	0	0	0	3.1E4	1.287	1489	1972	Sisma Y SLO	0	1.3E4	0	0	3.1E4	1.287
1490	1972	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.6E6	3.1E4	1.287	1491	1972	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	3.3E6	3.1E4	1.287
1492	1973	Sisma X SLV	7450	0	0	0	1.5E4	1.287	1493	1973	Sisma Y SLV	0	7450	0	0	1.5E4	1.287
1494	1973	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.4E5	1.5E4	1.287	1495	1973	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.9E6	1.5E4	1.287
1496	1973	Sisma X SLO	6171.2	0	0	0	1.5E4	1.287	1497	1973	Sisma Y SLO	0	6171.2	0	0	1.5E4	1.287
1498	1973	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-7.8E5	1.5E4	1.287	1499	1973	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.6E6	1.5E4	1.287
1500	1974	Sisma X SLV	7735.1	0	0	0	1.6E4	1.287	1501	1974	Sisma Y SLV	0	7735.1	0	0	1.6E4	1.287
1502	1974	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.7E5	1.6E4	1.287	1503	1974	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.0E6	1.6E4	1.287
1504	1974	Sisma X SLO	6407.4	0	0	0	1.6E4	1.287	1505	1974	Sisma Y SLO	0	6407.4	0	0	1.6E4	1.287
1506	1974	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.1E5	1.6E4	1.287	1507	1974	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E6	1.6E4	1.287
1508	1975	Sisma X SLV	7735.1	0	0	0	1.6E4	1.287	1509	1975	Sisma Y SLV	0	7735.1	0	0	1.6E4	1.287
1510	1975	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.7E5	1.6E4	1.287	1511	1975	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.0E6	1.6E4	1.287
1512	1975	Sisma X SLO	6407.4	0	0	0	1.6E4	1.287	1513	1975	Sisma Y SLO	0	6407.4	0	0	1.6E4	1.287
1514	1975	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.1E5	1.6E4	1.287	1515	1975	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E6	1.6E4	1.287
1516	1976	Sisma X SLV	7448.5	0	0	0	1.5E4	1.287	1517	1976	Sisma Y SLV	0	7448.5	0	0	1.5E4	1.287
1518	1976	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.4E5	1.5E4	1.287	1519	1976	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.9E6	1.5E4	1.287
1520	1976	Sisma X SLO	6170	0	0	0	1.5E4	1.287	1521	1976	Sisma Y SLO	0	6170	0	0	1.5E4	1.287

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
1522	1976	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-7.8E5	1.5E4	1.287	1523	1976	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.6E6	1.5E4	1.287
1524	1977	Sisma X SLV	7352.5	0	0	0	1.5E4	1.287	1525	1977	Sisma Y SLV	0	7352.5	0	0	1.5E4	1.287
1526	1977	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.3E5	1.5E4	1.287	1527	1977	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.9E6	1.5E4	1.287
1528	1977	Sisma X SLO	6090.5	0	0	0	1.5E4	1.287	1529	1977	Sisma Y SLO	0	6090.5	0	0	1.5E4	1.287
1530	1977	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-7.7E5	1.5E4	1.287	1531	1977	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.6E6	1.5E4	1.287
1532	1978	Sisma X SLV	6777.8	0	0	0	1.4E4	1.287	1533	1978	Sisma Y SLV	0	6777.8	0	0	1.4E4	1.287
1534	1978	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-8.5E5	1.4E4	1.287	1535	1978	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.8E6	1.4E4	1.287
1536	1978	Sisma X SLO	5614.4	0	0	0	1.4E4	1.287	1537	1978	Sisma Y SLO	0	5614.4	0	0	1.4E4	1.287
1538	1978	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-7.1E5	1.4E4	1.287	1539	1978	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.5E6	1.4E4	1.287
1540	1979	Sisma X SLV	1104.4	0	0	0	2.2E3	1.287	1541	1979	Sisma Y SLV	0	1104.4	0	0	2.2E3	1.287
1542	1979	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.4E5	2.2E3	1.287	1543	1979	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.9E5	2.2E3	1.287
1544	1979	Sisma X SLO	914.9	0	0	0	2.2E3	1.287	1545	1979	Sisma Y SLO	0	914.9	0	0	2.2E3	1.287
1546	1979	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.2E5	2.2E3	1.287	1547	1979	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.4E5	2.2E3	1.287
1548	1980	Sisma X SLV	8957.7	0	0	0	1.8E4	1.287	1549	1980	Sisma Y SLV	0	8957.7	0	0	1.8E4	1.287
1550	1980	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.1E6	1.8E4	1.287	1551	1980	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.3E6	1.8E4	1.287
1552	1980	Sisma X SLO	7420.2	0	0	0	1.8E4	1.287	1553	1980	Sisma Y SLO	0	7420.2	0	0	1.8E4	1.287
1554	1980	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-9.3E5	1.8E4	1.287	1555	1980	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.9E6	1.8E4	1.287
1556	1984	Sisma X SLV	4628.9	0	0	0	9.3E3	1.287	1557	1984	Sisma Y SLV	0	4628.9	0	0	9.3E3	1.287
1558	1984	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.8E5	9.3E3	1.287	1559	1984	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.2E6	9.3E3	1.287
1560	1984	Sisma X SLO	3834.4	0	0	0	9.3E3	1.287	1561	1984	Sisma Y SLO	0	3834.4	0	0	9.3E3	1.287
1562	1984	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-4.8E5	9.3E3	1.287	1563	1984	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	9.9E5	9.3E3	1.287
1564	1985	Sisma X SLV	5674.7	0	0	0	1.1E4	1.287	1565	1985	Sisma Y SLV	0	5674.7	0	0	1.1E4	1.287
1566	1985	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-7.2E5	1.1E4	1.287	1567	1985	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.5E6	1.1E4	1.287
1568	1985	Sisma X SLO	4700.7	0	0	0	1.1E4	1.287	1569	1985	Sisma Y SLO	0	4700.7	0	0	1.1E4	1.287
1570	1985	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-5.9E5	1.1E4	1.287	1571	1985	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	1.1E4	1.287
1572	1988	Sisma X SLV	5674.7	0	0	0	1.1E4	1.287	1573	1988	Sisma Y SLV	0	5674.7	0	0	1.1E4	1.287
1574	1988	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-7.2E5	1.1E4	1.287	1575	1988	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.5E6	1.1E4	1.287
1576	1988	Sisma X SLO	4700.7	0	0	0	1.1E4	1.287	1577	1988	Sisma Y SLO	0	4700.7	0	0	1.1E4	1.287
1578	1988	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-5.9E5	1.1E4	1.287	1579	1988	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.2E6	1.1E4	1.287
1580	1989	Sisma X SLV	5239.1	0	0	0	1.1E4	1.287	1581	1989	Sisma Y SLV	0	5239.1	0	0	1.1E4	1.287
1582	1989	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-6.6E5	1.1E4	1.287	1583	1989	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.4E6	1.1E4	1.287
1584	1989	Sisma X SLO	4339.8	0	0	0	1.1E4	1.287	1585	1989	Sisma Y SLO	0	4339.8	0	0	1.1E4	1.287
1586	1989	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-5.5E5	1.1E4	1.287	1587	1989	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.1E6	1.1E4	1.287
1588	1992	Sisma X SLV	5239.1	0	0	0	1.1E4	1.287	1589	1992	Sisma Y SLV	0	5239.1	0	0	1.1E4	1.287
1590	1992	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-6.6E5	1.1E4	1.287	1591	1992	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.4E6	1.1E4	1.287
1592	1992	Sisma X SLO	4339.8	0	0	0	1.1E4	1.287	1593	1992	Sisma Y SLO	0	4339.8	0	0	1.1E4	1.287
1594	1992	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-5.5E5	1.1E4	1.287	1595	1992	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.1E6	1.1E4	1.287
1596	1993	Sisma X SLV	3714.6	0	0	0	7.5E3	1.287	1597	1993	Sisma Y SLV	0	3714.6	0	0	7.5E3	1.287
1598	1993	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-4.7E5	7.5E3	1.287	1599	1993	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	9.6E5	7.5E3	1.287
1600	1993	Sisma X SLO	3077	0	0	0	7.5E3	1.287	1601	1993	Sisma Y SLO	0	3077	0	0	7.5E3	1.287
1602	1993	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.9E5	7.5E3	1.287	1603	1993	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.0E5	7.5E3	1.287
1604	1996	Sisma X SLV	3714.6	0	0	0	7.5E3	1.287	1605	1996	Sisma Y SLV	0	3714.6	0	0	7.5E3	1.287
1606	1996	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-4.7E5	7.5E3	1.287	1607	1996	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	9.6E5	7.5E3	1.287
1608	1996	Sisma X SLO	3077	0	0	0	7.5E3	1.287	1609	1996	Sisma Y SLO	0	3077	0	0	7.5E3	1.287
1610	1996	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.9E5	7.5E3	1.287	1611	1996	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.0E5	7.5E3	1.287
1612	2001	Sisma X SLV	638.3	0	0	0	1.3E3	1.287	1613	2001	Sisma Y SLV	0	638.3	0	0	1.3E3	1.287
1614	2001	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-8.0E4	1.3E3	1.287	1615	2001	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.7E5	1.3E3	1.287
1616	2001	Sisma X SLO	528.7	0	0	0	1.3E3	1.287	1617	2001	Sisma Y SLO	0	528.7	0	0	1.3E3	1.287
1618	2001	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-6.7E4	1.3E3	1.287	1619	2001	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.4E5	1.3E3	1.287
1620	2003	Sisma X SLV	1477.3	0	0	0	3.0E3	1.287	1621	2003	Sisma Y SLV	0	1477.3	0	0	3.0E3	1.287

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
1622	2003	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.9E5	3.0E3	1.287	1623	2003	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	3.8E5	3.0E3	1.287
1624	2003	Sisma X SLO	1223.7	0	0	0	3.0E3	1.287	1625	2003	Sisma Y SLO	0	1223.7	0	0	3.0E3	1.287
1626	2003	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.5E5	3.0E3	1.287	1627	2003	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	317496	3.0E3	1.287
1628	2004	Sisma X SLV	3106	0	0	0	6.3E3	1.287	1629	2004	Sisma Y SLV	0	3106	0	0	6.3E3	1.287
1630	2004	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.9E5	6.3E3	1.287	1631	2004	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	805849	6.3E3	1.287
1632	2004	Sisma X SLO	2572.9	0	0	0	6.3E3	1.287	1633	2004	Sisma Y SLO	0	2572.9	0	0	6.3E3	1.287
1634	2004	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.2E5	6.3E3	1.287	1635	2004	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.7E5	6.3E3	1.287
1636	2007	Sisma X SLV	3106	0	0	0	6.3E3	1.287	1637	2007	Sisma Y SLV	0	3106	0	0	6.3E3	1.287
1638	2007	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.9E5	6.3E3	1.287	1639	2007	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	805849	6.3E3	1.287
1640	2007	Sisma X SLO	2572.9	0	0	0	6.3E3	1.287	1641	2007	Sisma Y SLO	0	2572.9	0	0	6.3E3	1.287
1642	2007	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.2E5	6.3E3	1.287	1643	2007	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.7E5	6.3E3	1.287
1644	2008	Sisma X SLV	4630.5	0	0	0	9.3E3	1.287	1645	2008	Sisma Y SLV	0	4630.5	0	0	9.3E3	1.287
1646	2008	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.8E5	9.3E3	1.287	1647	2008	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.2E6	9.3E3	1.287
1648	2008	Sisma X SLO	3835.7	0	0	0	9.3E3	1.287	1649	2008	Sisma Y SLO	0	3835.7	0	0	9.3E3	1.287
1650	2008	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-4.8E5	9.3E3	1.287	1651	2008	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.0E6	9.3E3	1.287
1652	2011	Sisma X SLV	4630.5	0	0	0	9.3E3	1.287	1653	2011	Sisma Y SLV	0	4630.5	0	0	9.3E3	1.287
1654	2011	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.8E5	9.3E3	1.287	1655	2011	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.2E6	9.3E3	1.287
1656	2011	Sisma X SLO	3835.7	0	0	0	9.3E3	1.287	1657	2011	Sisma Y SLO	0	3835.7	0	0	9.3E3	1.287
1658	2011	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-4.8E5	9.3E3	1.287	1659	2011	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.0E6	9.3E3	1.287
1660	2012	Sisma X SLV	3106	0	0	0	6.3E3	1.287	1661	2012	Sisma Y SLV	0	3106	0	0	6.3E3	1.287
1662	2012	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.9E5	6.3E3	1.287	1663	2012	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	805849	6.3E3	1.287
1664	2012	Sisma X SLO	2572.9	0	0	0	6.3E3	1.287	1665	2012	Sisma Y SLO	0	2572.9	0	0	6.3E3	1.287
1666	2012	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.2E5	6.3E3	1.287	1667	2012	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.7E5	6.3E3	1.287
1668	2015	Sisma X SLV	3106	0	0	0	6.3E3	1.287	1669	2015	Sisma Y SLV	0	3106	0	0	6.3E3	1.287
1670	2015	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-3.9E5	6.3E3	1.287	1671	2015	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	805849	6.3E3	1.287
1672	2015	Sisma X SLO	2572.9	0	0	0	6.3E3	1.287	1673	2015	Sisma Y SLO	0	2572.9	0	0	6.3E3	1.287
1674	2015	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-3.2E5	6.3E3	1.287	1675	2015	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	6.7E5	6.3E3	1.287
1676	2016	Sisma X SLV	1589.1	0	0	0	3.2E3	1.287	1677	2016	Sisma Y SLV	0	1589.1	0	0	3.2E3	1.287
1678	2016	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-2.0E5	3.2E3	1.287	1679	2016	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	4.1E5	3.2E3	1.287
1680	2016	Sisma X SLO	1316.4	0	0	0	3.2E3	1.287	1681	2016	Sisma Y SLO	0	1316.4	0	0	3.2E3	1.287
1682	2016	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.7E5	3.2E3	1.287	1683	2016	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	3.4E5	3.2E3	1.287
1684	2018	Sisma X SLV	1.1E4	0	0	0	2.2E4	1.287	1685	2018	Sisma Y SLV	0	1.1E4	0	0	2.2E4	1.287
1686	2018	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.4E6	2.2E4	1.287	1687	2018	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.9E6	2.2E4	1.287
1688	2018	Sisma X SLO	9225.7	0	0	0	2.2E4	1.287	1689	2018	Sisma Y SLO	0	9225.7	0	0	2.2E4	1.287
1690	2018	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.2E6	2.2E4	1.287	1691	2018	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.4E6	2.2E4	1.287
1692	2019	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	2.4E4	1.287	1693	2019	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	2.4E4	1.287
1694	2019	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.5E6	2.4E4	1.287	1695	2019	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	3.0E6	2.4E4	1.287
1696	2019	Sisma X SLO	9686.2	0	0	0	2.4E4	1.287	1697	2019	Sisma Y SLO	0	9686.2	0	0	2.4E4	1.287
1698	2019	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.2E6	2.4E4	1.287	1699	2019	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.5E6	2.4E4	1.287
1700	2020	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	2.4E4	1.287	1701	2020	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	2.4E4	1.287
1702	2020	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.5E6	2.4E4	1.287	1703	2020	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	3.0E6	2.4E4	1.287
1704	2020	Sisma X SLO	9686.2	0	0	0	2.4E4	1.287	1705	2020	Sisma Y SLO	0	9686.2	0	0	2.4E4	1.287
1706	2020	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.2E6	2.4E4	1.287	1707	2020	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.5E6	2.4E4	1.287
1708	2021	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	2.4E4	1.287	1709	2021	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	2.4E4	1.287
1710	2021	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.5E6	2.4E4	1.287	1711	2021	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	3.1E6	2.4E4	1.287
1712	2021	Sisma X SLO	9923.6	0	0	0	2.4E4	1.287	1713	2021	Sisma Y SLO	0	9923.6	0	0	2.4E4	1.287
1714	2021	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.3E6	2.4E4	1.287	1715	2021	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.6E6	2.4E4	1.287
1716	2022	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	2.4E4	1.287	1717	2022	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	2.4E4	1.287
1718	2022	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.5E6	2.4E4	1.287	1719	2022	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	3.1E6	2.4E4	1.287
1720	2022	Sisma X SLO	9923.6	0	0	0	2.4E4	1.287	1721	2022	Sisma Y SLO	0	9923.6	0	0	2.4E4	1.287

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
1722	2022	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.3E6	2.4E4	1.287	1723	2022	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.6E6	2.4E4	1.287
1724	2023	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	2.4E4	1.287	1725	2023	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	2.4E4	1.287
1726	2023	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.5E6	2.4E4	1.287	1727	2023	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	3.0E6	2.4E4	1.287
1728	2023	Sisma X SLO	9686.2	0	0	0	2.4E4	1.287	1729	2023	Sisma Y SLO	0	9686.2	0	0	2.4E4	1.287
1730	2023	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.2E6	2.4E4	1.287	1731	2023	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.5E6	2.4E4	1.287
1732	2024	Sisma X SLV	1.2E4	0	0	0	2.4E4	1.287	1733	2024	Sisma Y SLV	0	1.2E4	0	0	2.4E4	1.287
1734	2024	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.5E6	2.4E4	1.287	1735	2024	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	3.0E6	2.4E4	1.287
1736	2024	Sisma X SLO	9686.3	0	0	0	2.4E4	1.287	1737	2024	Sisma Y SLO	0	9686.3	0	0	2.4E4	1.287
1738	2024	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.2E6	2.4E4	1.287	1739	2024	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.5E6	2.4E4	1.287
1740	2025	Sisma X SLV	1.1E4	0	0	0	2.3E4	1.287	1741	2025	Sisma Y SLV	0	1.1E4	0	0	2.3E4	1.287
1742	2025	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.4E6	2.3E4	1.287	1743	2025	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.9E6	2.3E4	1.287
1744	2025	Sisma X SLO	9359.6	0	0	0	2.3E4	1.287	1745	2025	Sisma Y SLO	0	9359.6	0	0	2.3E4	1.287
1746	2025	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.2E6	2.3E4	1.287	1747	2025	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.4E6	2.3E4	1.287
1748	2026	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	8.3E2	1.287	1749	2026	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	8.3E2	1.287
1750	2026	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.2E4	8.3E2	1.287	1751	2026	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.1E5	8.3E2	1.287
1752	2026	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	8.3E2	1.287	1753	2026	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	8.3E2	1.287
1754	2026	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-42938	8.3E2	1.287	1755	2026	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.8E4	8.3E2	1.287
1756	2027	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	1.6E3	1.287	1757	2027	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	1.6E3	1.287
1758	2027	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.0E5	1.6E3	1.287	1759	2027	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	1.6E3	1.287
1760	2027	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	1.6E3	1.287	1761	2027	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	1.6E3	1.287
1762	2027	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.3E4	1.6E3	1.287	1763	2027	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E5	1.6E3	1.287
1764	2028	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	1.6E3	1.287	1765	2028	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	1.6E3	1.287
1766	2028	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.0E5	1.6E3	1.287	1767	2028	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	1.6E3	1.287
1768	2028	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	1.6E3	1.287	1769	2028	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	1.6E3	1.287
1770	2028	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.3E4	1.6E3	1.287	1771	2028	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E5	1.6E3	1.287
1772	2029	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	8.3E2	1.287	1773	2029	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	8.3E2	1.287
1774	2029	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.2E4	8.3E2	1.287	1775	2029	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.1E5	8.3E2	1.287
1776	2029	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	8.3E2	1.287	1777	2029	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	8.3E2	1.287
1778	2029	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-42938	8.3E2	1.287	1779	2029	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.8E4	8.3E2	1.287
1780	2030	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	8.3E2	1.287	1781	2030	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	8.3E2	1.287
1782	2030	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.2E4	8.3E2	1.287	1783	2030	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.1E5	8.3E2	1.287
1784	2030	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	8.3E2	1.287	1785	2030	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	8.3E2	1.287
1786	2030	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-42938	8.3E2	1.287	1787	2030	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.8E4	8.3E2	1.287
1788	2031	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	1.6E3	1.287	1789	2031	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	1.6E3	1.287
1790	2031	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.0E5	1.6E3	1.287	1791	2031	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	1.6E3	1.287
1792	2031	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	1.6E3	1.287	1793	2031	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	1.6E3	1.287
1794	2031	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.3E4	1.6E3	1.287	1795	2031	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E5	1.6E3	1.287
1796	2032	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	1.6E3	1.287	1797	2032	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	1.6E3	1.287
1798	2032	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.0E5	1.6E3	1.287	1799	2032	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	1.6E3	1.287
1800	2032	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	1.6E3	1.287	1801	2032	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	1.6E3	1.287
1802	2032	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.3E4	1.6E3	1.287	1803	2032	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E5	1.6E3	1.287
1804	2033	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	8.3E2	1.287	1805	2033	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	8.3E2	1.287
1806	2033	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.2E4	8.3E2	1.287	1807	2033	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.1E5	8.3E2	1.287
1808	2033	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	8.3E2	1.287	1809	2033	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	8.3E2	1.287
1810	2033	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-42938	8.3E2	1.287	1811	2033	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.8E4	8.3E2	1.287
1812	2034	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	8.3E2	1.287	1813	2034	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	8.3E2	1.287
1814	2034	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.2E4	8.3E2	1.287	1815	2034	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.1E5	8.3E2	1.287
1816	2034	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	8.3E2	1.287	1817	2034	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	8.3E2	1.287
1818	2034	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-42938	8.3E2	1.287	1819	2034	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.8E4	8.3E2	1.287
1820	2035	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	1.6E3	1.287	1821	2035	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	1.6E3	1.287

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
1822	2035	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.0E5	1.6E3	1.287	1823	2035	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	1.6E3	1.287
1824	2035	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	1.6E3	1.287	1825	2035	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	1.6E3	1.287
1826	2035	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.3E4	1.6E3	1.287	1827	2035	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E5	1.6E3	1.287
1828	2036	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	1.6E3	1.287	1829	2036	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	1.6E3	1.287
1830	2036	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.0E5	1.6E3	1.287	1831	2036	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	1.6E3	1.287
1832	2036	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	1.6E3	1.287	1833	2036	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	1.6E3	1.287
1834	2036	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.3E4	1.6E3	1.287	1835	2036	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E5	1.6E3	1.287
1836	2037	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	8.3E2	1.287	1837	2037	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	8.3E2	1.287
1838	2037	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.2E4	8.3E2	1.287	1839	2037	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.1E5	8.3E2	1.287
1840	2037	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	8.3E2	1.287	1841	2037	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	8.3E2	1.287
1842	2037	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-42938	8.3E2	1.287	1843	2037	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.8E4	8.3E2	1.287
1844	2038	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	8.3E2	1.287	1845	2038	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	8.3E2	1.287
1846	2038	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.2E4	8.3E2	1.287	1847	2038	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.1E5	8.3E2	1.287
1848	2038	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	8.3E2	1.287	1849	2038	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	8.3E2	1.287
1850	2038	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-42938	8.3E2	1.287	1851	2038	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.8E4	8.3E2	1.287
1852	2039	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	1.6E3	1.287	1853	2039	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	1.6E3	1.287
1854	2039	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.0E5	1.6E3	1.287	1855	2039	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	1.6E3	1.287
1856	2039	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	1.6E3	1.287	1857	2039	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	1.6E3	1.287
1858	2039	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.3E4	1.6E3	1.287	1859	2039	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E5	1.6E3	1.287
1860	2040	Sisma X SLV	797.8	0	0	0	1.6E3	1.287	1861	2040	Sisma Y SLV	0	797.8	0	0	1.6E3	1.287
1862	2040	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.0E5	1.6E3	1.287	1863	2040	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.1E5	1.6E3	1.287
1864	2040	Sisma X SLO	660.9	0	0	0	1.6E3	1.287	1865	2040	Sisma Y SLO	0	660.9	0	0	1.6E3	1.287
1866	2040	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.3E4	1.6E3	1.287	1867	2040	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.7E5	1.6E3	1.287
1868	2041	Sisma X SLV	411.4	0	0	0	8.3E2	1.287	1869	2041	Sisma Y SLV	0	411.4	0	0	8.3E2	1.287
1870	2041	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-5.2E4	8.3E2	1.287	1871	2041	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	1.1E5	8.3E2	1.287
1872	2041	Sisma X SLO	340.8	0	0	0	8.3E2	1.287	1873	2041	Sisma Y SLO	0	340.8	0	0	8.3E2	1.287
1874	2041	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-42938	8.3E2	1.287	1875	2041	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	8.8E4	8.3E2	1.287
1876	2042	Sisma X SLV	7653.4	0	0	0	1.5E4	1.287	1877	2042	Sisma Y SLV	0	7653.4	0	0	1.5E4	1.287
1878	2042	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.6E5	1.5E4	1.287	1879	2042	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.0E6	1.5E4	1.287
1880	2042	Sisma X SLO	6339.8	0	0	0	1.5E4	1.287	1881	2042	Sisma Y SLO	0	6339.8	0	0	1.5E4	1.287
1882	2042	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.0E5	1.5E4	1.287	1883	2042	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.6E6	1.5E4	1.287
1884	2043	Sisma X SLV	9204.5	0	0	0	1.9E4	1.287	1885	2043	Sisma Y SLV	0	9204.5	0	0	1.9E4	1.287
1886	2043	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.2E6	1.9E4	1.287	1887	2043	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.4E6	1.9E4	1.287
1888	2043	Sisma X SLO	7624.6	0	0	0	1.9E4	1.287	1889	2043	Sisma Y SLO	0	7624.6	0	0	1.9E4	1.287
1890	2043	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-9.6E5	1.9E4	1.287	1891	2043	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.0E6	1.9E4	1.287
1892	2044	Sisma X SLV	9204.5	0	0	0	1.9E4	1.287	1893	2044	Sisma Y SLV	0	9204.5	0	0	1.9E4	1.287
1894	2044	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.2E6	1.9E4	1.287	1895	2044	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.4E6	1.9E4	1.287
1896	2044	Sisma X SLO	7624.6	0	0	0	1.9E4	1.287	1897	2044	Sisma Y SLO	0	7624.6	0	0	1.9E4	1.287
1898	2044	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-9.6E5	1.9E4	1.287	1899	2044	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.0E6	1.9E4	1.287
1900	2045	Sisma X SLV	1.0E4	0	0	0	2.1E4	1.287	1901	2045	Sisma Y SLV	0	1.0E4	0	0	2.1E4	1.287
1902	2045	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.3E6	2.1E4	1.287	1903	2045	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.6E6	2.1E4	1.287
1904	2045	Sisma X SLO	8453.9	0	0	0	2.1E4	1.287	1905	2045	Sisma Y SLO	0	8453.9	0	0	2.1E4	1.287
1906	2045	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.1E6	2.1E4	1.287	1907	2045	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.2E6	2.1E4	1.287
1908	2046	Sisma X SLV	1.0E4	0	0	0	2.1E4	1.287	1909	2046	Sisma Y SLV	0	1.0E4	0	0	2.1E4	1.287
1910	2046	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.3E6	2.1E4	1.287	1911	2046	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.6E6	2.1E4	1.287
1912	2046	Sisma X SLO	8453.9	0	0	0	2.1E4	1.287	1913	2046	Sisma Y SLO	0	8453.9	0	0	2.1E4	1.287
1914	2046	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-1.1E6	2.1E4	1.287	1915	2046	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.2E6	2.1E4	1.287
1916	2047	Sisma X SLV	9204.5	0	0	0	1.9E4	1.287	1917	2047	Sisma Y SLV	0	9204.5	0	0	1.9E4	1.287
1918	2047	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.2E6	1.9E4	1.287	1919	2047	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.4E6	1.9E4	1.287
1920	2047	Sisma X SLO	7624.6	0	0	0	1.9E4	1.287	1921	2047	Sisma Y SLO	0	7624.6	0	0	1.9E4	1.287



Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
1922	2047	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-9.6E5	1.9E4	1.287	1923	2047	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.0E6	1.9E4	1.287
1924	2048	Sisma X SLV	9204.5	0	0	0	1.9E4	1.287	1925	2048	Sisma Y SLV	0	9204.5	0	0	1.9E4	1.287
1926	2048	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-1.2E6	1.9E4	1.287	1927	2048	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.4E6	1.9E4	1.287
1928	2048	Sisma X SLO	7624.6	0	0	0	1.9E4	1.287	1929	2048	Sisma Y SLO	0	7624.6	0	0	1.9E4	1.287
1930	2048	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-9.6E5	1.9E4	1.287	1931	2048	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	2.0E6	1.9E4	1.287
1932	2049	Sisma X SLV	7653.4	0	0	0	1.5E4	1.287	1933	2049	Sisma Y SLV	0	7653.4	0	0	1.5E4	1.287
1934	2049	Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	-9.6E5	1.5E4	1.287	1935	2049	Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	2.0E6	1.5E4	1.287
1936	2049	Sisma X SLO	6339.8	0	0	0	1.5E4	1.287	1937	2049	Sisma Y SLO	0	6339.8	0	0	1.5E4	1.287
1938	2049	Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	-8.0E5	1.5E4	1.287	1939	2049	Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	1.6E6	1.5E4	1.287
1940	2060	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	30.281	1.516	1941	2060	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	30.281	1.516
1942	2060	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	30.281	1.516	1943	2060	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	30.281	1.516
1944	2061	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	4.0E2	1.516	1945	2061	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	4.0E2	1.516
1946	2061	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	4.0E2	1.516	1947	2061	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	4.0E2	1.516
1948	2062	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	4.0E2	1.516	1949	2062	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	4.0E2	1.516
1950	2062	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	4.0E2	1.516	1951	2062	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	4.0E2	1.516
1952	2063	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	30.281	1.516	1953	2063	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	30.281	1.516
1954	2063	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	30.281	1.516	1955	2063	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	30.281	1.516
1956	2064	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	30.281	1.516	1957	2064	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	30.281	1.516
1958	2064	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	30.281	1.516	1959	2064	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	30.281	1.516
1960	2065	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	4.0E2	1.516	1961	2065	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	4.0E2	1.516
1962	2065	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	4.0E2	1.516	1963	2065	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	4.0E2	1.516
1964	2066	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	4.0E2	1.516	1965	2066	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	4.0E2	1.516
1966	2066	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	4.0E2	1.516	1967	2066	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	4.0E2	1.516
1968	2067	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	30.281	1.516	1969	2067	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	30.281	1.516
1970	2067	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	30.281	1.516	1971	2067	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	30.281	1.516
1972	2068	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	30.281	1.516	1973	2068	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	30.281	1.516
1974	2068	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	30.281	1.516	1975	2068	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	30.281	1.516
1976	2069	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	4.0E2	1.516	1977	2069	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	4.0E2	1.516
1978	2069	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	4.0E2	1.516	1979	2069	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	4.0E2	1.516
1980	2070	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	4.0E2	1.516	1981	2070	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	4.0E2	1.516
1982	2070	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	4.0E2	1.516	1983	2070	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	4.0E2	1.516
1984	2071	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	30.281	1.516	1985	2071	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	30.281	1.516
1986	2071	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	30.281	1.516	1987	2071	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	30.281	1.516
1988	2072	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	30.281	1.516	1989	2072	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	30.281	1.516
1990	2072	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	30.281	1.516	1991	2072	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	30.281	1.516
1992	2073	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	4.0E2	1.516	1993	2073	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	4.0E2	1.516
1994	2073	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	4.0E2	1.516	1995	2073	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	4.0E2	1.516
1996	2074	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	30.282	1.516	1997	2074	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	30.282	1.516
1998	2074	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	30.282	1.516	1999	2074	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	30.282	1.516
2000	2075	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	4.0E2	1.516	2001	2075	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	4.0E2	1.516
2002	2075	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	4.0E2	1.516	2003	2075	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	4.0E2	1.516
2004	2076	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	4.0E2	1.516	2005	2076	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	4.0E2	1.516
2006	2076	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	4.0E2	1.516	2007	2076	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	4.0E2	1.516
2008	2077	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	30.282	1.516	2009	2077	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	30.282	1.516
2010	2077	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	30.282	1.516	2011	2077	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	30.282	1.516
2012	2078	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	30.282	1.516	2013	2078	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	30.282	1.516
2014	2078	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	30.282	1.516	2015	2078	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	30.282	1.516
2016	2079	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	4.0E2	1.516	2017	2079	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	4.0E2	1.516
2018	2079	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	4.0E2	1.516	2019	2079	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	4.0E2	1.516
2020	2080	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	4.0E2	1.516	2021	2080	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	4.0E2	1.516
2022	2080	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	4.0E2	1.516	2023	2080	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	4.0E2	1.516
2024	2081	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	30.282	1.516	2025	2081	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	30.282	1.516
2026	2081	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	30.282	1.516	2027	2081	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	30.282	1.516
2028	2082	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	30.282	1.516	2029	2082	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	30.282	1.516
2030	2082	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	30.282	1.516	2031	2082	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	30.282	1.516
2032	2083	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	4.0E2	1.516	2033	2083	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	4.0E2	1.516
2034	2083	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	4.0E2	1.516	2035	2083	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	4.0E2	1.516
2036	2084	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	4.0E2	1.516	2037	2084	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	4.0E2	1.516
2038	2084	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	4.0E2	1.516	2039	2084	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	4.0E2	1.516
2040	2085	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	30.282	1.516	2041	2085	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	30.282	1.516
2042	2085	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	30.282	1.516	2043	2085	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	30.282	1.516
2044	2086	Sisma X SLV	17.7	0	0	0	30.282	1.516	2045	2086	Sisma Y SLV	0	17.7	0	0	30.282	1.516
2046	2086	Sisma X SLO	14.7	0	0	0	30.282	1.516	2047	2086	Sisma Y SLO	0	14.7	0	0	30.282	1.516
2048	2087	Sisma X SLV	234.9	0	0	0	4.0E2	1.516	2049	2087	Sisma Y SLV	0	234.9	0	0	4.0E2	1.516
2050	2087	Sisma X SLO	194.6	0	0	0	4.0E2	1.516	2051	2087	Sisma Y SLO	0	194.6	0	0	4.0E2	1.516
2052	2088	Sisma X SLV	362.8	0	0	0	6.2E2	1.522	2053	2088	Sisma Y SLV	0	362.8	0	0	6.2E2	1.522
2054	2088	Sisma X SLO	300.5	0	0	0	6.2E2	1.522	2055	2088	Sisma Y SLO	0	300.5	0	0	6.2E2	1.522
2056	2089	Sisma X SLV	548.7	0	0	0	9.3E2	1.522	2057	2089	Sisma Y SLV	0	548.7	0	0	9.3E2	1.522
2058	2089	Sisma X SLO	454.5	0	0	0	9.3E2	1.522	2059	2089	Sisma Y SLO	0	454.5	0	0	9.3E2	1.522
2060	2090	Sisma X SLV	362.7	0	0	0	6.2E2	1.522	2061	2090	Sisma Y SLV	0	362.7	0	0	6.2E2	1.522
2062	2090	Sisma X SLO	300.5	0	0	0	6.2E2	1.522	2063	2090	Sisma Y SLO	0	300.5	0	0	6.2E2	1.522
2064	2091	Sisma X SLV	548.7	0	0	0	9.3E2	1.522	2065	2091	Sisma Y SLV	0	548.7	0	0	9.3E2	1.522
2066	2091	Sisma X SLO	454.5	0	0	0	9.3E2	1.522	2067	2091	Sisma Y SLO	0	454.5	0	0	9.3E2	1.522
2068	2092	Sisma X SLV	471	0	0	0	796.25	1.534	2069	2092	Sisma Y SLV	0	471	0	0	796.25	1.534
2070	2092	Sisma X SLO	390.2	0	0	0	796.25	1.534	2071	2092	Sisma Y SLO	0	390.2	0	0	796.25	1.534
2072	2093	Sisma X SLV	1767.6	0	0	0	3.0E3	1.534	2073	2093	Sisma Y SLV	0	1767.6	0	0	3.0E3	1.534
2074	2093	Sisma X SLO	1464.2	0	0	0	3.0E3	1.534	2075	2093	Sisma Y SLO	0	1464.2	0	0	3.0E3	1.534
2076	2094	Sisma X SLV	1692.5	0	0	0	2.9E3	1.534									



Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
2100	2100	Sisma X SLV	1278.4	0	0	0	2.2E3	1.534	2101	2100	Sisma Y SLV	0	1278.4	0	0	2.2E3	1.534
2102	2100	Sisma X SLO	1059	0	0	0	2.2E3	1.534	2103	2100	Sisma Y SLO	0	1059	0	0	2.2E3	1.534
2104	2101	Sisma X SLV	471	0	0	0	796.25	1.534	2105	2101	Sisma Y SLV	0	471	0	0	796.25	1.534
2106	2101	Sisma X SLO	390.2	0	0	0	796.25	1.534	2107	2101	Sisma Y SLO	0	390.2	0	0	796.25	1.534
2108	2102	Sisma X SLV	1767.5	0	0	0	3.0E3	1.534	2109	2102	Sisma Y SLV	0	1767.5	0	0	3.0E3	1.534
2110	2102	Sisma X SLO	1464.1	0	0	0	3.0E3	1.534	2111	2102	Sisma Y SLO	0	1464.1	0	0	3.0E3	1.534
2112	2103	Sisma X SLV	1692.5	0	0	0	2.9E3	1.534	2113	2103	Sisma Y SLV	0	1692.5	0	0	2.9E3	1.534
2114	2103	Sisma X SLO	1402	0	0	0	2.9E3	1.534	2115	2103	Sisma Y SLO	0	1402	0	0	2.9E3	1.534
2116	2104	Sisma X SLV	1692.5	0	0	0	2.9E3	1.534	2117	2104	Sisma Y SLV	0	1692.5	0	0	2.9E3	1.534
2118	2104	Sisma X SLO	1402	0	0	0	2.9E3	1.534	2119	2104	Sisma Y SLO	0	1402	0	0	2.9E3	1.534
2120	2105	Sisma X SLV	2034.1	0	0	0	3.4E3	1.534	2121	2105	Sisma Y SLV	0	2034.1	0	0	3.4E3	1.534
2122	2105	Sisma X SLO	1685	0	0	0	3.4E3	1.534	2123	2105	Sisma Y SLO	0	1685	0	0	3.4E3	1.534
2124	2106	Sisma X SLV	2034.1	0	0	0	3.4E3	1.534	2125	2106	Sisma Y SLV	0	2034.1	0	0	3.4E3	1.534
2126	2106	Sisma X SLO	1685	0	0	0	3.4E3	1.534	2127	2106	Sisma Y SLO	0	1685	0	0	3.4E3	1.534
2128	2107	Sisma X SLV	1692.5	0	0	0	2.9E3	1.534	2129	2107	Sisma Y SLV	0	1692.5	0	0	2.9E3	1.534
2130	2107	Sisma X SLO	1402	0	0	0	2.9E3	1.534	2131	2107	Sisma Y SLO	0	1402	0	0	2.9E3	1.534
2132	2108	Sisma X SLV	1674.4	0	0	0	2.8E3	1.534	2133	2108	Sisma Y SLV	0	1674.4	0	0	2.8E3	1.534
2134	2108	Sisma X SLO	1387	0	0	0	2.8E3	1.534	2135	2108	Sisma Y SLO	0	1387	0	0	2.8E3	1.534
2136	2109	Sisma X SLV	1278.4	0	0	0	2.2E3	1.534	2137	2109	Sisma Y SLV	0	1278.4	0	0	2.2E3	1.534
2138	2109	Sisma X SLO	1059	0	0	0	2.2E3	1.534	2139	2109	Sisma Y SLO	0	1059	0	0	2.2E3	1.534
2140	2110	Sisma X SLV	515.1	0	0	0	8.6E2	1.545	2141	2110	Sisma Y SLV	0	515.1	0	0	8.6E2	1.545
2142	2110	Sisma X SLO	426.7	0	0	0	8.6E2	1.545	2143	2110	Sisma Y SLO	0	426.7	0	0	8.6E2	1.545
2144	2111	Sisma X SLV	404.8	0	0	0	6.8E2	1.545	2145	2111	Sisma Y SLV	0	404.8	0	0	6.8E2	1.545
2146	2111	Sisma X SLO	335.3	0	0	0	6.8E2	1.545	2147	2111	Sisma Y SLO	0	335.3	0	0	6.8E2	1.545
2148	2112	Sisma X SLV	515.1	0	0	0	864.19	1.545	2149	2112	Sisma Y SLV	0	515.1	0	0	864.19	1.545
2150	2112	Sisma X SLO	426.7	0	0	0	864.19	1.545	2151	2112	Sisma Y SLO	0	426.7	0	0	864.19	1.545
2152	2113	Sisma X SLV	404.8	0	0	0	6.8E2	1.545	2153	2113	Sisma Y SLV	0	404.8	0	0	6.8E2	1.545
2154	2113	Sisma X SLO	335.3	0	0	0	6.8E2	1.545	2155	2113	Sisma Y SLO	0	335.3	0	0	6.8E2	1.545
2156	2114	Sisma X SLV	1238.3	0	0	0	1.8E3	1.831	2157	2114	Sisma Y SLV	0	1238.3	0	0	1.8E3	1.831
2158	2114	Sisma X SLO	1025.7	0	0	0	1.8E3	1.831	2159	2114	Sisma Y SLO	0	1025.7	0	0	1.8E3	1.831
2160	2115	Sisma X SLV	111.6	0	0	0	158.01	1.831	2161	2115	Sisma Y SLV	0	111.6	0	0	158.01	1.831
2162	2115	Sisma X SLO	92.4	0	0	0	158.01	1.831	2163	2115	Sisma Y SLO	0	92.4	0	0	158.01	1.831
2164	2116	Sisma X SLV	107	0	0	0	1.5E2	1.831	2165	2116	Sisma Y SLV	0	107	0	0	1.5E2	1.831
2166	2116	Sisma X SLO	88.7	0	0	0	1.5E2	1.831	2167	2116	Sisma Y SLO	0	88.7	0	0	1.5E2	1.831
2168	2117	Sisma X SLV	107	0	0	0	1.5E2	1.831	2169	2117	Sisma Y SLV	0	107	0	0	1.5E2	1.831
2170	2117	Sisma X SLO	88.7	0	0	0	1.5E2	1.831	2171	2117	Sisma Y SLO	0	88.7	0	0	1.5E2	1.831
2172	2118	Sisma X SLV	120	0	0	0	1.7E2	1.831	2173	2118	Sisma Y SLV	0	120	0	0	1.7E2	1.831
2174	2118	Sisma X SLO	99.4	0	0	0	1.7E2	1.831	2175	2118	Sisma Y SLO	0	99.4	0	0	1.7E2	1.831
2176	2119	Sisma X SLV	120	0	0	0	1.7E2	1.831	2177	2119	Sisma Y SLV	0	120	0	0	1.7E2	1.831
2178	2119	Sisma X SLO	99.4	0	0	0	1.7E2	1.831	2179	2119	Sisma Y SLO	0	99.4	0	0	1.7E2	1.831
2180	2120	Sisma X SLV	107	0	0	0	1.5E2	1.831	2181	2120	Sisma Y SLV	0	107	0	0	1.5E2	1.831
2182	2120	Sisma X SLO	88.7	0	0	0	1.5E2	1.831	2183	2120	Sisma Y SLO	0	88.7	0	0	1.5E2	1.831
2184	2121	Sisma X SLV	106	0	0	0	150.08	1.831	2185	2121	Sisma Y SLV	0	106	0	0	150.08	1.831
2186	2121	Sisma X SLO	87.8	0	0	0	150.08	1.831	2187	2121	Sisma Y SLO	0	87.8	0	0	150.08	1.831
2188	2122	Sisma X SLV	1370.6	0	0	0	1.9E3	1.831	2189	2122	Sisma Y SLV	0	1370.6	0	0	1.9E3	1.831
2190	2122	Sisma X SLO	1135.4	0	0	0	1.9E3	1.831	2191	2122	Sisma Y SLO	0	1135.4	0	0	1.9E3	1.831

7.4 Aste

7.4.1 Carichi su aste modello

7.4.1.1 Carichi trapezoidali locali su aste modello

Indice asta: Indice dell'asta a cui si riferisce il carico trapezoidale.

Condizione: Condizione elementare di carico a cui si riferisce il carico.

Posizione iniziale: Posizione iniziale del carico sull'asse locale 1. [cm]

F1 iniziale: Componente del valore iniziale del carico lungo l'asse locale 1. [daN/cm]

F2 iniziale: Componente del valore iniziale del carico lungo l'asse locale 2. [daN/cm]

F3 iniziale: Componente del valore iniziale del carico lungo l'asse locale 3. [daN/cm]

Posizione finale: Posizione finale del carico sull'asse locale 1. [cm]

F1 finale: Componente del valore finale del carico lungo l'asse locale 1. [daN/cm]

F2 finale: Componente del valore finale del carico lungo l'asse locale 2. [daN/cm]

F3 finale: Componente del valore finale del carico lungo l'asse locale 3. [daN/cm]

Indice asta	Condizione	Posizione iniziale	F1 iniziale	F2 iniziale	F3 iniziale	Posizione finale	F1 finale	F2 finale	F3 finale
124	Pesi strutturali	0	0	-13.628	0	811.7	0	-13.628	0
124	Permanenti portati	0	0	-6.038	0	811.7	0	-6.038	0
127	Pesi strutturali	0	0	-13.628	0	811.7	0	-13.628	0
127	Permanenti portati	0	0	-6.038	0	811.7	0	-6.038	0
131	Pesi strutturali	285.8	0	-90.85	0	303.3	0	-90.85	0
131	Permanenti portati	285.8	0	-40.25	0	303.3	0	-40.25	0
132	Pesi strutturali	0	0	-13.825	0	571.7	0	-13.825	0
132	Permanenti portati	0	0	-6.125	0	571.7	0	-6.125	0
133	Pesi strutturali	0	0	-90.85	0	17.5	0	-90.85	0
133	Permanenti portati	0	0	-40.25	0	17.5	0	-40.25	0
136	Pesi strutturali	0	0	-13.628	0	811.7	0	-13.628	0
136	Permanenti portati	0	0	-6.038	0	811.7	0	-6.038	0
138	Pesi strutturali	0	0	-13.628	0	811.7	0	-13.628	0
138	Permanenti portati	0	0	-6.038	0	811.7	0	-6.038	0

Indice asta	Condizione	Posizione iniziale	F1 iniziale	F2 iniziale	F3 iniziale	Posizione finale	F1 finale	F2 finale	F3 finale
139	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	490	0	-8.69	0
139	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	490	0	-3.85	0
141	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	490	0	-8.69	0
141	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	490	0	-3.85	0
143	Pesi strutturali	0	0	-13.627	0	811.7	0	-13.627	0
143	Permanenti portati	0	0	-6.037	0	811.7	0	-6.037	0
145	Pesi strutturali	0	0	-17.38	0	490	0	-17.38	0
145	Permanenti portati	0	0	-7.7	0	490	0	-7.7	0
147	Pesi strutturali	0	0	-13.628	0	811.7	0	-13.628	0
147	Permanenti portati	0	0	-6.038	0	811.7	0	-6.038	0
154	Pesi strutturali	0	0	-13.627	0	811.7	0	-13.628	0
154	Permanenti portati	0	0	-6.037	0	811.7	0	-6.038	0
155	Pesi strutturali	0	0	-17.38	0	490	0	-17.38	0
155	Permanenti portati	0	0	-7.7	0	490	0	-7.7	0
157	Pesi strutturali	0	0	-13.628	0	811.7	0	-13.628	0
157	Permanenti portati	0	0	-6.038	0	811.7	0	-6.038	0
159	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	490	0	-8.69	0
159	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	490	0	-3.85	0
160	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	490	0	-8.69	0
160	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	490	0	-3.85	0
161	Pesi strutturali	0	0	-46.61	0	11.7	0	-46.61	0
161	Permanenti portati	0	0	-20.65	0	11.7	0	-20.65	0
161	Pesi strutturali	11.7	0	-32.983	0	823.3	0	-32.983	0
161	Permanenti portati	11.7	0	-14.613	0	823.3	0	-14.613	0
161	Pesi strutturali	823.3	0	-46.61	0	835	0	-46.61	0
161	Permanenti portati	823.3	0	-20.65	0	835	0	-20.65	0
162	Pesi strutturali	0	0	-46.61	0	17.5	0	-46.61	0
162	Permanenti portati	0	0	-20.65	0	17.5	0	-20.65	0
162	Pesi strutturali	457.5	0	-46.61	0	475	0	-46.61	0
162	Permanenti portati	457.5	0	-20.65	0	475	0	-20.65	0
163	Pesi strutturali	0	0	-65.965	0	11.7	0	-65.965	0
163	Permanenti portati	0	0	-29.225	0	11.7	0	-29.225	0
163	Pesi strutturali	11.7	0	-32.983	0	823.3	0	-32.983	0
163	Permanenti portati	11.7	0	-14.613	0	823.3	0	-14.613	0
163	Pesi strutturali	823.3	0	-46.61	0	835	0	-46.61	0
163	Permanenti portati	823.3	0	-20.65	0	835	0	-20.65	0
164	Pesi strutturali	0	0	-46.61	0	17.5	0	-46.61	0
164	Permanenti portati	0	0	-20.65	0	17.5	0	-20.65	0
164	Pesi strutturali	237.5	0	-46.61	0	255	0	-46.61	0
164	Permanenti portati	237.5	0	-20.65	0	255	0	-20.65	0
165	Pesi strutturali	0	0	-46.61	0	11.7	0	-46.61	0
165	Permanenti portati	0	0	-20.65	0	11.7	0	-20.65	0
165	Pesi strutturali	11.7	0	-32.982	0	823.3	0	-32.983	0
165	Permanenti portati	11.7	0	-14.612	0	823.3	0	-14.613	0
165	Pesi strutturali	823.3	0	-46.61	0	835	0	-46.61	0
165	Permanenti portati	823.3	0	-20.65	0	835	0	-20.65	0
166	Pesi strutturali	0	0	-46.61	0	11.7	0	-46.61	0
166	Permanenti portati	0	0	-20.65	0	11.7	0	-20.65	0
166	Pesi strutturali	11.7	0	-32.983	0	823.3	0	-32.983	0
166	Permanenti portati	11.7	0	-14.613	0	823.3	0	-14.613	0

Indice asta	Condizione	Posizione iniziale	F1 iniziale	F2 iniziale	F3 iniziale	Posizione finale	F1 finale	F2 finale	F3 finale
166	Pesi strutturali	823.3	0	-46.61	0	835	0	-46.61	0
166	Permanenti portati	823.3	0	-20.65	0	835	0	-20.65	0
167	Pesi strutturali	0	0	-46.61	0	17.5	0	-46.61	0
167	Permanenti portati	0	0	-20.65	0	17.5	0	-20.65	0
167	Pesi strutturali	237.5	0	-46.61	0	255	0	-46.61	0
167	Permanenti portati	237.5	0	-20.65	0	255	0	-20.65	0
168	Pesi strutturali	0	0	-24.885	0	29.2	0	-24.885	0
168	Permanenti portati	0	0	-11.025	0	29.2	0	-11.025	0
168	Pesi strutturali	29.2	0	-11.06	0	600.8	0	-11.06	0
168	Permanenti portati	29.2	0	-4.9	0	600.8	0	-4.9	0
168	Pesi strutturali	600.8	0	-24.885	0	630	0	-24.885	0
168	Permanenti portati	600.8	0	-11.025	0	630	0	-11.025	0
169	Pesi strutturali	0	0	-46.61	0	11.7	0	-46.61	0
169	Permanenti portati	0	0	-20.65	0	11.7	0	-20.65	0
169	Pesi strutturali	11.7	0	-32.982	0	823.3	0	-32.983	0
169	Permanenti portati	11.7	0	-14.612	0	823.3	0	-14.613	0
169	Pesi strutturali	823.3	0	-46.61	0	835	0	-46.61	0
169	Permanenti portati	823.3	0	-20.65	0	835	0	-20.65	0
170	Pesi strutturali	0	0	-46.61	0	11.7	0	-46.61	0
170	Permanenti portati	0	0	-20.65	0	11.7	0	-20.65	0
170	Pesi strutturali	11.7	0	-32.982	0	823.3	0	-32.982	0
170	Permanenti portati	11.7	0	-14.612	0	823.3	0	-14.612	0
170	Pesi strutturali	823.3	0	-46.61	0	835	0	-46.61	0
170	Permanenti portati	823.3	0	-20.65	0	835	0	-20.65	0
171	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	490	0	-8.69	0
171	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	490	0	-3.85	0
172	Pesi strutturali	0	0	-46.61	0	17.5	0	-46.61	0
172	Permanenti portati	0	0	-20.65	0	17.5	0	-20.65	0
172	Pesi strutturali	237.5	0	-46.61	0	255	0	-46.61	0
172	Permanenti portati	237.5	0	-20.65	0	255	0	-20.65	0
173	Pesi strutturali	0	0	-46.61	0	11.7	0	-46.61	0
173	Permanenti portati	0	0	-20.65	0	11.7	0	-20.65	0
173	Pesi strutturali	11.7	0	-32.982	0	823.3	0	-32.982	0
173	Permanenti portati	11.7	0	-14.612	0	823.3	0	-14.612	0
173	Pesi strutturali	823.3	0	-65.965	0	835	0	-65.965	0
173	Permanenti portati	823.3	0	-29.225	0	835	0	-29.225	0
174	Pesi strutturali	0	0	-46.61	0	17.5	0	-46.61	0
174	Permanenti portati	0	0	-20.65	0	17.5	0	-20.65	0
174	Pesi strutturali	457.5	0	-46.61	0	475	0	-46.61	0
174	Permanenti portati	457.5	0	-20.65	0	475	0	-20.65	0
175	Pesi strutturali	0	0	-46.61	0	11.7	0	-46.61	0
175	Permanenti portati	0	0	-20.65	0	11.7	0	-20.65	0
175	Pesi strutturali	11.7	0	-32.982	0	823.3	0	-32.982	0
175	Permanenti portati	11.7	0	-14.612	0	823.3	0	-14.612	0
175	Pesi strutturali	823.3	0	-46.61	0	835	0	-46.61	0
175	Permanenti portati	823.3	0	-20.65	0	835	0	-20.65	0
176	Pesi strutturali	0	0	-22.317	0	29.2	0	-22.317	0
176	Permanenti portati	0	0	-10.437	0	29.2	0	-10.437	0
176	Pesi strutturali	29.2	0	-8.69	0	469.2	0	-8.69	0
176	Permanenti portati	29.2	0	-4.4	0	469.2	0	-4.4	0

Indice asta	Condizione	Posizione iniziale	F1 iniziale	F2 iniziale	F3 iniziale	Posizione finale	F1 finale	F2 finale	F3 finale
176	Pesi strutturali	469.2	0	-22.317	0	498.3	0	-22.317	0
176	Permanenti portati	469.2	0	-10.437	0	498.3	0	-10.437	0
177	Pesi strutturali	0	0	-46.61	0	17.5	0	-46.61	0
177	Permanenti portati	0	0	-20.65	0	17.5	0	-20.65	0
177	Pesi strutturali	237.5	0	-46.61	0	255	0	-46.61	0
177	Permanenti portati	237.5	0	-20.65	0	255	0	-20.65	0
178	Pesi strutturali	0	0	-22.318	0	29.2	0	-22.318	0
178	Permanenti portati	0	0	-10.438	0	29.2	0	-10.438	0
178	Pesi strutturali	29.2	0	-8.69	0	469.2	0	-8.69	0
178	Permanenti portati	29.2	0	-4.4	0	469.2	0	-4.4	0
178	Pesi strutturali	469.2	0	-22.318	0	498.3	0	-22.318	0
178	Permanenti portati	469.2	0	-10.438	0	498.3	0	-10.438	0
179	Pesi strutturali	0	0	-22.318	0	29.2	0	-22.318	0
179	Permanenti portati	0	0	-10.438	0	29.2	0	-10.438	0
179	Pesi strutturali	29.2	0	-8.69	0	249.2	0	-8.69	0
179	Permanenti portati	29.2	0	-4.4	0	249.2	0	-4.4	0
179	Pesi strutturali	249.2	0	-22.318	0	278.3	0	-22.318	0
179	Permanenti portati	249.2	0	-10.438	0	278.3	0	-10.438	0
180	Pesi strutturali	0	0	-17.38	0	490	0	-17.38	0
180	Permanenti portati	0	0	-7.7	0	490	0	-7.7	0
181	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	490	0	-8.69	0
181	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	490	0	-3.85	0
182	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	630	0	-8.69	0
182	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	630	0	-3.85	0
183	Pesi strutturali	0	0	-17.38	0	630	0	-17.38	0
183	Permanenti portati	0	0	-7.7	0	630	0	-7.7	0
184	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	630	0	-8.69	0
184	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	630	0	-3.85	0
185	Pesi strutturali	0	0	-17.38	0	490	0	-17.38	0
185	Permanenti portati	0	0	-7.7	0	490	0	-7.7	0
186	Pesi strutturali	0	0	-17.38	0	630	0	-17.38	0
186	Permanenti portati	0	0	-7.7	0	630	0	-7.7	0
187	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	490	0	-8.69	0
187	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	490	0	-3.85	0
188	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	630	0	-8.69	0
188	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	630	0	-3.85	0
189	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	490	0	-8.69	0
189	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	490	0	-3.85	0
190	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	823.3	0	-19.355	0
190	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	823.3	0	-8.575	0
191	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	823.3	0	-19.355	0
191	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	823.3	0	-8.575	0
192	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	17.5	0	-19.355	0
192	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	17.5	0	-8.575	0
192	Pesi strutturali	237.5	0	-19.355	0	255	0	-19.355	0
192	Permanenti portati	237.5	0	-8.575	0	255	0	-8.575	0
193	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	835	0	-19.355	0
193	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	835	0	-8.575	0
194	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	17.5	0	-19.355	0
194	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	17.5	0	-8.575	0

Indice asta	Condizione	Posizione iniziale	F1 iniziale	F2 iniziale	F3 iniziale	Posizione finale	F1 finale	F2 finale	F3 finale
194	Pesi strutturali	457.5	0	-19.355	0	475	0	-19.355	0
194	Permanenti portati	457.5	0	-8.575	0	475	0	-8.575	0
195	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	835	0	-19.355	0
195	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	835	0	-8.575	0
196	Pesi strutturali	0	0	-44.24	0	17.5	0	-44.24	0
196	Permanenti portati	0	0	-19.6	0	17.5	0	-19.6	0
196	Pesi strutturali	237.5	0	-19.355	0	255	0	-19.355	0
196	Permanenti portati	237.5	0	-8.575	0	255	0	-8.575	0
197	Pesi strutturali	0	0	-44.24	0	835	0	-44.24	0
197	Permanenti portati	0	0	-19.6	0	835	0	-19.6	0
198	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	630	0	-8.69	0
198	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	630	0	-3.85	0
199	Pesi strutturali	0	0	-44.24	0	835	0	-44.24	0
199	Permanenti portati	0	0	-19.6	0	835	0	-19.6	0
200	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	17.5	0	-19.355	0
200	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	17.5	0	-8.575	0
200	Pesi strutturali	237.5	0	-44.24	0	255	0	-44.24	0
200	Permanenti portati	237.5	0	-19.6	0	255	0	-19.6	0
201	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	835	0	-19.355	0
201	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	835	0	-8.575	0
202	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	17.5	0	-19.355	0
202	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	17.5	0	-8.575	0
202	Pesi strutturali	457.5	0	-19.355	0	475	0	-19.355	0
202	Permanenti portati	457.5	0	-8.575	0	475	0	-8.575	0
203	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	835	0	-19.355	0
203	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	835	0	-8.575	0
204	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	17.5	0	-19.355	0
204	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	17.5	0	-8.575	0
204	Pesi strutturali	237.5	0	-19.355	0	255	0	-19.355	0
204	Permanenti portati	237.5	0	-8.575	0	255	0	-8.575	0
206	Pesi strutturali	0	0	-44.24	0	835	0	-44.24	0
206	Permanenti portati	0	0	-19.6	0	835	0	-19.6	0
207	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	17.5	0	-19.355	0
207	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	17.5	0	-8.575	0
207	Pesi strutturali	237.5	0	-44.24	0	255	0	-44.24	0
207	Permanenti portati	237.5	0	-19.6	0	255	0	-19.6	0
208	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	835	0	-19.355	0
208	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	835	0	-8.575	0
209	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	17.5	0	-19.355	0
209	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	17.5	0	-8.575	0
209	Pesi strutturali	457.5	0	-19.355	0	475	0	-19.355	0
209	Permanenti portati	457.5	0	-8.575	0	475	0	-8.575	0
210	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	835	0	-19.355	0
210	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	835	0	-8.575	0
211	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	17.5	0	-19.355	0
211	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	17.5	0	-8.575	0
211	Pesi strutturali	237.5	0	-19.355	0	255	0	-19.355	0
211	Permanenti portati	237.5	0	-8.575	0	255	0	-8.575	0
212	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	823.3	0	-19.355	0
212	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	823.3	0	-8.575	0

Indice asta	Condizione	Posizione iniziale	F1 iniziale	F2 iniziale	F3 iniziale	Posizione finale	F1 finale	F2 finale	F3 finale
214	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	490	0	-8.69	0
214	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	490	0	-3.85	0
215	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	630	0	-8.69	0
215	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	630	0	-3.85	0
216	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	490	0	-8.69	0
216	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	490	0	-3.85	0
217	Pesi strutturali	0	0	-17.38	0	490	0	-17.38	0
217	Permanenti portati	0	0	-7.7	0	490	0	-7.7	0
218	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	490	0	-8.69	0
218	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	490	0	-3.85	0
219	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	630	0	-8.69	0
219	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	630	0	-3.85	0
223	Pesi strutturali	0	0	-6.32	0	285.8	0	-6.32	0
223	Permanenti portati	0	0	-3.2	0	285.8	0	-3.2	0
223	Pesi strutturali	285.8	0	-99.54	0	303.3	0	-99.54	0
223	Permanenti portati	285.8	0	-44.65	0	303.3	0	-44.65	0
224	Pesi strutturali	0	0	-22.515	0	571.7	0	-22.515	0
224	Permanenti portati	0	0	-10.525	0	571.7	0	-10.525	0
225	Pesi strutturali	0	0	-99.54	0	17.5	0	-99.54	0
225	Permanenti portati	0	0	-44.65	0	17.5	0	-44.65	0
225	Pesi strutturali	17.5	0	-6.32	0	303.3	0	-6.32	0
225	Permanenti portati	17.5	0	-3.2	0	303.3	0	-3.2	0
229	Pesi strutturali	0	0	-22.317	0	811.7	0	-22.318	0
229	Permanenti portati	0	0	-10.437	0	811.7	0	-10.438	0
232	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	823.3	0	-19.355	0
232	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	823.3	0	-8.575	0
233	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	17.5	0	-19.355	0
233	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	17.5	0	-8.575	0
233	Pesi strutturali	237.5	0	-19.355	0	255	0	-19.355	0
233	Permanenti portati	237.5	0	-8.575	0	255	0	-8.575	0
234	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	835	0	-19.355	0
234	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	835	0	-8.575	0
235	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	17.5	0	-19.355	0
235	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	17.5	0	-8.575	0
235	Pesi strutturali	457.5	0	-19.355	0	475	0	-19.355	0
235	Permanenti portati	457.5	0	-8.575	0	475	0	-8.575	0
236	Pesi strutturali	0	0	-19.355	0	835	0	-19.355	0
236	Permanenti portati	0	0	-8.575	0	835	0	-8.575	0
237	Pesi strutturali	0	0	-44.24	0	17.5	0	-44.24	0
237	Permanenti portati	0	0	-19.6	0	17.5	0	-19.6	0
237	Pesi strutturali	237.5	0	-19.355	0	255	0	-19.355	0
237	Permanenti portati	237.5	0	-8.575	0	255	0	-8.575	0
238	Pesi strutturali	0	0	-44.24	0	835	0	-44.24	0
238	Permanenti portati	0	0	-19.6	0	835	0	-19.6	0
240	Pesi strutturali	0	0	-31.814	0	5.8	0	-31.813	0
240	Permanenti portati	0	0	-16.108	0	5.8	0	-16.108	0
241	Pesi strutturali	0	0	-31.91	0	618.3	0	-31.814	0
241	Permanenti portati	0	0	-16.157	0	618.3	0	-16.108	0
242	Pesi strutturali	490	0	-31.91	0	495.8	0	-31.91	0
242	Permanenti portati	490	0	-16.157	0	495.8	0	-16.157	0

Indice asta	Condizione	Posizione iniziale	F1 iniziale	F2 iniziale	F3 iniziale	Posizione finale	F1 finale	F2 finale	F3 finale
244	Pesi strutturali	0	0	-22.318	0	811.7	0	-22.318	0
244	Permanenti portati	0	0	-10.438	0	811.7	0	-10.438	0
245	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	490	0	-8.69	0
245	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	490	0	-3.85	0
247	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	490	0	-8.69	0
247	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	490	0	-3.85	0
249	Pesi strutturali	0	0	-22.317	0	811.7	0	-22.317	0
249	Permanenti portati	0	0	-10.437	0	811.7	0	-10.437	0
252	Pesi strutturali	0	0	-22.317	0	811.7	0	-22.317	0
252	Permanenti portati	0	0	-10.437	0	811.7	0	-10.437	0
255	Pesi strutturali	0	0	-22.317	0	811.7	0	-22.317	0
255	Permanenti portati	0	0	-10.437	0	811.7	0	-10.437	0
257	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	490	0	-8.69	0
257	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	490	0	-3.85	0
259	Pesi strutturali	0	0	-22.317	0	811.7	0	-22.318	0
259	Permanenti portati	0	0	-10.437	0	811.7	0	-10.438	0
260	Pesi strutturali	0	0	-22.318	0	29.2	0	-22.318	0
260	Permanenti portati	0	0	-10.438	0	29.2	0	-10.438	0
260	Pesi strutturali	29.2	0	-8.69	0	249.2	0	-8.69	0
260	Permanenti portati	29.2	0	-4.4	0	249.2	0	-4.4	0
260	Pesi strutturali	249.2	0	-22.318	0	278.3	0	-22.318	0
260	Permanenti portati	249.2	0	-10.438	0	278.3	0	-10.438	0
261	Pesi strutturali	0	0	-22.318	0	811.7	0	-22.318	0
261	Permanenti portati	0	0	-10.438	0	811.7	0	-10.438	0
263	Pesi strutturali	0	0	-17.38	0	490	0	-17.38	0
263	Permanenti portati	0	0	-7.7	0	490	0	-7.7	0
264	Pesi strutturali	0	0	-17.38	0	490	0	-17.38	0
264	Permanenti portati	0	0	-7.7	0	490	0	-7.7	0
266	Pesi strutturali	0	0	-22.318	0	811.7	0	-22.318	0
266	Permanenti portati	0	0	-10.438	0	811.7	0	-10.438	0
268	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	490	0	-8.69	0
268	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	490	0	-3.85	0
269	Pesi strutturali	0	0	-32.982	0	823.3	0	-32.982	0
269	Permanenti portati	0	0	-14.612	0	823.3	0	-14.612	0
269	Pesi strutturali	823.3	0	-74.655	0	835	0	-74.655	0
269	Permanenti portati	823.3	0	-33.625	0	835	0	-33.625	0
270	Pesi strutturali	0	0	-32.982	0	17.5	0	-32.982	0
270	Permanenti portati	0	0	-14.612	0	17.5	0	-14.612	0
270	Pesi strutturali	457.5	0	-32.982	0	475	0	-32.982	0
270	Permanenti portati	457.5	0	-14.612	0	475	0	-14.612	0
271	Pesi strutturali	0	0	-32.982	0	835	0	-32.982	0
271	Permanenti portati	0	0	-14.612	0	835	0	-14.612	0
272	Pesi strutturali	0	0	-55.3	0	11.7	0	-55.3	0
272	Permanenti portati	0	0	-25.05	0	11.7	0	-25.05	0
272	Pesi strutturali	11.7	0	-32.983	0	835	0	-32.983	0
272	Permanenti portati	11.7	0	-14.613	0	835	0	-14.613	0
273	Pesi strutturali	0	0	-32.983	0	17.5	0	-32.983	0
273	Permanenti portati	0	0	-14.613	0	17.5	0	-14.613	0
273	Pesi strutturali	457.5	0	-32.983	0	475	0	-32.983	0
273	Permanenti portati	457.5	0	-14.613	0	475	0	-14.613	0

Indice asta	Condizione	Posizione iniziale	F1 iniziale	F2 iniziale	F3 iniziale	Posizione finale	F1 finale	F2 finale	F3 finale
274	Pesi strutturali	0	0	-74.655	0	11.7	0	-74.655	0
274	Permanenti portati	0	0	-33.625	0	11.7	0	-33.625	0
274	Pesi strutturali	11.7	0	-32.983	0	823.3	0	-32.983	0
274	Permanenti portati	11.7	0	-14.613	0	823.3	0	-14.613	0
274	Pesi strutturali	823.3	0	-55.3	0	835	0	-55.3	0
274	Permanenti portati	823.3	0	-25.05	0	835	0	-25.05	0
275	Pesi strutturali	0	0	-55.3	0	17.5	0	-55.3	0
275	Permanenti portati	0	0	-25.05	0	17.5	0	-25.05	0
275	Pesi strutturali	237.5	0	-55.3	0	255	0	-55.3	0
275	Permanenti portati	237.5	0	-25.05	0	255	0	-25.05	0
276	Pesi strutturali	0	0	-32.983	0	823.3	0	-32.983	0
276	Permanenti portati	0	0	-14.613	0	823.3	0	-14.613	0
276	Pesi strutturali	823.3	0	-55.3	0	835	0	-55.3	0
276	Permanenti portati	823.3	0	-25.05	0	835	0	-25.05	0
277	Pesi strutturali	0	0	-32.983	0	835	0	-32.983	0
277	Permanenti portati	0	0	-14.613	0	835	0	-14.613	0
278	Pesi strutturali	0	0	-32.983	0	17.5	0	-32.983	0
278	Permanenti portati	0	0	-14.613	0	17.5	0	-14.613	0
278	Pesi strutturali	237.5	0	-32.982	0	255	0	-32.982	0
278	Permanenti portati	237.5	0	-14.612	0	255	0	-14.612	0
279	Pesi strutturali	0	0	-33.575	0	29.2	0	-33.575	0
279	Permanenti portati	0	0	-15.425	0	29.2	0	-15.425	0
279	Pesi strutturali	29.2	0	-11.06	0	600.8	0	-11.06	0
279	Permanenti portati	29.2	0	-4.9	0	600.8	0	-4.9	0
279	Pesi strutturali	600.8	0	-33.575	0	630	0	-33.575	0
279	Permanenti portati	600.8	0	-15.425	0	630	0	-15.425	0
280	Pesi strutturali	0	0	-22.317	0	29.2	0	-22.317	0
280	Permanenti portati	0	0	-10.437	0	29.2	0	-10.437	0
280	Pesi strutturali	29.2	0	-8.69	0	249.2	0	-8.69	0
280	Permanenti portati	29.2	0	-4.4	0	249.2	0	-4.4	0
280	Pesi strutturali	249.2	0	-22.317	0	278.3	0	-22.317	0
280	Permanenti portati	249.2	0	-10.437	0	278.3	0	-10.437	0
281	Pesi strutturali	0	0	-8.69	0	490	0	-8.69	0
281	Permanenti portati	0	0	-3.85	0	490	0	-3.85	0
283	Pesi strutturali	0	0	-17.38	0	490	0	-17.38	0
283	Permanenti portati	0	0	-7.7	0	490	0	-7.7	0
284	Pesi strutturali	0	0	-55.3	0	11.7	0	-55.3	0
284	Permanenti portati	0	0	-25.05	0	11.7	0	-25.05	0
284	Pesi strutturali	11.7	0	-32.982	0	835	0	-32.982	0
284	Permanenti portati	11.7	0	-14.612	0	835	0	-14.612	0
285	Pesi strutturali	0	0	-32.982	0	835	0	-32.982	0
285	Permanenti portati	0	0	-14.612	0	835	0	-14.612	0
286	Pesi strutturali	0	0	-32.983	0	17.5	0	-32.983	0
286	Permanenti portati	0	0	-14.613	0	17.5	0	-14.613	0
286	Pesi strutturali	237.5	0	-32.982	0	255	0	-32.982	0
286	Permanenti portati	237.5	0	-14.612	0	255	0	-14.612	0
287	Pesi strutturali	0	0	-32.982	0	17.5	0	-32.982	0
287	Permanenti portati	0	0	-14.612	0	17.5	0	-14.612	0
287	Pesi strutturali	237.5	0	-32.982	0	255	0	-32.982	0
287	Permanenti portati	237.5	0	-14.612	0	255	0	-14.612	0



7.4.2 Caratteristiche meccaniche aste

I seguenti dati si riferiscono alle caratteristiche meccaniche delle aste utilizzate dal solutore ad elementi finiti. Normalmente differiscono dalle caratteristiche inerziali delle sezioni definite nel database. Tengono conto dei moltiplicatori inerziali espressi nelle preferenze FEM e di indicazioni tratte dalla bibliografia (SAP 90 Volume I Figura X-8; Belluzzi Vol. 1.

- I.: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.  
Area: Area della sezione trasversale. [cm2]  
Area 2: Area di taglio per sforzo di taglio nella direzione 2. [cm2]  
Area 3: Area di taglio per sforzo di taglio nella direzione 3. [cm2]  
In.2: Momento d'inerzia attorno all'asse locale 2. [cm4]  
In.3: Momento d'inerzia attorno all'asse locale 3. [cm4]  
In.tors.: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di torsione. [cm4]  
E: Modulo di elasticità longitudinale. [daN/cm2]  
G: Modulo di elasticità tangenziale. [daN/cm2]  
Alfa: Coefficiente di dilatazione termica longitudinale. [°C-1]  
P.unit.: Peso per unità di lunghezza dell'elemento. [daN/cm]  
S.fibre: Caratteristiche della sezione a fibre  
Sez.corr.: Sezione degli elementi correlati.  
Desc.: Descrizione o nome assegnato all'elemento.  
Mat.corr.: Materiale degli elementi correlati.  
Desc.: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

I.	Area	Area 2	Area 3	In.2	In.3	In.tors.	E	G	Alfa	P.unit.	S.fibre	Sez.corr.	Mat.corr.
												Desc.	Desc.
1	2450	2042	2042	250104	1000417	6853	314472	142942	0.00001	6.125		R 35*70	C25/30
2	3675	3675	3675	875365	1875781	16575	314472	142942	0.00001	9.188		TR (35+0+35)*70	C25/30
3	3675	3675	3675	875365	1875781	16575	314472	142942	0.00001	9.188		TR (0+35+35)*70	C25/30
4	3675	3675	3675	875365	1875781	16575	314472	142942	0.00001	9.188		T (0+35+35)*70	C25/30
5	3675	3675	3675	875365	1875781	16575	314472	142942	0.00001	9.188		T (35+0+35)*70	C25/30
6	2100	1750	1750	214375	630000	5424	314472	142942	0.00001	5.25		R 35*60	C25/30
7	21	4	13	134	350	4	2100000	807692	0.000012	0.167		HEA100	S235

7.4.3 Definizioni aste

- Indice: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.  
Nodo I: Nodo iniziale.  
Nodo J: Nodo finale.  
Nodo K: Nodo che definisce l'asse locale 2.  
Sezione: Caratteristiche inerziali-meccaniche della sezione.  
Indice: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Indice	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Sezione Indice	Indice	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Sezione Indice
1	1988	2079	2124	1	2	1996	2087	2124	1
3	1992	2083	2124	1	4	1944	2066	2124	1
5	1940	2062	2124	1	6	1939	2061	2124	1
7	1979	2090	2143	2	8	1947	2069	2124	1
9	1951	2073	2124	1	10	1948	2070	2124	1
11	628	1789	2137	3	12	63	1734	2139	3
13	61	1730	2158	3	14	59	1726	2132	3
15	57	1722	2148	3	16	1943	2065	2124	1
17	614	1763	2124	1	18	1421	1821	2124	1
19	279	1747	2124	1	20	615	1764	2124	1
21	1086	1807	2124	1	22	1422	1822	2124	1
23	281	1751	2124	1	24	617	1768	2124	1
25	618	1771	2124	1	26	1089	1814	2124	1
27	1425	1829	2124	1	28	62	1731	2162	2
29	64	1735	2163	2	30	1085	1806	2124	1
31	1078	1792	2141	4	32	1648	1857	2165	4
33	1645	1850	2159	5	34	1647	1854	2127	5
35	1649	1858	2144	5	36	1088	1811	2124	1
37	1424	1826	2124	1	38	1646	1853	2160	4
39	1644	1849	2134	4	40	1642	1845	2128	4
41	284	1758	2124	1	42	620	1775	2124	1
43	1091	1818	2124	1	44	1427	1833	2124	1
45	282	1754	2124	1	46	1079	1802	2155	2
47	58	1723	2156	2	48	60	1727	2145	2
49	1726	1899	2138	3	50	1722	1895	2142	3
51	1802	1979	2129	2	52	1723	1896	2135	2
53	1727	1900	2166	2	54	1731	1904	2130	2
55	1735	1908	2126	2	56	1806	1984	2124	1
57	1969	2113	2161	4	58	1984	2075	2124	1
59	1789	1966	2146	3	60	1734	1907	2133	3
61	1730	1903	2167	3	62	1833	2015	2124	1
63	1754	1927	2124	1	64	1771	1947	2124	1
65	1814	1992	2124	1	66	1829	2011	2124	1
67	1750	1923	2124	1	68	1767	1943	2124	1
69	1810	1988	2124	1	70	1792	1969	2154	4
71	1857	2039	2147	4	72	1853	2035	2136	4
73	1849	2031	2140	4	74	1845	2027	2153	4
75	1758	1931	2124	1	76	1775	1951	2124	1
77	1818	1996	2124	1	78	1751	1924	2124	1

Indice	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Sezione Indice	Indice	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Sezione Indice
79	1768	1944	2124	1	80	1811	1989	2124	1
81	1826	2008	2124	1	82	1830	2012	2124	1
83	1815	1993	2124	1	84	1755	1928	2124	1
85	1772	1948	2124	1	86	1825	2007	2124	1
87	1746	1919	2124	1	88	1763	1939	2124	1
89	1821	2003	2124	1	90	1747	1920	2124	1
91	1764	1940	2124	1	92	1807	1985	2124	1
93	1822	2004	2124	1	94	280	1750	2124	1
95	616	1767	2124	1	96	1087	1810	2124	1
97	1423	1825	2124	1	98	278	1746	2124	1
99	627	1777	2168	5	100	1643	1846	2131	5
101	1759	1932	2124	1	102	1834	2016	2124	1
103	1777	1954	2152	5	104	1846	2028	2157	5
105	1850	2032	2150	5	106	1854	2036	2151	5
107	1858	2040	2149	5	108	1426	1830	2124	1
109	1090	1815	2124	1	110	283	1755	2124	1
111	619	1772	2124	1	112	285	1759	2124	1
113	1428	1834	2124	1	114	1966	2111	2169	3
115	1993	2084	2124	1	116	1989	2080	2124	1
117	1954	2088	2164	5	118	1985	2076	2124	1
119	2110	2114	2125	6	120	2122	2089	2125	6
121	2114	2112	2125	6	122	2091	2122	2125	6
123	1725	1750	2125	6	124	1716	1715	2125	6
125	1751	1728	2125	6	126	1729	1754	2125	6
127	1718	1717	2125	6	128	1755	1732	2125	6
129	1821	1844	2125	6	130	1806	1821	2125	6
131	1793	1794	2125	6	132	1788	1791	2125	6
133	1780	1779	2125	6	134	1721	1746	2125	6
135	1746	1763	2125	6	136	1714	1713	2125	6
137	1747	1724	2125	6	138	1866	1867	2125	6
139	1818	1833	2125	6	140	1833	1856	2125	6
141	1830	1815	2125	6	142	1855	1830	2125	6
143	1864	1865	2125	6	144	1829	1852	2125	6
145	1814	1829	2125	6	146	1733	1758	2125	6
147	1720	1719	2125	6	148	1759	1736	2125	6
149	1778	1759	2125	6	150	1803	1778	2125	6
151	1834	1803	2125	6	152	1859	1834	2125	6
153	1847	1822	2125	6	154	1860	1861	2125	6
155	1826	1811	2125	6	156	1851	1826	2125	6
157	1862	1863	2125	6	158	1825	1848	2125	6
159	1810	1825	2125	6	160	1822	1807	2125	6
161	1742	1741	2125	6	162	1741	1740	2125	6
163	1744	1743	2125	6	164	1743	1742	2125	6
165	1738	1737	2125	6	166	1740	1739	2125	6
167	1739	1738	2125	6	168	1763	1806	2125	6
169	1836	1837	2125	6	170	1838	1839	2125	6
171	1772	1755	2125	6	172	1841	1842	2125	6
173	1842	1843	2125	6	174	1839	1840	2125	6
175	1840	1841	2125	6	176	1890	1889	2125	6
177	1837	1838	2125	6	178	2045	2046	2125	6
179	2047	2048	2125	6	180	1754	1771	2125	6
181	1750	1767	2125	6	182	1767	1810	2125	6
183	1771	1814	2125	6	184	1815	1772	2125	6
185	1768	1751	2125	6	186	1811	1768	2125	6
187	1764	1747	2125	6	188	1807	1764	2125	6
189	1758	1775	2125	6	190	1787	1786	2125	6
191	1800	1801	2125	6	192	1799	1800	2125	6
193	1798	1799	2125	6	194	1797	1798	2125	6
195	1796	1797	2125	6	196	1795	1796	2125	6
197	1794	1795	2125	6	198	1775	1818	2125	6
199	1781	1780	2125	6	200	1782	1781	2125	6
201	1783	1782	2125	6	202	1784	1783	2125	6
203	1785	1784	2125	6	204	1786	1785	2125	6
205	1951	1996	2125	6	206	1958	1957	2125	6
207	1959	1958	2125	6	208	1960	1959	2125	6
209	1961	1960	2125	6	210	1962	1961	2125	6
211	1963	1962	2125	6	212	1964	1963	2125	6
213	1989	1944	2125	6	214	1940	1920	2125	6
215	1985	1940	2125	6	216	1931	1951	2125	6
217	1927	1947	2125	6	218	1923	1943	2125	6
219	1943	1988	2125	6	220	1947	1992	2125	6
221	1984	2001	2125	6	222	2001	2003	2125	6
223	1970	1971	2125	6	224	1965	1968	2125	6
225	1957	1956	2125	6	226	1894	1919	2125	6
227	1919	1936	2125	6	228	1936	1939	2125	6
229	1887	1886	2125	6	230	1920	1897	2125	6
231	1898	1923	2125	6	232	1977	1978	2125	6
233	1976	1977	2125	6	234	1975	1976	2125	6
235	1974	1975	2125	6	236	1973	1974	2125	6
237	1972	1973	2125	6	238	1971	1972	2125	6
239	2003	2026	2125	6	240	1955	1932	2125	6
241	1980	1955	2125	6	242	2016	1980	2125	6
243	2041	2016	2125	6	244	2048	2049	2125	6
245	1996	2015	2125	6	246	2015	2038	2125	6
247	2012	1993	2125	6	248	2037	2012	2125	6
249	1889	1888	2125	6	250	1924	1901	2125	6
251	1902	1927	2125	6	252	1891	1890	2125	6
253	1928	1905	2125	6	254	1906	1931	2125	6
255	1893	1892	2125	6	256	1932	1909	2125	6
257	2004	1985	2125	6	258	2029	2004	2125	6
259	2042	2043	2125	6	260	2043	2044	2125	6
261	2046	2047	2125	6	262	2011	2034	2125	6
263	1992	2011	2125	6	264	2008	1989	2125	6
265	2033	2008	2125	6	266	2044	2045	2125	6
267	2007	2030	2125	6	268	1988	2007	2125	6
269	2024	2025	2125	6	270	2021	2022	2125	6
271	2022	2023	2125	6	272	1915	1914	2125	6

Indice	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Sezione Indice	Indice	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Sezione Indice
273	1914	1913	2125	6	274	1917	1916	2125	6
275	1916	1915	2125	6	276	1911	1910	2125	6
277	1913	1912	2125	6	278	1912	1911	2125	6
279	1984	1939	2125	6	280	1888	1887	2125	6
281	1948	1928	2125	6	282	1993	1948	2125	6
283	1944	1924	2125	6	284	2018	2019	2125	6
285	2020	2021	2125	6	286	2019	2020	2125	6
287	2023	2024	2125	6	288	2103	2104	2125	6
289	2104	2105	2125	6	290	2101	2102	2125	6
291	2102	2103	2125	6	292	2107	2108	2125	6
293	2108	2109	2125	6	294	2105	2106	2125	6
295	2106	2107	2125	6	296	2098	2097	2125	6
297	2097	2096	2125	6	298	2096	2095	2125	6
299	2100	2099	2125	6	300	2099	2098	2125	6
301	2093	2092	2125	6	302	2095	2094	2125	6
303	2094	2093	2125	6	304	2115	2116	2125	7
305	2077	2116	2125	7	306	2078	2117	2125	7
307	2081	2118	2125	7	308	2082	2119	2125	7
309	2085	2120	2125	7	310	2086	2121	2125	7
311	2118	2119	2125	7	312	2074	2115	2125	7
313	2115	2060	2125	7	314	2117	2064	2125	7
315	2121	2122	2125	7	316	2116	2063	2125	7
317	2119	2120	2125	7	318	2119	2068	2125	7
319	2118	2067	2125	7	320	2121	2072	2125	7
321	2120	2121	2125	7	322	2120	2071	2125	7
323	2116	2117	2125	7	324	2117	2118	2125	7
325	2114	2115	2125	7					

7.5 Masse aggregate

Nodo: Indice del nodo in cui si considera l'aggregazione delle masse.  
Massa X: Massa per la componente di spostamento lungo l'asse X. [daN/(cm/s2)]  
Massa Y: Massa per la componente di spostamento lungo l'asse Y. [daN/(cm/s2)]  
Massa Z: Massa per la componente di spostamento lungo l'asse Z. [daN/(cm/s2)]  
Momento Z: Massa momento d'inerzia per la componente di rotazione attorno all'asse Z. [[daN/(cm/s2)]\*cm2]

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
1713	10.307	10.307	0		1714	10.307	10.307	0	
1715	10.307	10.307	0		1716	10.307	10.307	0	
1717	10.307	10.307	0		1718	10.307	10.307	0	
1719	10.307	10.307	0		1720	10.307	10.307	0	
1721	0.845	0.845	0		1722	3.582	3.582	0	
1723	3.582	3.582	0		1724	0.845	0.845	0	
1725	0.845	0.845	0		1726	3.582	3.582	0	
1727	3.582	3.582	0		1728	0.845	0.845	0	
1729	0.845	0.845	0		1730	3.582	3.582	0	
1731	3.582	3.582	0		1732	0.845	0.845	0	
1733	0.845	0.845	0		1734	3.582	3.582	0	
1735	3.582	3.582	0		1736	0.845	0.845	0	
1737	22.724	22.724	0		1738	24.606	24.606	0	
1739	24.606	24.606	0		1740	25.195	25.195	0	
1741	25.195	25.195	0		1742	24.606	24.606	0	
1743	24.606	24.606	0		1744	23.056	23.056	0	
1746	4.544	4.544	0		1747	7.676	7.676	0	
1750	7.676	7.676	0		1751	10.808	10.808	0	
1754	10.808	10.808	0		1755	7.676	7.676	0	
1758	7.676	7.676	0		1759	4.56	4.56	0	
1763	11.103	11.103	0		1764	12.544	12.544	0	
1767	12.544	12.544	0		1768	19.702	19.702	0	
1771	19.702	19.702	0		1772	12.544	12.544	0	
1775	12.544	12.544	0		1777	3.582	3.582	0	
1778	2.981	2.981	0		1779	0.819	0.819	0	
1780	32.547	32.547	0		1781	31.222	31.222	0	
1782	15.304	15.304	0		1783	15.89	15.89	0	
1784	15.89	15.89	0		1785	15.302	15.302	0	
1786	15.104	15.104	0		1787	13.924	13.924	0	
1788	7.343	7.343	0		1789	3.582	3.582	0	
1791	7.343	7.343	0		1792	3.582	3.582	0	
1793	0.819	0.819	0		1794	32.547	32.547	0	
1795	31.222	31.222	0		1796	15.304	15.304	0	
1797	15.89	15.89	0		1798	15.89	15.89	0	
1799	15.302	15.302	0		1800	15.104	15.104	0	
1801	13.924	13.924	0		1802	3.582	3.582	0	
1803	2.981	2.981	0		1806	11.103	11.103	0	
1807	12.544	12.544	0		1810	12.544	12.544	0	
1811	19.702	19.702	0		1814	19.702	19.702	0	
1815	12.544	12.544	0		1818	12.544	12.544	0	
1821	4.544	4.544	0		1822	7.676	7.676	0	
1825	7.676	7.676	0		1826	10.808	10.808	0	
1829	10.808	10.808	0		1830	7.676	7.676	0	
1833	7.676	7.676	0		1834	4.56	4.56	0	
1836	22.724	22.724	0		1837	24.606	24.606	0	
1838	24.606	24.606	0		1839	25.195	25.195	0	
1840	25.195	25.195	0		1841	24.606	24.606	0	
1842	24.606	24.606	0		1843	23.056	23.056	0	
1844	0.845	0.845	0		1845	3.582	3.582	0	
1846	3.582	3.582	0		1847	0.845	0.845	0	
1848	0.845	0.845	0		1849	3.582	3.582	0	
1850	3.582	3.582	0		1851	0.845	0.845	0	
1852	0.845	0.845	0		1853	3.582	3.582	0	
1854	3.582	3.582	0		1855	0.845	0.845	0	
1856	0.845	0.845	0		1857	3.582	3.582	0	
1858	3.582	3.582	0		1859	0.845	0.845	0	

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
1860	10.307	10.307	0		1861	10.307	10.307	0	
1862	10.307	10.307	0		1863	10.307	10.307	0	
1864	10.307	10.307	0		1865	10.307	10.307	0	
1866	10.307	10.307	0		1867	10.307	10.307	0	
1886	15.722	15.722	0		1887	18.909	18.909	0	
1888	18.909	18.909	0		1889	20.965	20.965	0	
1890	20.965	20.965	0		1891	15.722	15.722	0	
1892	15.722	15.722	0		1893	15.722	15.722	0	
1894	0.845	0.845	0		1895	1.639	1.639	0	
1896	1.639	1.639	0		1897	0.845	0.845	0	
1898	0.845	0.845	0		1899	1.639	1.639	0	
1900	1.639	1.639	0		1901	0.845	0.845	0	
1902	0.845	0.845	0		1903	1.639	1.639	0	
1904	1.639	1.639	0		1905	0.845	0.845	0	
1906	0.845	0.845	0		1907	1.639	1.639	0	
1908	1.639	1.639	0		1909	0.845	0.845	0	
1910	22.88	22.88	0		1911	24.022	24.022	0	
1912	24.021	24.021	0		1913	24.61	24.61	0	
1914	24.61	24.61	0		1915	24.995	24.995	0	
1916	24.995	24.995	0		1917	23.212	23.212	0	
1919	3.035	3.035	0		1920	6.381	6.381	0	
1923	6.381	6.381	0		1924	9.513	9.513	0	
1927	9.513	9.513	0		1928	6.381	6.381	0	
1931	6.381	6.381	0		1932	3.265	3.265	0	
1936	1.311	1.311	0		1939	9.509	9.509	0	
1940	11.658	11.658	0		1943	11.658	11.658	0	
1944	10.763	10.763	0		1947	10.763	10.763	0	
1948	7.631	7.631	0		1951	7.631	7.631	0	
1954	2.269	2.269	0		1955	18.383	18.383	0	
1956	2.291	2.291	0		1957	34.082	34.082	0	
1958	31.222	31.222	0		1959	15.304	15.304	0	
1960	15.89	15.89	0		1961	15.89	15.89	0	
1962	15.302	15.302	0		1963	15.104	15.104	0	
1964	13.924	13.924	0		1965	11.157	11.157	0	
1966	2.331	2.331	0		1968	11.157	11.157	0	
1969	2.331	2.331	0		1970	2.291	2.291	0	
1971	34.082	34.082	0		1972	31.222	31.222	0	
1973	15.304	15.304	0		1974	15.89	15.89	0	
1975	15.89	15.89	0		1976	15.302	15.302	0	
1977	15.104	15.104	0		1978	13.924	13.924	0	
1979	2.269	2.269	0		1980	18.402	18.402	0	
1984	9.509	9.509	0		1985	11.657	11.657	0	
1988	11.657	11.657	0		1989	10.763	10.763	0	
1992	10.763	10.763	0		1993	7.631	7.631	0	
1996	7.631	7.631	0		2001	1.311	1.311	0	
2003	3.035	3.035	0		2004	6.381	6.381	0	
2007	6.381	6.381	0		2008	9.513	9.513	0	
2011	9.513	9.513	0		2012	6.381	6.381	0	
2015	6.381	6.381	0		2016	3.265	3.265	0	
2018	22.88	22.88	0		2019	24.022	24.022	0	
2020	24.021	24.021	0		2021	24.61	24.61	0	
2022	24.61	24.61	0		2023	24.021	24.021	0	
2024	24.022	24.022	0		2025	23.212	23.212	0	
2026	0.845	0.845	0		2027	1.639	1.639	0	
2028	1.639	1.639	0		2029	0.845	0.845	0	
2030	0.845	0.845	0		2031	1.639	1.639	0	
2032	1.639	1.639	0		2033	0.845	0.845	0	
2034	0.845	0.845	0		2035	1.639	1.639	0	
2036	1.639	1.639	0		2037	0.845	0.845	0	
2038	0.845	0.845	0		2039	1.639	1.639	0	
2040	1.639	1.639	0		2041	0.845	0.845	0	
2042	15.722	15.722	0		2043	18.909	18.909	0	
2044	18.909	18.909	0		2045	20.965	20.965	0	
2046	20.965	20.965	0		2047	18.909	18.909	0	
2048	18.909	18.909	0		2049	15.722	15.722	0	
2060	0.031	0.031	0		2061	0.41	0.41	0	
2062	0.41	0.41	0		2063	0.031	0.031	0	
2064	0.031	0.031	0		2065	0.41	0.41	0	
2066	0.41	0.41	0		2067	0.031	0.031	0	
2068	0.031	0.031	0		2069	0.41	0.41	0	
2070	0.41	0.41	0		2071	0.031	0.031	0	
2072	0.031	0.031	0		2073	0.41	0.41	0	
2074	0.031	0.031	0		2075	0.409	0.409	0	
2076	0.409	0.409	0		2077	0.031	0.031	0	
2078	0.031	0.031	0		2079	0.409	0.409	0	
2080	0.409	0.409	0		2081	0.031	0.031	0	
2082	0.031	0.031	0		2083	0.409	0.409	0	
2084	0.409	0.409	0		2085	0.031	0.031	0	
2086	0.031	0.031	0		2087	0.409	0.409	0	
2088	0.63	0.63	0		2089	0.953	0.953	0	
2090	0.63	0.63	0		2091	0.953	0.953	0	
2092	0.812	0.812	0		2093	3.046	3.046	0	
2094	2.917	2.917	0		2095	2.917	2.917	0	
2096	3.505	3.505	0		2097	3.505	3.505	0	
2098	2.917	2.917	0		2099	2.885	2.885	0	
2100	2.203	2.203	0		2101	0.812	0.812	0	
2102	3.046	3.046	0		2103	2.917	2.917	0	
2104	2.917	2.917	0		2105	3.505	3.505	0	
2106	3.505	3.505	0		2107	2.917	2.917	0	
2108	2.885	2.885	0		2109	2.203	2.203	0	
2110	0.881	0.881	0		2111	0.692	0.692	0	
2112	0.881	0.881	0		2113	0.692	0.692	0	
2114	1.787	1.787	0		2115	0.161	0.161	0	
2116	0.154	0.154	0		2117	0.154	0.154	0	
2118	0.173	0.173	0		2119	0.173	0.173	0	
2120	0.154	0.154	0		2121	0.153	0.153	0	
2122	1.978	1.978	0						

7.6 Gusci
7.6.1 Caratteristiche meccaniche gusci

Indice: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.
E: Modulo di elasticità longitudinale. [daN/cm2]
Poisson: Modulo di Poisson. Il valore è adimensionale.
Alfa: Coefficiente di dilatazione termica longitudinale. [°C-1]
Peso unitario: Peso per unità di volume del guscio. [daN/cm3]

Table with 5 columns: Indice, E, Poisson, Alfa, Peso unitario. It contains two rows of data for different indices.

7.6.2 Definizioni gusci

Ind.: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.
Nodo I: Primo nodo di definizione dell'elemento.
Nodo J: Secondo nodo di definizione dell'elemento.
Nodo L: Terzo nodo di definizione dell'elemento; nel caso di elementi triangolari non è definito.
Nodo K: Ultimo nodo di definizione dell'elemento.
Sp.membranale: Spessore membranale dell'elemento. [cm]
Sp.flessionale: Spessore flessionale dell'elemento. [cm]
Materiale: Caratteristiche meccaniche dell'elemento.
Indice: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.
Var.term.: Variazione termica a cui è soggetto l'elemento. [°C]

Large table with 18 columns: Ind., Nodo I, Nodo J, Nodo L, Nodo K, Sp.membranale, Sp.flessionale, Materiale, Var.term., and then a repeated set of these 8 columns. It contains 117 rows of data.

Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.	Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.
							Indice									Indice	
119	1658	1657	1594	1595	60	60	1	0	120	1657	1656	1593	1594	60	60	1	0
121	1656	1655	1592	1593	60	60	1	0	122	1655	1654	1591	1592	60	60	1	0
123	1654	1653	1590	1591	60	60	1	0	124	1653	1652	1589	1590	60	60	1	0
125	1652	1651	1588	1589	60	60	1	0	126	1651	1650	1587	1588	60	60	1	0
127	1641	1640	1585	1586	60	60	1	0	128	1640	1639	1584	1585	60	60	1	0
129	1639	1638	1583	1584	60	60	1	0	130	1638	1637	1582	1583	60	60	1	0
131	1637	1636	1581	1582	60	60	1	0	132	1636	1635	1580	1581	60	60	1	0
133	1635	1634	1579	1580	60	60	1	0	134	1634	1633	1578	1579	60	60	1	0
135	1633	1632	1577	1578	60	60	1	0	136	1632	1631	1576	1577	60	60	1	0
137	1631	1630	1575	1576	60	60	1	0	138	1630	1629	1574	1575	60	60	1	0
139	1629	1628	1573	1574	60	60	1	0	140	1628	1627	1572	1573	60	60	1	0
141	1627	1626	1571	1572	60	60	1	0	142	1626	1625	1570	1571	60	60	1	0
143	1625	1624	1569	1570	60	60	1	0	144	1624	1623	1568	1569	60	60	1	0
145	1623	1622	1567	1568	60	60	1	0	146	1622	1621	1566	1567	60	60	1	0
147	1621	1620	1565	1566	60	60	1	0	148	1620	1619	1564	1565	60	60	1	0
149	1619	1618	1563	1564	60	60	1	0	150	1618	1617	1562	1563	60	60	1	0
151	1617	1616	1561	1562	60	60	1	0	152	1616	1615	1560	1561	60	60	1	0
153	1615	1614	1559	1560	60	60	1	0	154	1614	1613	1558	1559	60	60	1	0
155	1613	1612	1557	1558	60	60	1	0	156	1612	1611	1556	1557	60	60	1	0
157	1611	1610	1555	1556	60	60	1	0	158	1610	1609	1554	1555	60	60	1	0
159	1609	1608	1553	1554	60	60	1	0	160	1608	1607	1552	1553	60	60	1	0
161	1607	1606	1551	1552	60	60	1	0	162	1606	1605	1550	1551	60	60	1	0
163	1605	1604	1549	1550	60	60	1	0	164	1604	1603	1548	1549	60	60	1	0
165	1603	1602	1547	1548	60	60	1	0	166	1602	1601	1546	1547	60	60	1	0
167	1601	1600	1545	1546	60	60	1	0	168	1600	1599	1544	1545	60	60	1	0
169	1599	1598	1543	1544	60	60	1	0	170	1598	1597	1542	1543	60	60	1	0
171	1597	1596	1541	1542	60	60	1	0	172	1596	1595	1540	1541	60	60	1	0
173	1595	1594	1539	1540	60	60	1	0	174	1594	1593	1538	1539	60	60	1	0
175	1593	1592	1537	1538	60	60	1	0	176	1592	1591	1536	1537	60	60	1	0
177	1591	1590	1535	1536	60	60	1	0	178	1590	1589	1534	1535	60	60	1	0
179	1589	1588	1533	1534	60	60	1	0	180	1588	1587	1532	1533	60	60	1	0
181	1586	1585	1531	1532	60	60	1	0	182	1585	1584	1530	1531	60	60	1	0
183	1584	1583	1529	1530	60	60	1	0	184	1583	1582	1522	1529	60	60	1	0
185	1582	1581	1521	1522	60	60	1	0	186	1581	1580	1520	1521	60	60	1	0
187	1580	1579	1528	1520	60	60	1	0	188	1579	1578	1527	1528	60	60	1	0
189	1578	1577	1519	1527	60	60	1	0	190	1577	1576	1517	1519	60	60	1	0
191	1576	1575	1516	1517	60	60	1	0	192	1575	1574	1515	1516	60	60	1	0
193	1574	1573	1514	1515	60	60	1	0	194	1573	1572	1513	1514	60	60	1	0
195	1572	1571	1512	1513	60	60	1	0	196	1571	1570	1511	1512	60	60	1	0
197	1570	1569	1510	1511	60	60	1	0	198	1569	1568	1509	1510	60	60	1	0
199	1568	1567	1508	1509	60	60	1	0	200	1567	1566	1507	1508	60	60	1	0
201	1566	1565	1506	1507	60	60	1	0	202	1565	1564	1526	1506	60	60	1	0
203	1564	1563	1505	1526	60	60	1	0	204	1563	1562	1504	1505	60	60	1	0
205	1562	1561	1503	1504	60	60	1	0	206	1561	1560	1525	1503	60	60	1	0
207	1560	1559	1502	1525	60	60	1	0	208	1559	1558	1501	1502	60	60	1	0
209	1558	1557	1500	1501	60	60	1	0	210	1557	1556	1499	1500	60	60	1	0
211	1556	1555	1498	1499	60	60	1	0	212	1555	1554	1497	1498	60	60	1	0
213	1554	1553	1496	1497	60	60	1	0	214	1553	1552	1524	1496	60	60	1	0
215	1552	1551	1495	1524	60	60	1	0	216	1551	1550	1494	1495	60	60	1	0
217	1550	1549	1493	1494	60	60	1	0	218	1549	1548	1492	1493	60	60	1	0
219	1548	1547	1491	1492	60	60	1	0	220	1547	1546	1490	1491	60	60	1	0
221	1546	1545	1489	1490	60	60	1	0	222	1545	1544	1488	1489	60	60	1	0
223	1544	1543	1518	1488	60	60	1	0	224	1543	1542	1487	1518	60	60	1	0
225	1542	1541	1486	1487	60	60	1	0	226	1541	1540	1485	1486	60	60	1	0
227	1540	1539	1484	1485	60	60	1	0	228	1539	1538	1483	1484	60	60	1	0
229	1538	1537	1482	1483	60	60	1	0	230	1537	1536	1481	1482	60	60	1	0
231	1536	1535	1480	1481	60	60	1	0	232	1535	1534	1479	1480	60	60	1	0
233	1534	1533	1478	1479	60	60	1	0	234	1533	1532	1477	1478	60	60	1	0
235	1523	1531	1446	1429	60	60	1	0	236	1531	1530	1476	1446	60	60	1	0
237	1530	1529	1475	1476	60	60	1	0	238	1529	1522	1445	1475	60	60	1	0
239	1522	1521	1474	1445	60	60	1	0	240	1521	1520	1473	1474	60	60	1	0
241	1520	1528	1472	1473	60	60	1	0	242	1528	1527	1471	1472	60	60	1	0
243	1527	1519	1470	1471	60	60	1	0	244	1519	1517	1427	1470	60	60	1	0
245	1517	1516	1469	1427	60	60	1	0	246	1516	1515	1468	1469	60	60	1	0
247	1515	1514	1467	1468	60	60	1	0	248	1514	1513	1426	1467	60	60	1	0
249	1513	1512	1466	1426	60	60	1	0	250	1512	1511	1465	1466	60	60	1	0
251	1511	1510	1464	1465	60	60	1	0	252	1510	1509	1444	1464	60	60	1	0
253	1509	1508	1463	1444	60	60	1	0	254	1508	1507	1462	1463	60	60	1	0
255	1507	1506	1461	1462	60	60	1	0	256	1506	1526	1460	1461	60	60	1	0
257	1526	1505	1459	1460	60	60	1	0	258	1505	1504	1425	1459	60	60	1	0
259	1504	1503	1458	1425	60	60	1	0	260	1503	1525	1443	1458	60	60	1	0
261	1525	1502	1457	1443	60	60	1	0	262	1502	1501	1456	1457	60	60	1	0
263	1501	1500	1455	1456	60	60	1	0	264	1500	1499	1424	1455	60	60	1	0
265	1499	1498	1454	1424	60	60	1	0	266	1498	1497	1453	1454	60	60	1	0
267	1497	1496	1452	1453	60	60	1	0	268	1496	1524	1451	1452	60	60	1	0
269	1524	1495	1450	1451	60	60	1	0	270	1495	1494	1449	1450	60	60	1	0
271	1494	1493	1448	1449	60	60	1	0	272	1493	1492	1447	1448	60	60	1	0
273	1492	1491	1442	1447	60	60	1	0	274	1491	1490	1423	1442	60	60	1	0
275	1490	1489	1441	1423	60	60	1	0	276	1489	1488	1440	1441	60	60	1	0
277	1488	1518	1439	1440	60	60	1	0	278	1518	1487	1422	1439	60	60	1	0
279	1487	1486	1438	1422	60	60	1	0	280	1486	1485	1437	1438	60	60	1	0
281	1485	1484	1436	1437	60	60	1	0	282	1484	1483	1435	1436	60	60	1	0
283	1483	1482	1434	1435	60	60	1	0	284	1482	1481	1433	1434	60	60	1	0
285	1481	1480	1432	1433	60	60	1										

Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.	Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.
							Indice									Indice	
313	1425	1458	1375	1404	60	60	1	0	314	1458	1443	1374	1375	60	60	1	0
315	1443	1457	1373	1374	60	60	1	0	316	1457	1456	1403	1373	60	60	1	0
317	1456	1455	1402	1403	60	60	1	0	318	1455	1424	1401	1402	60	60	1	0
319	1424	1454	1400	1401	60	60	1	0	320	1454	1453	1372	1400	60	60	1	0
321	1453	1452	1399	1372	60	60	1	0	322	1452	1451	1398	1399	60	60	1	0
323	1451	1450	1397	1398	60	60	1	0	324	1450	1449	1396	1397	60	60	1	0
325	1449	1448	1371	1396	60	60	1	0	326	1448	1447	1370	1371	60	60	1	0
327	1447	1442	1395	1370	60	60	1	0	328	1442	1423	1394	1395	60	60	1	0
329	1423	1441	1369	1394	60	60	1	0	330	1441	1440	1393	1369	60	60	1	0
331	1440	1439	1392	1393	60	60	1	0	332	1439	1422	1391	1392	60	60	1	0
333	1422	1438	1390	1391	60	60	1	0	334	1438	1437	1368	1390	60	60	1	0
335	1437	1436	1367	1368	60	60	1	0	336	1436	1435	1389	1367	60	60	1	0
337	1435	1434	1388	1389	60	60	1	0	338	1434	1433	1387	1388	60	60	1	0
339	1433	1432	1386	1387	60	60	1	0	340	1432	1431	1385	1386	60	60	1	0
341	1431	1430	1366	1385	60	60	1	0	342	1430	1420	1365	1366	60	60	1	0
343	1384	1419	1363	1364	60	60	1	0	344	1419	1418	1362	1363	60	60	1	0
345	1418	1417	1361	1362	60	60	1	0	346	1417	1416	1360	1361	60	60	1	0
347	1416	1415	1359	1360	60	60	1	0	348	1415	1414	1358	1359	60	60	1	0
349	1414	1413	1357	1358	60	60	1	0	350	1413	1412	1356	1357	60	60	1	0
351	1412	1411	1355	1356	60	60	1	0	352	1411	1383	1354	1355	60	60	1	0
353	1383	1382	1353	1354	60	60	1	0	354	1382	1381	1352	1353	60	60	1	0
355	1381	1380	1351	1352	60	60	1	0	356	1380	1379	1350	1351	60	60	1	0
357	1379	1378	1349	1350	60	60	1	0	358	1378	1377	1348	1349	60	60	1	0
359	1377	1376	1347	1348	60	60	1	0	360	1376	1410	1346	1347	60	60	1	0
361	1410	1409	1345	1346	60	60	1	0	362	1409	1408	1344	1345	60	60	1	0
363	1408	1407	1343	1344	60	60	1	0	364	1407	1406	1342	1343	60	60	1	0
365	1406	1405	1341	1342	60	60	1	0	366	1405	1404	1340	1341	60	60	1	0
367	1404	1375	1339	1340	60	60	1	0	368	1375	1374	1338	1339	60	60	1	0
369	1374	1373	1337	1338	60	60	1	0	370	1373	1403	1336	1337	60	60	1	0
371	1403	1402	1335	1336	60	60	1	0	372	1402	1401	1334	1335	60	60	1	0
373	1401	1400	1333	1334	60	60	1	0	374	1400	1372	1332	1333	60	60	1	0
375	1372	1399	1331	1332	60	60	1	0	376	1399	1398	1330	1331	60	60	1	0
377	1398	1397	1329	1330	60	60	1	0	378	1397	1396	1328	1329	60	60	1	0
379	1396	1371	1327	1328	60	60	1	0	380	1371	1370	1326	1327	60	60	1	0
381	1370	1395	1325	1326	60	60	1	0	382	1395	1394	1324	1325	60	60	1	0
383	1394	1369	1323	1324	60	60	1	0	384	1369	1393	1322	1323	60	60	1	0
385	1393	1392	1321	1322	60	60	1	0	386	1392	1391	1320	1321	60	60	1	0
387	1391	1390	1319	1320	60	60	1	0	388	1390	1368	1318	1319	60	60	1	0
389	1368	1367	1317	1318	60	60	1	0	390	1367	1389	1316	1317	60	60	1	0
391	1389	1388	1315	1316	60	60	1	0	392	1388	1387	1314	1315	60	60	1	0
393	1387	1386	1313	1314	60	60	1	0	394	1386	1385	1312	1313	60	60	1	0
395	1385	1366	1311	1312	60	60	1	0	396	1366	1365	1310	1311	60	60	1	0
397	1364	1363	1308	1309	60	60	1	0	398	1363	1362	1307	1308	60	60	1	0
399	1362	1361	1306	1307	60	60	1	0	400	1361	1360	1305	1306	60	60	1	0
401	1360	1359	1304	1305	60	60	1	0	402	1359	1358	1303	1304	60	60	1	0
403	1358	1357	1302	1303	60	60	1	0	404	1357	1356	1301	1302	60	60	1	0
405	1356	1355	1300	1301	60	60	1	0	406	1355	1354	1299	1300	60	60	1	0
407	1354	1353	1298	1299	60	60	1	0	408	1353	1352	1297	1298	60	60	1	0
409	1352	1351	1296	1297	60	60	1	0	410	1351	1350	1295	1296	60	60	1	0
411	1350	1349	1294	1295	60	60	1	0	412	1349	1348	1293	1294	60	60	1	0
413	1348	1347	1292	1293	60	60	1	0	414	1347	1346	1291	1292	60	60	1	0
415	1346	1345	1290	1291	60	60	1	0	416	1345	1344	1289	1290	60	60	1	0
417	1344	1343	1288	1289	60	60	1	0	418	1343	1342	1287	1288	60	60	1	0
419	1342	1341	1286	1287	60	60	1	0	420	1341	1340	1285	1286	60	60	1	0
421	1340	1339	1284	1285	60	60	1	0	422	1339	1338	1283	1284	60	60	1	0
423	1338	1337	1282	1283	60	60	1	0	424	1337	1336	1281	1282	60	60	1	0
425	1336	1335	1280	1281	60	60	1	0	426	1335	1334	1279	1280	60	60	1	0
427	1334	1333	1278	1279	60	60	1	0	428	1333	1332	1277	1278	60	60	1	0
429	1332	1331	1276	1277	60	60	1	0	430	1331	1330	1275	1276	60	60	1	0
431	1330	1329	1274	1275	60	60	1	0	432	1329	1328	1273	1274	60	60	1	0
433	1328	1327	1272	1273	60	60	1	0	434	1327	1326	1271	1272	60	60	1	0
435	1326	1325	1270	1271	60	60	1	0	436	1325	1324	1269	1270	60	60	1	0
437	1324	1323	1268	1269	60	60	1	0	438	1323	1322	1267	1268	60	60	1	0
439	1322	1321	1266	1267	60	60	1	0	440	1321	1320	1265	1266	60	60	1	0
441	1320	1319	1264	1265	60	60	1	0	442	1319	1318	1263	1264	60	60	1	0
443	1318	1317	1262	1263	60	60	1	0	444	1317	1316	1261	1262	60	60	1	0
445	1316	1315	1260	1261	60	60	1	0	446	1315	1314	1259	1260	60	60	1	0
447	1314	1313	1258	1259	60	60	1	0	448	1313	1312	1257	1258	60	60	1	0
449	1312	1311	1256	1257	60	60	1	0	450	1311	1310	1255	1256	60	60	1	0
451	1309	1308	1253	1254	60	60	1	0	452	1308	1307	1252	1253	60	60	1	0
453	1307	1306	1251	1252	60	60	1	0	454	1306	1305	1250	1251	60	60	1	0
455	1305	1304	1249	1250	60	60	1	0	456	1304	1303	1248	1249	60	60	1	0
457	1303	1302	1247	1248	60	60	1	0	458	1302	1301	1246	1247	60	60	1	0
459	1301	1300	1245	1246	60	60	1	0	460	1300	1299	1244	1245	60	60	1	0
461	1299	1298	1243	1244	60	60	1	0	462	1298	1297	1242	1243	60	60	1	0
463	1297	1296	1241	1242	60	60	1	0	464	1296	1295	1240	1241	60	60	1	0
465	1295	1294	1239	1240	60	60	1	0	466	1294	1293	1238	1239	60	60	1	0
467	1293	1292	1237	1238	60	60	1	0	468	1292	1291	1236	1237	60	60	1	0
469	1291	1290	1235	1236	60	60	1	0	470	1290	1289	1234	1235	60	60	1	0
471	1289	1288	1233	1234	60	60	1	0	472	1288	1287	1232	1233	60	60	1	0
473	1287	1286	1231	1232	60	60	1	0	474	1286	1285	1230	1231	60	60	1	0
475	1285	1284	1229	1230	60	60	1	0	476	1284	1283	1228	1229	60	60	1	0
477	1283	1282	1227	1228	60	60	1	0	478	1282	1281	1226	1227	60	60	1	0
479	1281	1280	1225	1226	60	60	1										

Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.	Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.
							Indice									Indice	
507	1252	1251	1196	1197	60	60	1	0	508	1251	1250	1195	1196	60	60	1	0
509	1250	1249	1194	1195	60	60	1	0	510	1249	1248	1193	1194	60	60	1	0
511	1248	1247	1192	1193	60	60	1	0	512	1247	1246	1191	1192	60	60	1	0
513	1246	1245	1190	1191	60	60	1	0	514	1245	1244	1189	1190	60	60	1	0
515	1244	1243	1188	1189	60	60	1	0	516	1243	1242	1187	1188	60	60	1	0
517	1242	1241	1186	1187	60	60	1	0	518	1241	1240	1185	1186	60	60	1	0
519	1240	1239	1184	1185	60	60	1	0	520	1239	1238	1183	1184	60	60	1	0
521	1238	1237	1182	1183	60	60	1	0	522	1237	1236	1181	1182	60	60	1	0
523	1236	1235	1180	1181	60	60	1	0	524	1235	1234	1179	1180	60	60	1	0
525	1234	1233	1178	1179	60	60	1	0	526	1233	1232	1177	1178	60	60	1	0
527	1232	1231	1176	1177	60	60	1	0	528	1231	1230	1175	1176	60	60	1	0
529	1230	1229	1174	1175	60	60	1	0	530	1229	1228	1173	1174	60	60	1	0
531	1228	1227	1172	1173	60	60	1	0	532	1227	1226	1171	1172	60	60	1	0
533	1226	1225	1170	1171	60	60	1	0	534	1225	1224	1169	1170	60	60	1	0
535	1224	1223	1168	1169	60	60	1	0	536	1223	1222	1167	1168	60	60	1	0
537	1222	1221	1166	1167	60	60	1	0	538	1221	1220	1165	1166	60	60	1	0
539	1220	1219	1164	1165	60	60	1	0	540	1219	1218	1163	1164	60	60	1	0
541	1218	1217	1162	1163	60	60	1	0	542	1217	1216	1161	1162	60	60	1	0
543	1216	1215	1160	1161	60	60	1	0	544	1215	1214	1159	1160	60	60	1	0
545	1214	1213	1158	1159	60	60	1	0	546	1213	1212	1157	1158	60	60	1	0
547	1212	1211	1156	1157	60	60	1	0	548	1211	1210	1155	1156	60	60	1	0
549	1210	1209	1154	1155	60	60	1	0	550	1209	1208	1153	1154	60	60	1	0
551	1208	1207	1152	1153	60	60	1	0	552	1207	1206	1151	1152	60	60	1	0
553	1206	1205	1150	1151	60	60	1	0	554	1205	1204	1149	1150	60	60	1	0
555	1204	1203	1148	1149	60	60	1	0	556	1203	1202	1147	1148	60	60	1	0
557	1202	1201	1146	1147	60	60	1	0	558	1201	1200	1145	1146	60	60	1	0
559	1199	1198	1144	1092	60	60	1	0	560	1198	1197	1143	1144	60	60	1	0
561	1197	1196	1142	1143	60	60	1	0	562	1196	1195	1141	1142	60	60	1	0
563	1195	1194	1140	1141	60	60	1	0	564	1194	1193	1139	1140	60	60	1	0
565	1193	1192	1138	1139	60	60	1	0	566	1192	1191	1137	1138	60	60	1	0
567	1191	1190	1136	1137	60	60	1	0	568	1190	1189	1091	1136	60	60	1	0
569	1189	1188	1135	1091	60	60	1	0	570	1188	1187	1134	1135	60	60	1	0
571	1187	1186	1133	1134	60	60	1	0	572	1186	1185	1090	1133	60	60	1	0
573	1185	1184	1132	1090	60	60	1	0	574	1184	1183	1131	1132	60	60	1	0
575	1183	1182	1130	1131	60	60	1	0	576	1182	1181	1129	1130	60	60	1	0
577	1181	1180	1128	1129	60	60	1	0	578	1180	1179	1127	1128	60	60	1	0
579	1179	1178	1126	1127	60	60	1	0	580	1178	1177	1125	1126	60	60	1	0
581	1177	1176	1124	1125	60	60	1	0	582	1176	1175	1089	1124	60	60	1	0
583	1175	1174	1123	1089	60	60	1	0	584	1174	1173	1122	1123	60	60	1	0
585	1173	1172	1121	1122	60	60	1	0	586	1172	1171	1120	1121	60	60	1	0
587	1171	1170	1119	1120	60	60	1	0	588	1170	1169	1088	1119	60	60	1	0
589	1169	1168	1118	1088	60	60	1	0	590	1168	1167	1117	1118	60	60	1	0
591	1167	1166	1116	1117	60	60	1	0	592	1166	1165	1115	1116	60	60	1	0
593	1165	1164	1114	1115	60	60	1	0	594	1164	1163	1113	1114	60	60	1	0
595	1163	1162	1112	1113	60	60	1	0	596	1162	1161	1111	1112	60	60	1	0
597	1161	1160	1110	1111	60	60	1	0	598	1160	1159	1087	1110	60	60	1	0
599	1159	1158	1109	1087	60	60	1	0	600	1158	1157	1108	1109	60	60	1	0
601	1157	1156	1107	1108	60	60	1	0	602	1156	1155	1086	1107	60	60	1	0
603	1155	1154	1106	1086	60	60	1	0	604	1154	1153	1105	1106	60	60	1	0
605	1153	1152	1104	1105	60	60	1	0	606	1152	1151	1103	1104	60	60	1	0
607	1151	1150	1102	1103	60	60	1	0	608	1150	1149	1101	1102	60	60	1	0
609	1149	1148	1100	1101	60	60	1	0	610	1148	1147	1099	1100	60	60	1	0
611	1147	1146	1098	1099	60	60	1	0	612	1146	1145	1084	1098	60	60	1	0
613	1092	1144	1071	1072	60	60	1	0	614	1144	1143	1070	1071	60	60	1	0
615	1143	1142	1069	1070	60	60	1	0	616	1142	1141	1068	1069	60	60	1	0
617	1141	1140	1067	1068	60	60	1	0	618	1140	1139	1066	1067	60	60	1	0
619	1139	1138	1065	1066	60	60	1	0	620	1138	1137	1064	1065	60	60	1	0
621	1137	1136	1063	1064	60	60	1	0	622	1136	1091	1062	1063	60	60	1	0
623	1091	1135	1061	1062	60	60	1	0	624	1135	1134	1060	1061	60	60	1	0
625	1134	1133	1059	1060	60	60	1	0	626	1133	1090	1058	1059	60	60	1	0
627	1090	1132	1057	1058	60	60	1	0	628	1132	1131	1056	1057	60	60	1	0
629	1131	1130	1055	1056	60	60	1	0	630	1130	1129	1054	1055	60	60	1	0
631	1129	1128	1053	1054	60	60	1	0	632	1128	1127	1052	1053	60	60	1	0
633	1127	1126	1051	1052	60	60	1	0	634	1126	1125	1050	1051	60	60	1	0
635	1125	1124	1049	1050	60	60	1	0	636	1124	1089	1048	1049	60	60	1	0
637	1089	1123	1047	1048	60	60	1	0	638	1123	1122	1046	1047	60	60	1	0
639	1122	1121	1045	1046	60	60	1	0	640	1121	1120	1044	1045	60	60	1	0
641	1120	1119	1043	1044	60	60	1	0	642	1119	1088	1042	1043	60	60	1	0
643	1088	1118	1041	1042	60	60	1	0	644	1118	1117	1040	1041	60	60	1	0
645	1117	1116	1039	1040	60	60	1	0	646	1116	1115	1038	1039	60	60	1	0
647	1115	1114	1037	1038	60	60	1	0	648	1114	1113	1036	1037	60	60	1	0
649	1113	1112	1035	1036	60	60	1	0	650	1112	1111	1034	1035	60	60	1	0
651	1111	1110	1033	1034	60	60	1	0	652	1110	1087	1032	1033	60	60	1	0
653	1087	1109	1031	1032	60	60	1	0	654	1109	1108	1030	1031	60	60	1	0
655	1108	1107	1029	1030	60	60	1	0	656	1107	1086	1028	1029	60	60	1	0
657	1086	1106	1027	1028	60	60	1	0	658	1106	1105	1026	1027	60	60	1	0
659	1105	1104	1025	1026	60	60	1	0	660	1104	1103	1024	1025	60	60	1	0
661	1103	1102	1023	1024	60	60	1	0	662	1102	1101	1022	1023	60	60	1	0
663	1101	1100	1021	1022	60	60	1	0	664	1100	1099	1020	1021	60	60	1	0
665	1099	1098	1019	1020	60	60	1	0	666	1098	1084	1018	1019	60	60	1	0
667	1072	1071	1007	1008	60	60	1	0	668	1071	1070	1006	1007	60	60	1	0
669	1070	1069	1005	1006	60	60	1	0	670	1069	1068	1004	1005	60	60	1	0
671	1068	1067	1003	1004	60	60	1	0	672	1067	1066	1002	1003	60	60	1	0
673	1066	1065	1001	1002	60	60	1										



Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.	Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.
							Indice									Indice	
701	1038	1037	973	974	60	60	1	0	702	1037	1036	972	973	60	60	1	0
703	1036	1035	971	972	60	60	1	0	704	1035	1034	970	971	60	60	1	0
705	1034	1033	969	970	60	60	1	0	706	1033	1032	968	969	60	60	1	0
707	1032	1031	967	968	60	60	1	0	708	1031	1030	966	967	60	60	1	0
709	1030	1029	965	966	60	60	1	0	710	1029	1028	964	965	60	60	1	0
711	1028	1027	963	964	60	60	1	0	712	1027	1026	962	963	60	60	1	0
713	1026	1025	961	962	60	60	1	0	714	1025	1024	960	961	60	60	1	0
715	1024	1023	959	960	60	60	1	0	716	1023	1022	958	959	60	60	1	0
717	1022	1021	957	958	60	60	1	0	718	1021	1020	956	957	60	60	1	0
719	1020	1019	955	956	60	60	1	0	720	1019	1018	954	955	60	60	1	0
721	1008	1007	943	944	60	60	1	0	722	1007	1006	942	943	60	60	1	0
723	1006	1005	941	942	60	60	1	0	724	1005	1004	940	941	60	60	1	0
725	1004	1003	939	940	60	60	1	0	726	1003	1002	938	939	60	60	1	0
727	1002	1001	937	938	60	60	1	0	728	1001	1000	936	937	60	60	1	0
729	1000	999	935	936	60	60	1	0	730	999	998	934	935	60	60	1	0
731	998	997	933	934	60	60	1	0	732	997	996	932	933	60	60	1	0
733	996	995	931	932	60	60	1	0	734	995	994	930	931	60	60	1	0
735	994	993	929	930	60	60	1	0	736	993	992	928	929	60	60	1	0
737	992	991	927	928	60	60	1	0	738	991	990	926	927	60	60	1	0
739	990	989	925	926	60	60	1	0	740	989	988	924	925	60	60	1	0
741	988	987	923	924	60	60	1	0	742	987	986	922	923	60	60	1	0
743	986	985	921	922	60	60	1	0	744	985	984	920	921	60	60	1	0
745	984	983	919	920	60	60	1	0	746	983	982	918	919	60	60	1	0
747	982	981	917	918	60	60	1	0	748	981	980	916	917	60	60	1	0
749	980	979	915	916	60	60	1	0	750	979	978	914	915	60	60	1	0
751	978	977	913	914	60	60	1	0	752	977	976	912	913	60	60	1	0
753	976	975	911	912	60	60	1	0	754	975	974	910	911	60	60	1	0
755	974	973	909	910	60	60	1	0	756	973	972	908	909	60	60	1	0
757	972	971	907	908	60	60	1	0	758	971	970	906	907	60	60	1	0
759	970	969	905	906	60	60	1	0	760	969	968	904	905	60	60	1	0
761	968	967	903	904	60	60	1	0	762	967	966	902	903	60	60	1	0
763	966	965	901	902	60	60	1	0	764	965	964	900	901	60	60	1	0
765	964	963	899	900	60	60	1	0	766	963	962	898	899	60	60	1	0
767	962	961	897	898	60	60	1	0	768	961	960	896	897	60	60	1	0
769	960	959	895	896	60	60	1	0	770	959	958	894	895	60	60	1	0
771	958	957	893	894	60	60	1	0	772	957	956	892	893	60	60	1	0
773	956	955	891	892	60	60	1	0	774	955	954	890	891	60	60	1	0
775	944	943	879	880	60	60	1	0	776	943	942	878	879	60	60	1	0
777	942	941	877	878	60	60	1	0	778	941	940	876	877	60	60	1	0
779	940	939	875	876	60	60	1	0	780	939	938	874	875	60	60	1	0
781	938	937	873	874	60	60	1	0	782	937	936	872	873	60	60	1	0
783	936	935	871	872	60	60	1	0	784	935	934	870	871	60	60	1	0
785	934	933	869	870	60	60	1	0	786	933	932	868	869	60	60	1	0
787	932	931	867	868	60	60	1	0	788	931	930	866	867	60	60	1	0
789	930	929	865	866	60	60	1	0	790	929	928	864	865	60	60	1	0
791	928	927	863	864	60	60	1	0	792	927	926	862	863	60	60	1	0
793	926	925	861	862	60	60	1	0	794	925	924	860	861	60	60	1	0
795	924	923	859	860	60	60	1	0	796	923	922	858	859	60	60	1	0
797	922	921	857	858	60	60	1	0	798	921	920	856	857	60	60	1	0
799	920	919	855	856	60	60	1	0	800	919	918	854	855	60	60	1	0
801	918	917	852	854	60	60	1	0	802	917	916	851	852	60	60	1	0
803	916	915	850	851	60	60	1	0	804	915	914	849	850	60	60	1	0
805	914	913	848	849	60	60	1	0	806	913	912	847	848	60	60	1	0
807	912	911	846	847	60	60	1	0	808	911	910	845	846	60	60	1	0
809	910	909	844	845	60	60	1	0	810	909	908	843	844	60	60	1	0
811	908	907	842	843	60	60	1	0	812	907	906	841	842	60	60	1	0
813	906	905	840	841	60	60	1	0	814	905	904	839	840	60	60	1	0
815	904	903	838	839	60	60	1	0	816	903	902	837	838	60	60	1	0
817	902	901	836	837	60	60	1	0	818	901	900	835	836	60	60	1	0
819	900	899	834	835	60	60	1	0	820	899	898	833	834	60	60	1	0
821	898	897	832	833	60	60	1	0	822	897	896	831	832	60	60	1	0
823	896	895	830	831	60	60	1	0	824	895	894	829	830	60	60	1	0
825	894	893	828	829	60	60	1	0	826	893	892	827	828	60	60	1	0
827	892	891	826	827	60	60	1	0	828	891	890	825	826	60	60	1	0
829	880	879	814	815	60	60	1	0	830	879	878	813	814	60	60	1	0
831	878	877	812	813	60	60	1	0	832	877	876	811	812	60	60	1	0
833	876	875	810	811	60	60	1	0	834	875	874	809	810	60	60	1	0
835	874	873	808	809	60	60	1	0	836	873	872	807	808	60	60	1	0
837	872	871	806	807	60	60	1	0	838	871	870	805	806	60	60	1	0
839	870	869	804	805	60	60	1	0	840	869	868	803	804	60	60	1	0
841	868	867	802	803	60	60	1	0	842	867	866	801	802	60	60	1	0
843	866	865	800	801	60	60	1	0	844	865	864	799	800	60	60	1	0
845	864	863	798	799	60	60	1	0	846	863	862	797	798	60	60	1	0
847	862	861	796	797	60	60	1	0	848	861	860	795	796	60	60	1	0
849	860	859	794	795	60	60	1	0	850	859	858	793	794	60	60	1	0
851	858	857	792	793	60	60	1	0	852	857	856	791	792	60	60	1	0
853	856	855	790	791	60	60	1	0	854	855	854	789	790	60	60	1	0
855	854	852	788	789	60	60	1	0	856	852	851	787	788	60	60	1	0
857	851	850	786	787	60	60	1	0	858	850	849	785	786	60	60	1	0
859	849	848	784	785	60	60	1	0	860	848	847	783	784	60	60	1	0
861	847	846	782	783	60	60	1	0	862	846	845	781	782	60	60	1	0
863	845	844	780	781	60	60	1	0	864	844	843	779	780	60	60	1	0
865	843	842	778	779	60	60	1	0	866	842	841	777	778	60	60	1	0
867	841	840	776	777	60	60	1	0	868	840	839	775	776	60	60	1	0
869	839	838	774	775	60	60	1	0	870	838	837	773	774	60	60	1	0
871	837	836	772	773	60	60	1	0	872	836	835	771	772	60	60	1	0
873	835	834	770	771	60	60	1	0	874	834	833	769	770	60	60	1	0
875	833	832	768	769	60	60	1	0	876	832	831	767	768	60	60		

Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.	Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.
							Indice									Indice	
895	803	802	738	739	60	60	1	0	896	802	801	737	738	60	60	1	0
897	801	800	736	737	60	60	1	0	898	800	799	735	736	60	60	1	0
899	799	798	734	735	60	60	1	0	900	798	797	733	734	60	60	1	0
901	797	796	732	733	60	60	1	0	902	796	795	731	732	60	60	1	0
903	795	794	730	731	60	60	1	0	904	794	793	729	730	60	60	1	0
905	793	792	728	729	60	60	1	0	906	792	791	727	728	60	60	1	0
907	791	790	726	727	60	60	1	0	908	790	789	725	726	60	60	1	0
909	789	788	724	725	60	60	1	0	910	788	787	723	724	60	60	1	0
911	787	786	722	723	60	60	1	0	912	786	785	721	722	60	60	1	0
913	785	784	720	721	60	60	1	0	914	784	783	719	720	60	60	1	0
915	783	782	718	719	60	60	1	0	916	782	781	717	718	60	60	1	0
917	781	780	716	717	60	60	1	0	918	780	779	715	716	60	60	1	0
919	779	778	714	715	60	60	1	0	920	778	777	713	714	60	60	1	0
921	777	776	712	713	60	60	1	0	922	776	775	711	712	60	60	1	0
923	775	774	710	711	60	60	1	0	924	774	773	709	710	60	60	1	0
925	773	772	708	709	60	60	1	0	926	772	771	707	708	60	60	1	0
927	771	770	706	707	60	60	1	0	928	770	769	705	706	60	60	1	0
929	769	768	704	705	60	60	1	0	930	768	767	703	704	60	60	1	0
931	767	766	702	703	60	60	1	0	932	766	765	701	702	60	60	1	0
933	765	764	700	701	60	60	1	0	934	764	763	699	700	60	60	1	0
935	763	762	698	699	60	60	1	0	936	762	761	697	698	60	60	1	0
937	751	750	686	687	60	60	1	0	938	750	749	685	686	60	60	1	0
939	749	748	684	685	60	60	1	0	940	748	747	683	684	60	60	1	0
941	747	746	682	683	60	60	1	0	942	746	745	681	682	60	60	1	0
943	745	744	680	681	60	60	1	0	944	744	743	679	680	60	60	1	0
945	743	742	678	679	60	60	1	0	946	742	741	677	678	60	60	1	0
947	741	740	676	677	60	60	1	0	948	740	739	675	676	60	60	1	0
949	739	738	674	675	60	60	1	0	950	738	737	673	674	60	60	1	0
951	737	736	672	673	60	60	1	0	952	736	735	671	672	60	60	1	0
953	735	734	670	671	60	60	1	0	954	734	733	669	670	60	60	1	0
955	733	732	668	669	60	60	1	0	956	732	731	667	668	60	60	1	0
957	731	730	666	667	60	60	1	0	958	730	729	665	666	60	60	1	0
959	729	728	664	665	60	60	1	0	960	728	727	663	664	60	60	1	0
961	727	726	662	663	60	60	1	0	962	726	725	661	662	60	60	1	0
963	725	724	660	661	60	60	1	0	964	724	723	659	660	60	60	1	0
965	723	722	658	659	60	60	1	0	966	722	721	657	658	60	60	1	0
967	721	720	656	657	60	60	1	0	968	720	719	655	656	60	60	1	0
969	719	718	654	655	60	60	1	0	970	718	717	653	654	60	60	1	0
971	717	716	652	653	60	60	1	0	972	716	715	651	652	60	60	1	0
973	715	714	650	651	60	60	1	0	974	714	713	649	650	60	60	1	0
975	713	712	648	649	60	60	1	0	976	712	711	647	648	60	60	1	0
977	711	710	646	647	60	60	1	0	978	710	709	645	646	60	60	1	0
979	709	708	644	645	60	60	1	0	980	708	707	643	644	60	60	1	0
981	707	706	642	643	60	60	1	0	982	706	705	641	642	60	60	1	0
983	705	704	640	641	60	60	1	0	984	704	703	639	640	60	60	1	0
985	703	702	638	639	60	60	1	0	986	702	701	637	638	60	60	1	0
987	701	700	636	637	60	60	1	0	988	700	699	635	636	60	60	1	0
989	699	698	634	635	60	60	1	0	990	698	697	633	634	60	60	1	0
991	687	686	608	621	60	60	1	0	992	686	685	607	608	60	60	1	0
993	685	684	606	607	60	60	1	0	994	684	683	605	606	60	60	1	0
995	683	682	604	605	60	60	1	0	996	682	681	603	604	60	60	1	0
997	681	680	602	603	60	60	1	0	998	680	679	601	602	60	60	1	0
999	679	678	600	601	60	60	1	0	1000	678	677	600	600	60	60	1	0
1001	677	676	599	620	60	60	1	0	1002	676	675	598	599	60	60	1	0
1003	675	674	597	598	60	60	1	0	1004	674	673	619	597	60	60	1	0
1005	673	672	596	619	60	60	1	0	1006	672	671	595	596	60	60	1	0
1007	671	670	594	595	60	60	1	0	1008	670	669	593	594	60	60	1	0
1009	669	668	592	593	60	60	1	0	1010	668	667	591	592	60	60	1	0
1011	667	666	590	591	60	60	1	0	1012	666	665	589	590	60	60	1	0
1013	665	664	588	589	60	60	1	0	1014	664	663	618	588	60	60	1	0
1015	663	662	587	618	60	60	1	0	1016	662	661	586	587	60	60	1	0
1017	661	660	585	586	60	60	1	0	1018	660	659	584	585	60	60	1	0
1019	659	658	583	584	60	60	1	0	1020	658	657	617	583	60	60	1	0
1021	657	656	582	617	60	60	1	0	1022	656	655	581	582	60	60	1	0
1023	655	654	580	581	60	60	1	0	1024	654	653	579	580	60	60	1	0
1025	653	652	578	579	60	60	1	0	1026	652	651	577	578	60	60	1	0
1027	651	650	576	577	60	60	1	0	1028	650	649	575	576	60	60	1	0
1029	649	648	574	575	60	60	1	0	1030	648	647	616	574	60	60	1	0
1031	647	646	573	616	60	60	1	0	1032	646	645	572	573	60	60	1	0
1033	645	644	571	572	60	60	1	0	1034	644	643	615	571	60	60	1	0
1035	643	642	570	615	60	60	1	0	1036	642	641	569	570	60	60	1	0
1037	641	640	568	569	60	60	1	0	1038	640	639	567	568	60	60	1	0
1039	639	638	566	567	60	60	1	0	1040	638	637	565	566	60	60	1	0
1041	637	636	564	565	60	60	1	0	1042	636	635	563	564	60	60	1	0
1043	635	634	562	563	60	60	1	0	1044	634	633	613	562	60	60	1	0
1045	621	608	560	561	60	60	1	0	1046	608	607	559	560	60	60	1	0
1047	607	606	558	559	60	60	1	0	1048	606	605	557	558	60	60	1	0
1049	605	604	556	557	60	60	1	0	1050	604	603	555	556	60	60	1	0
1051	603	602	554	555	60	60	1	0	1052	602	601	553	554	60	60	1	0
1053	601	600	552	553	60	60	1	0	1054	600	620	551	552	60	60	1	0
1055	620	599	550	551	60	60	1	0	1056	599	598	549	550	60	60	1	0
1057	598	597	548	549	60	60	1	0	1058	597	619	547	548	60	60	1	0
1059	619	596	546	547	60	60	1	0	1060	596	595	545	546	60	60	1	0
1061	595	594	544	545	60	60	1	0	1062	594	593	543	544	60	60	1	0
1063	593	592	542	543	60	60	1	0	1064	592	591	541	542	60	60	1	0
1065	591	590	540	541	60	60	1	0	1066	590	589	539	540	60	60	1	0
1067	589	588	538	539	60	60	1	0	1068	588	618	537	538	60	60	1	0
1069	618	587	536	537	60	60	1	0	1070	587	586	535	536				

Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.	Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.
							Indice									Indice	
1089	615	570	516	517	60	60	1	0	1090	570	569	515	516	60	60	1	0
1091	569	568	514	515	60	60	1	0	1092	568	567	513	514	60	60	1	0
1093	567	566	512	513	60	60	1	0	1094	566	565	511	512	60	60	1	0
1095	565	564	510	511	60	60	1	0	1096	564	563	509	510	60	60	1	0
1097	563	562	508	509	60	60	1	0	1098	562	613	507	508	60	60	1	0
1099	561	560	505	506	60	60	1	0	1100	560	559	504	505	60	60	1	0
1101	559	558	503	504	60	60	1	0	1102	558	557	502	503	60	60	1	0
1103	557	556	501	502	60	60	1	0	1104	556	555	500	501	60	60	1	0
1105	555	554	499	500	60	60	1	0	1106	554	553	498	499	60	60	1	0
1107	553	552	497	498	60	60	1	0	1108	552	551	496	497	60	60	1	0
1109	551	550	495	496	60	60	1	0	1110	550	549	494	495	60	60	1	0
1111	549	548	493	494	60	60	1	0	1112	548	547	492	493	60	60	1	0
1113	547	546	491	492	60	60	1	0	1114	546	545	490	491	60	60	1	0
1115	545	544	489	490	60	60	1	0	1116	544	543	488	489	60	60	1	0
1117	543	542	487	488	60	60	1	0	1118	542	541	486	487	60	60	1	0
1119	541	540	485	486	60	60	1	0	1120	540	539	484	485	60	60	1	0
1121	539	538	483	484	60	60	1	0	1122	538	537	482	483	60	60	1	0
1123	537	536	481	482	60	60	1	0	1124	536	535	480	481	60	60	1	0
1125	535	534	479	480	60	60	1	0	1126	534	533	478	479	60	60	1	0
1127	533	532	477	478	60	60	1	0	1128	532	531	476	477	60	60	1	0
1129	531	530	475	476	60	60	1	0	1130	530	529	474	475	60	60	1	0
1131	529	528	473	474	60	60	1	0	1132	528	527	472	473	60	60	1	0
1133	527	526	471	472	60	60	1	0	1134	526	525	470	471	60	60	1	0
1135	525	524	469	470	60	60	1	0	1136	524	523	468	469	60	60	1	0
1137	523	522	467	468	60	60	1	0	1138	522	521	466	467	60	60	1	0
1139	521	520	465	466	60	60	1	0	1140	520	519	464	465	60	60	1	0
1141	519	518	463	464	60	60	1	0	1142	518	517	462	463	60	60	1	0
1143	517	516	461	462	60	60	1	0	1144	516	515	460	461	60	60	1	0
1145	515	514	459	460	60	60	1	0	1146	514	513	458	459	60	60	1	0
1147	513	512	457	458	60	60	1	0	1148	512	511	456	457	60	60	1	0
1149	511	510	455	456	60	60	1	0	1150	510	509	454	455	60	60	1	0
1151	509	508	453	454	60	60	1	0	1152	508	507	452	453	60	60	1	0
1153	506	505	450	451	60	60	1	0	1154	505	504	449	450	60	60	1	0
1155	504	503	448	449	60	60	1	0	1156	503	502	447	448	60	60	1	0
1157	502	501	446	447	60	60	1	0	1158	501	500	445	446	60	60	1	0
1159	500	499	444	445	60	60	1	0	1160	499	498	443	444	60	60	1	0
1161	498	497	442	443	60	60	1	0	1162	497	496	441	442	60	60	1	0
1163	496	495	440	441	60	60	1	0	1164	495	494	439	440	60	60	1	0
1165	494	493	438	439	60	60	1	0	1166	493	492	437	438	60	60	1	0
1167	492	491	436	437	60	60	1	0	1168	491	490	435	436	60	60	1	0
1169	490	489	434	435	60	60	1	0	1170	489	488	433	434	60	60	1	0
1171	488	487	432	433	60	60	1	0	1172	487	486	431	432	60	60	1	0
1173	486	485	430	431	60	60	1	0	1174	485	484	429	430	60	60	1	0
1175	484	483	428	429	60	60	1	0	1176	483	482	427	428	60	60	1	0
1177	482	481	426	427	60	60	1	0	1178	481	480	425	426	60	60	1	0
1179	480	479	424	425	60	60	1	0	1180	479	478	423	424	60	60	1	0
1181	478	477	422	423	60	60	1	0	1182	477	476	421	422	60	60	1	0
1183	476	475	420	421	60	60	1	0	1184	475	474	419	420	60	60	1	0
1185	474	473	418	419	60	60	1	0	1186	473	472	417	418	60	60	1	0
1187	472	471	416	417	60	60	1	0	1188	471	470	415	416	60	60	1	0
1189	470	469	414	415	60	60	1	0	1190	469	468	413	414	60	60	1	0
1191	468	467	412	413	60	60	1	0	1192	467	466	411	412	60	60	1	0
1193	466	465	410	411	60	60	1	0	1194	465	464	409	410	60	60	1	0
1195	464	463	408	409	60	60	1	0	1196	463	462	407	408	60	60	1	0
1197	462	461	406	407	60	60	1	0	1198	461	460	405	406	60	60	1	0
1199	460	459	404	405	60	60	1	0	1200	459	458	403	404	60	60	1	0
1201	458	457	402	403	60	60	1	0	1202	457	456	401	402	60	60	1	0
1203	456	455	400	401	60	60	1	0	1204	455	454	399	400	60	60	1	0
1205	454	453	398	399	60	60	1	0	1206	453	452	397	398	60	60	1	0
1207	451	450	395	396	60	60	1	0	1208	450	449	394	395	60	60	1	0
1209	449	448	393	394	60	60	1	0	1210	448	447	392	393	60	60	1	0
1211	447	446	391	392	60	60	1	0	1212	446	445	390	391	60	60	1	0
1213	445	444	389	390	60	60	1	0	1214	444	443	388	389	60	60	1	0
1215	443	442	387	388	60	60	1	0	1216	442	441	386	387	60	60	1	0
1217	441	440	385	386	60	60	1	0	1218	440	439	384	385	60	60	1	0
1219	439	438	383	384	60	60	1	0	1220	438	437	382	383	60	60	1	0
1221	437	436	381	382	60	60	1	0	1222	436	435	380	381	60	60	1	0
1223	435	434	379	380	60	60	1	0	1224	434	433	378	379	60	60	1	0
1225	433	432	377	378	60	60	1	0	1226	432	431	376	377	60	60	1	0
1227	431	430	375	376	60	60	1	0	1228	430	429	374	375	60	60	1	0
1229	429	428	373	374	60	60	1	0	1230	428	427	372	373	60	60	1	0
1231	427	426	371	372	60	60	1	0	1232	426	425	370	371	60	60	1	0
1233	425	424	369	370	60	60	1	0	1234	424	423	368	369	60	60	1	0
1235	423	422	367	368	60	60	1	0	1236	422	421	366	367	60	60	1	0
1237	421	420	365	366	60	60	1	0	1238	420	419	364	365	60	60	1	0
1239	419	418	363	364	60	60	1	0	1240	418	417	362	363	60	60	1	0
1241	417	416	361	362	60	60	1	0	1242	416	415	360	361	60	60	1	0
1243	415	414	359	360	60	60	1	0	1244	414	413	358	359	60	60	1	0
1245	413	412	357	358	60	60	1	0	1246	412	411	356	357	60	60	1	0
1247	411	410	355	356	60	60	1	0	1248	410	409	354	355	60	60	1	0
1249	409	408	353	354	60	60	1	0	1250	408	407	352	353	60	60	1	0
1251	407	406	351	352	60	60	1	0	1252	406	405	350	351	60	60	1	0
1253	405	404	349	350	60	60	1	0	1254	404	403	348	349	60	60	1	0
1255	403	402	347	348	60	60	1	0	1256	402	401	346	347	60	60	1	0
1257	401	400	345	346	60	60	1	0	1258	400	399	344	345	60	60	1	0
1259	399	398	343	344	60	60	1	0	1260	398	397	342	343	60	60	1	0
1261	396	395	340	341	60	60	1	0	1262	395	394	339	340	60	60	1	0
1																	

Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.	Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.
							Indice									Indice	
1283	374	373	317	318	60	60	1	0	1284	373	372	316	317	60	60	1	0
1285	372	371	315	316	60	60	1	0	1286	371	370	314	315	60	60	1	0
1287	370	369	313	314	60	60	1	0	1288	369	368	312	313	60	60	1	0
1289	368	367	311	312	60	60	1	0	1290	367	366	310	311	60	60	1	0
1291	366	365	309	310	60	60	1	0	1292	365	364	308	309	60	60	1	0
1293	364	363	307	308	60	60	1	0	1294	363	362	306	307	60	60	1	0
1295	362	361	305	306	60	60	1	0	1296	361	360	304	305	60	60	1	0
1297	360	359	303	304	60	60	1	0	1298	359	358	302	303	60	60	1	0
1299	358	357	301	302	60	60	1	0	1300	357	356	300	301	60	60	1	0
1301	356	355	299	300	60	60	1	0	1302	355	354	298	299	60	60	1	0
1303	354	353	297	298	60	60	1	0	1304	353	352	296	297	60	60	1	0
1305	352	351	295	296	60	60	1	0	1306	351	350	294	295	60	60	1	0
1307	350	349	293	294	60	60	1	0	1308	349	348	292	293	60	60	1	0
1309	348	347	291	292	60	60	1	0	1310	347	346	290	291	60	60	1	0
1311	346	345	289	290	60	60	1	0	1312	345	344	288	289	60	60	1	0
1313	344	343	287	288	60	60	1	0	1314	343	342	337	287	60	60	1	0
1315	341	340	276	286	60	60	1	0	1316	340	339	275	276	60	60	1	0
1317	339	338	274	275	60	60	1	0	1318	338	336	273	274	60	60	1	0
1319	336	335	272	273	60	60	1	0	1320	335	334	271	272	60	60	1	0
1321	334	333	270	271	60	60	1	0	1322	333	332	269	270	60	60	1	0
1323	332	331	268	269	60	60	1	0	1324	331	330	284	268	60	60	1	0
1325	330	329	267	284	60	60	1	0	1326	329	328	266	267	60	60	1	0
1327	328	327	265	266	60	60	1	0	1328	327	326	283	265	60	60	1	0
1329	326	325	264	283	60	60	1	0	1330	325	324	263	264	60	60	1	0
1331	324	323	262	263	60	60	1	0	1332	323	322	261	262	60	60	1	0
1333	322	321	260	261	60	60	1	0	1334	321	320	259	260	60	60	1	0
1335	320	319	258	259	60	60	1	0	1336	319	318	257	258	60	60	1	0
1337	318	317	256	257	60	60	1	0	1338	317	316	282	256	60	60	1	0
1339	316	315	255	282	60	60	1	0	1340	315	314	254	255	60	60	1	0
1341	314	313	253	254	60	60	1	0	1342	313	312	252	253	60	60	1	0
1343	312	311	251	252	60	60	1	0	1344	311	310	281	251	60	60	1	0
1345	310	309	250	281	60	60	1	0	1346	309	308	249	250	60	60	1	0
1347	308	307	248	249	60	60	1	0	1348	307	306	247	248	60	60	1	0
1349	306	305	246	247	60	60	1	0	1350	305	304	245	246	60	60	1	0
1351	304	303	244	245	60	60	1	0	1352	303	302	243	244	60	60	1	0
1353	302	301	242	243	60	60	1	0	1354	301	300	280	242	60	60	1	0
1355	300	299	241	280	60	60	1	0	1356	299	298	240	241	60	60	1	0
1357	298	297	239	240	60	60	1	0	1358	297	296	279	239	60	60	1	0
1359	296	295	238	279	60	60	1	0	1360	295	294	237	238	60	60	1	0
1361	294	293	236	237	60	60	1	0	1362	293	292	235	236	60	60	1	0
1363	292	291	234	235	60	60	1	0	1364	291	290	233	234	60	60	1	0
1365	290	289	232	233	60	60	1	0	1366	289	288	231	232	60	60	1	0
1367	288	287	230	231	60	60	1	0	1368	287	337	277	230	60	60	1	0
1369	286	276	228	229	60	60	1	0	1370	276	275	226	228	60	60	1	0
1371	275	274	225	226	60	60	1	0	1372	274	273	224	225	60	60	1	0
1373	273	272	223	224	60	60	1	0	1374	272	271	222	223	60	60	1	0
1375	271	270	221	222	60	60	1	0	1376	270	269	220	221	60	60	1	0
1377	269	268	219	220	60	60	1	0	1378	268	284	218	219	60	60	1	0
1379	284	267	217	218	60	60	1	0	1380	267	266	216	217	60	60	1	0
1381	266	265	215	216	60	60	1	0	1382	265	283	214	215	60	60	1	0
1383	283	264	213	214	60	60	1	0	1384	264	263	212	213	60	60	1	0
1385	263	262	211	212	60	60	1	0	1386	262	261	210	211	60	60	1	0
1387	261	260	209	210	60	60	1	0	1388	260	259	208	209	60	60	1	0
1389	259	258	207	208	60	60	1	0	1390	258	257	206	207	60	60	1	0
1391	257	256	205	206	60	60	1	0	1392	256	282	204	205	60	60	1	0
1393	282	255	203	204	60	60	1	0	1394	255	254	202	203	60	60	1	0
1395	254	253	201	202	60	60	1	0	1396	253	252	200	201	60	60	1	0
1397	252	251	199	200	60	60	1	0	1398	251	281	198	199	60	60	1	0
1399	281	250	197	198	60	60	1	0	1400	250	249	196	197	60	60	1	0
1401	249	248	195	196	60	60	1	0	1402	248	247	194	195	60	60	1	0
1403	247	246	193	194	60	60	1	0	1404	246	245	192	193	60	60	1	0
1405	245	244	191	192	60	60	1	0	1406	244	243	190	191	60	60	1	0
1407	243	242	189	190	60	60	1	0	1408	242	280	188	189	60	60	1	0
1409	280	241	187	188	60	60	1	0	1410	241	240	186	187	60	60	1	0
1411	240	239	185	186	60	60	1	0	1412	239	279	184	185	60	60	1	0
1413	279	238	183	184	60	60	1	0	1414	238	237	182	183	60	60	1	0
1415	237	236	181	182	60	60	1	0	1416	236	235	180	181	60	60	1	0
1417	235	234	179	180	60	60	1	0	1418	234	233	178	179	60	60	1	0
1419	233	232	177	178	60	60	1	0	1420	232	231	176	177	60	60	1	0
1421	231	230	175	176	60	60	1	0	1422	230	277	227	175	60	60	1	0
1423	229	228	173	174	60	60	1	0	1424	228	226	172	173	60	60	1	0
1425	226	225	171	172	60	60	1	0	1426	225	224	170	171	60	60	1	0
1427	224	223	169	170	60	60	1	0	1428	223	222	168	169	60	60	1	0
1429	222	221	167	168	60	60	1	0	1430	221	220	166	167	60	60	1	0
1431	220	219	165	166	60	60	1	0	1432	219	218	164	165	60	60	1	0
1433	218	217	163	164	60	60	1	0	1434	217	216	162	163	60	60	1	0
1435	216	215	161	162	60	60	1	0	1436	215	214	160	161	60	60	1	0
1437	214	213	159	160	60	60	1	0	1438	213	212	158	159	60	60	1	0
1439	212	211	157	158	60	60	1	0	1440	211	210	156	157	60	60	1	0
1441	210	209	155	156	60	60	1	0	1442	209	208	154	155	60	60	1	0
1443	208	207	153	154	60	60	1	0	1444	207	206	152	153	60	60	1	0
1445	206	205	151	152	60	60	1	0	1446	205	204	150	151	60	60	1	0
1447	204	203	149	150	60	60	1	0	1448	203	202	148	149	60	60	1	0
1449	202	201	147	148	60	60	1	0	1450	201	200	146	147	60	60	1	0
1451	200	199	145	146	60	60	1	0	1452	199	198	144	145	60	60	1	0
1453	198	197	143	144	60	60	1	0	1454	197	196	142	143	60	60	1	0
1455	196	195	141	142	60	60	1	0	1456	195	194	140	141	60	60	1	0
1																	

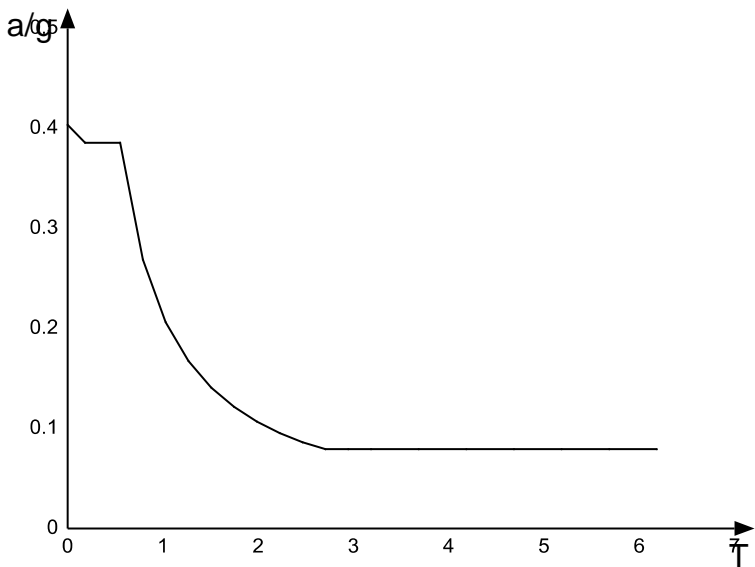
Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.	Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.
							Indice									Indice	
1477	174	173	118	119	60	60	1	0	1478	173	172	117	118	60	60	1	0
1479	172	171	116	117	60	60	1	0	1480	171	170	115	116	60	60	1	0
1481	170	169	114	115	60	60	1	0	1482	169	168	113	114	60	60	1	0
1483	168	167	112	113	60	60	1	0	1484	167	166	111	112	60	60	1	0
1485	166	165	110	111	60	60	1	0	1486	165	164	109	110	60	60	1	0
1487	164	163	108	109	60	60	1	0	1488	163	162	107	108	60	60	1	0
1489	162	161	106	107	60	60	1	0	1490	161	160	105	106	60	60	1	0
1491	160	159	104	105	60	60	1	0	1492	159	158	103	104	60	60	1	0
1493	158	157	102	103	60	60	1	0	1494	157	156	101	102	60	60	1	0
1495	156	155	100	101	60	60	1	0	1496	155	154	99	100	60	60	1	0
1497	154	153	98	99	60	60	1	0	1498	153	152	97	98	60	60	1	0
1499	152	151	96	97	60	60	1	0	1500	151	150	95	96	60	60	1	0
1501	150	149	94	95	60	60	1	0	1502	149	148	93	94	60	60	1	0
1503	148	147	92	93	60	60	1	0	1504	147	146	91	92	60	60	1	0
1505	146	145	90	91	60	60	1	0	1506	145	144	89	90	60	60	1	0
1507	144	143	88	89	60	60	1	0	1508	143	142	87	88	60	60	1	0
1509	142	141	86	87	60	60	1	0	1510	141	140	85	86	60	60	1	0
1511	140	139	84	85	60	60	1	0	1512	139	138	83	84	60	60	1	0
1513	138	137	82	83	60	60	1	0	1514	137	136	81	82	60	60	1	0
1515	136	135	80	81	60	60	1	0	1516	135	134	79	80	60	60	1	0
1517	134	133	78	79	60	60	1	0	1518	133	132	77	78	60	60	1	0
1519	132	131	76	77	60	60	1	0	1520	131	130	75	76	60	60	1	0
1521	130	129	74	75	60	60	1	0	1522	129	128	73	74	60	60	1	0
1523	128	127	72	73	60	60	1	0	1524	127	126	71	72	60	60	1	0
1525	126	125	70	71	60	60	1	0	1526	125	124	69	70	60	60	1	0
1527	124	123	68	69	60	60	1	0	1528	123	122	67	68	60	60	1	0
1529	122	121	66	67	60	60	1	0	1530	121	120	65	66	60	60	1	0
1531	119	118	55	56	60	60	1	0	1532	118	117	54	55	60	60	1	0
1533	117	116	53	54	60	60	1	0	1534	116	115	52	53	60	60	1	0
1535	115	114	51	52	60	60	1	0	1536	114	113	50	51	60	60	1	0
1537	113	112	49	50	60	60	1	0	1538	112	111	48	49	60	60	1	0
1539	111	110	47	48	60	60	1	0	1540	110	109	46	47	60	60	1	0
1541	109	108	45	46	60	60	1	0	1542	108	107	44	45	60	60	1	0
1543	107	106	43	44	60	60	1	0	1544	106	105	42	43	60	60	1	0
1545	105	104	41	42	60	60	1	0	1546	104	103	40	41	60	60	1	0
1547	103	102	39	40	60	60	1	0	1548	102	101	38	39	60	60	1	0
1549	101	100	37	38	60	60	1	0	1550	100	99	36	37	60	60	1	0
1551	99	98	35	36	60	60	1	0	1552	98	97	34	35	60	60	1	0
1553	97	96	33	34	60	60	1	0	1554	96	95	32	33	60	60	1	0
1555	95	94	31	32	60	60	1	0	1556	94	93	30	31	60	60	1	0
1557	93	92	29	30	60	60	1	0	1558	92	91	28	29	60	60	1	0
1559	91	90	27	28	60	60	1	0	1560	90	89	26	27	60	60	1	0
1561	89	88	25	26	60	60	1	0	1562	88	87	24	25	60	60	1	0
1563	87	86	23	24	60	60	1	0	1564	86	85	22	23	60	60	1	0
1565	85	84	21	22	60	60	1	0	1566	84	83	20	21	60	60	1	0
1567	83	82	19	20	60	60	1	0	1568	82	81	18	19	60	60	1	0
1569	81	80	17	18	60	60	1	0	1570	80	79	16	17	60	60	1	0
1571	79	78	15	16	60	60	1	0	1572	78	77	14	15	60	60	1	0
1573	77	76	13	14	60	60	1	0	1574	76	75	12	13	60	60	1	0
1575	75	74	11	12	60	60	1	0	1576	74	73	10	11	60	60	1	0
1577	73	72	9	10	60	60	1	0	1578	72	71	8	9	60	60	1	0
1579	71	70	7	8	60	60	1	0	1580	70	69	6	7	60	60	1	0
1581	69	68	5	6	60	60	1	0	1582	68	67	4	5	60	60	1	0
1583	67	66	3	4	60	60	1	0	1584	66	65	2	3	60	60	1	0
1585	1868	1823		1869	10	10	2	0	1586	1823	1868		1820	10	10	2	0
1587	1812	1824		1809	10	10	2	0	1588	1824	1812		1827	10	10	2	0
1589	1813	1831		1828	10	10	2	0	1590	1813	1816		1831	10	10	2	0
1591	1808	1820		1805	10	10	2	0	1592	1820	1808		1823	10	10	2	0
1593	1870	1827		1871	10	10	2	0	1594	1827	1870		1824	10	10	2	0
1595	1835	1817		1819	10	10	2	0	1596	1817	1835		1832	10	10	2	0
1597	1828	1873		1872	10	10	2	0	1598	1873	1828		1831	10	10	2	0
1599	1832	1875		1874	10	10	2	0	1600	1875	1832		1835	10	10	2	0
1601	1769	1749		1752	10	10	2	0	1602	1749	1769		1766	10	10	2	0
1603	1752	1707		1708	10	10	2	0	1604	1707	1752		1749	10	10	2	0
1605	1748	1762		1745	10	10	2	0	1606	1762	1748		1765	10	10	2	0
1607	1745	1706		1748	10	10	2	0	1608	1706	1745		1705	10	10	2	0
1609	1776	1757		1760	10	10	2	0	1610	1757	1776		1774	10	10	2	0
1611	1760	1711		1712	10	10	2	0	1612	1711	1760		1757	10	10	2	0
1613	1773	1753		1756	10	10	2	0	1614	1753	1773		1770	10	10	2	0
1615	1756	1709		1710	10	10	2	0	1616	1709	1756		1753	10	10	2	0
1617	1748	1766		1765	10	10	2	0	1618	1766	1748		1749	10	10	2	0
1619	1761	1805		1804	10	10	2	0	1620	1805	1761		1762	10	10	2	0
1621	1808	1824		1823	10	10	2	0	1622	1824	1808		1809	10	10	2	0
1623	1827	1813		1828	10	10	2	0	1624	1813	1827		1812	10	10	2	0
1625	1765	1809		1808	10	10	2	0	1626	1809	1765		1766	10	10	2	0
1627	1765	1805		1762	10	10	2	0	1628	1805	1765		1808	10	10	2	0
1629	1997	2014		1995	10	10	2	0	1630	2014	1997		2017	10	10	2	0
1631	2000	2005		2002	10	10	2	0	1632	1986	2000		1983	10	10	2	0
1633	2000	1986		2005	10	10	2	0	1634	1937	1983		1982	10	10	2	0
1635	1983	1937		1938	10	10	2	0	1636	1953	1997		1952	10	10	2	0
1637	1997	1953		1998	10	10	2	0	1638	2051	2050		2005	10	10	2	0
1639	2005	2050		2002	10	10	2	0	1640	1952	1930		1933	10	10	2	0
1641	1930	1952		1950	10	10	2	0	1642	1935	1941		1938	10	10	2	0
1643	1921	1935		1918	10	10	2	0	1644	1935	1921		1941	10	10	2	0
1645	1941	1983		1938	10	10	2	0	1646	1983	1941		1986	10	10	2	0
1647	1941	1987		1986	10	10	2	0	1648	1987	1941		1942	10	10	2	0
1649	1921	1942		1941	10	10	2	0	1650	1942	1921		1922	10	10	2	0
1651	1918	1879		1921	10	10	2	0	1652	1879	1918		1878	10	10	2	0
1653	2006	1986		1987	10	10	2	0	1654	1986	2006		2005	10	10	2	0
1655	1945	1922		1925	10	10											

Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.	Ind.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.membranale	Sp.flessionale	Materiale	Var.term.
							Indice									Indice	
1671	1929	1882		1883	10	10	2	0	1672	1882	1929		1926	10	10	2	0
1673	1933	1930		1884	10	10	2	0	1674	1933	1884		1885	10	10	2	0
1675	1949	1926		1929	10	10	2	0	1676	1926	1949		1946	10	10	2	0
1677	1949	1930		1950	10	10	2	0	1678	1930	1949		1929	10	10	2	0
1679	1816	1832		1831	10	10	2	0	1680	1832	1816		1817	10	10	2	0
1681	1816	1774		1817	10	10	2	0	1682	1774	1816		1773	10	10	2	0
1683	1812	1770		1813	10	10	2	0	1684	1770	1812		1769	10	10	2	0
1685	1769	1753		1770	10	10	2	0	1686	1753	1769		1752	10	10	2	0
1687	1773	1757		1774	10	10	2	0	1688	1757	1773		1756	10	10	2	0
1689	2057	2014		2017	10	10	2	0	1690	2014	2057		2056	10	10	2	0
1691	1994	2014		2013	10	10	2	0	1692	2014	1994		1995	10	10	2	0
1693	1982	1999		1981	10	10	2	0	1694	1999	1982		2000	10	10	2	0
1695	2000	1982		1983	10	10	2	0	1696	1981	1937		1982	10	10	2	0
1697	1937	1981		1934	10	10	2	0	1698	1937	1935		1938	10	10	2	0
1699	1935	1937		1934	10	10	2	0	1700	2050	2051		2058	10	10	2	0
1701	2052	2058		2051	10	10	2	0	1702	2053	2058		2052	10	10	2	0
1703	2059	2053		2054	10	10	2	0	1704	2059	2054		2055	10	10	2	0
1705	2059	2055		2056	10	10	2	0	1706	2059	2056		2057	10	10	2	0
1707	2059	2058		2053	10	10	2	0	1708	1884	1877		1885	10	10	2	0
1709	1879	1878		1876	10	10	2	0	1710	1883	1877		1884	10	10	2	0
1711	1882	1877		1883	10	10	2	0	1712	1881	1877		1882	10	10	2	0
1713	1877	1881		1876	10	10	2	0	1714	1876	1881		1880	10	10	2	0
1715	1876	1880		1879	10	10	2	0									

7.7 Accelerazioni spettrali

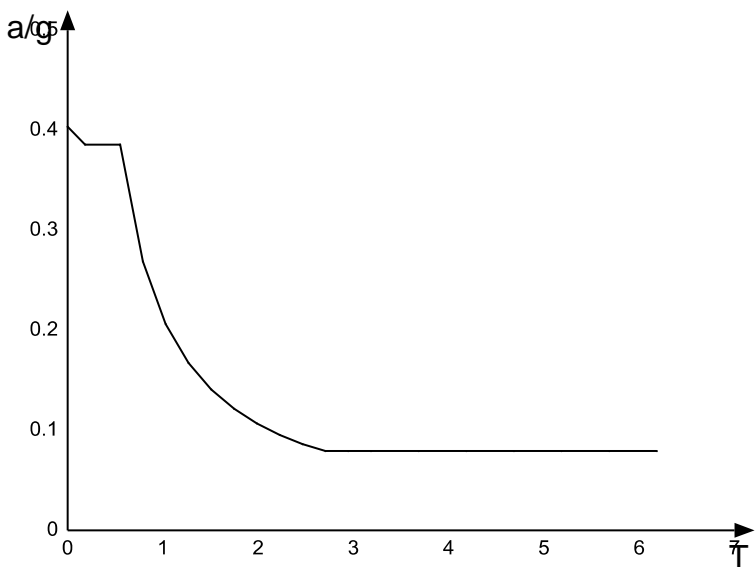
Ind.vertice: Indice del valore.  
T: Periodo. [s]  
a/g: Accelerazione normalizzata ottenuta dividendo l'accelerazione per l'accelerazione di gravità. Il valore è adimensionale.

Sisma X SLV



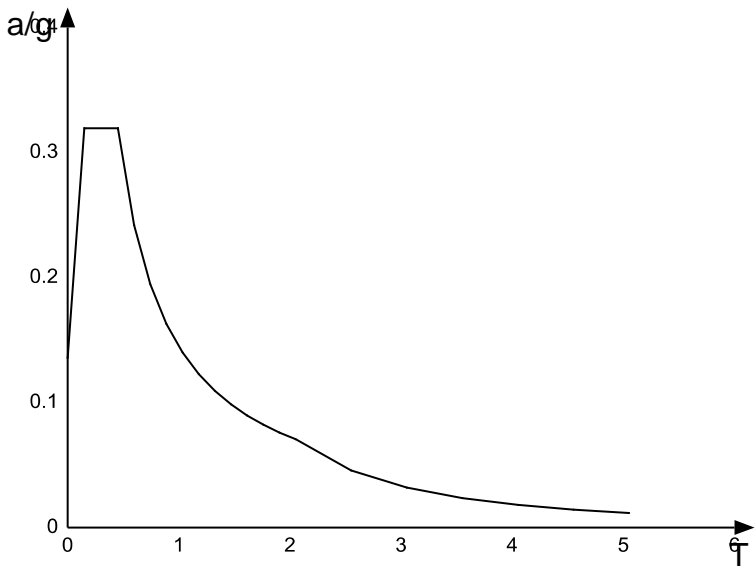
Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.404
2	0.184	0.386
3	0.551	0.386
4	0.79	0.269
5	1.03	0.206
6	1.269	0.167
7	1.509	0.141
8	1.748	0.122
9	1.988	0.107
10	2.227	0.095
11	2.467	0.086
12	2.706	0.079
13	2.946	0.079
14	3.185	0.079
15	3.685	0.079
16	4.185	0.079
17	4.685	0.079
18	5.185	0.079
19	5.685	0.079
20	6.185	0.079

Sisma Y SLV



Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.404
2	0.184	0.386
3	0.551	0.386
4	0.79	0.269
5	1.03	0.206
6	1.269	0.167
7	1.509	0.141
8	1.748	0.122
9	1.988	0.107
10	2.227	0.095
11	2.467	0.086
12	2.706	0.079
13	2.946	0.079
14	3.185	0.079
15	3.685	0.079
16	4.185	0.079
17	4.685	0.079
18	5.185	0.079
19	5.685	0.079
20	6.185	0.079

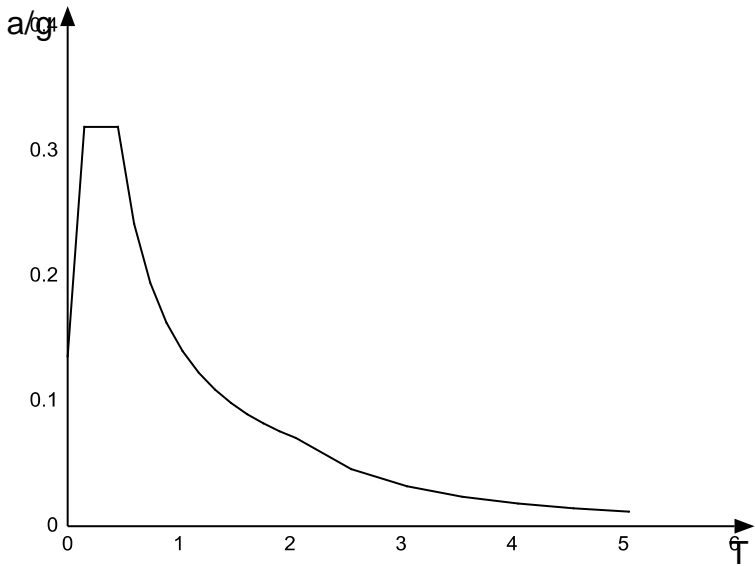
Sisma X SLO



Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.136
2	0.151	0.319
3	0.453	0.319
4	0.599	0.242
5	0.744	0.195
6	0.889	0.163
7	1.035	0.14
8	1.18	0.123
9	1.325	0.109

Ind.vertice	T	a/g
10	1.471	0.099
11	1.616	0.09
12	1.761	0.082
13	1.907	0.076
14	2.052	0.071
15	2.552	0.046
16	3.052	0.032
17	3.552	0.024
18	4.052	0.018
19	4.552	0.014
20	5.052	0.012

Sisma Y SLO



Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.136
2	0.151	0.319
3	0.453	0.319
4	0.599	0.242
5	0.744	0.195
6	0.889	0.163
7	1.035	0.14
8	1.18	0.123
9	1.325	0.109
10	1.471	0.099
11	1.616	0.09
12	1.761	0.082
13	1.907	0.076
14	2.052	0.071
15	2.552	0.046
16	3.052	0.032
17	3.552	0.024
18	4.052	0.018
19	4.552	0.014
20	5.052	0.012



## 8 Risultati numerici

### 8.1 Pressioni massime sul terreno

*Nodo:* Numero del nodo collocato sul terreno.

*Contesto:* Condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.

*uz min:* Spostamento massimo verticale del nodo. [cm]

*Minima:* Pressione minima sul terreno del nodo. [daN/cm<sup>2</sup>]

*Contesto:* Condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.

*uz max:* Spostamento minimo verticale del nodo. [cm]

*Massima:* Pressione massima sul terreno del nodo. [daN/cm<sup>2</sup>]

Compressione estrema massima -2.16902 al nodo di indice 1650, di coordinate x = 1889, y = -40337, z = -30, nel contesto SLV fondazioni 22.

Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
2	SLV fondazioni 9	-0.86656	-2.1664	SLV fondazioni 38	0.09382	0.23455
3	SLV fondazioni 9	-0.73324	-1.83311	SLV fondazioni 38	0.0749	0.18724
4	SLV fondazioni 9	-0.59253	-1.48131	SLV fondazioni 38	0.06308	0.15769
5	SLV fondazioni 9	-0.48042	-1.20106	SLV fondazioni 38	0.05608	0.1402
6	SLV fondazioni 9	-0.40527	-1.01318	SLV fondazioni 38	0.05222	0.13056
7	SLV fondazioni 9	-0.36961	-0.92404	SLV fondazioni 38	0.05062	0.12655
8	SLV fondazioni 9	-0.37182	-0.92955	SLV fondazioni 38	0.05073	0.12682
9	SLV fondazioni 9	-0.407	-1.0175	SLV fondazioni 38	0.05233	0.13083
10	SLV fondazioni 9	-0.46664	-1.1666	SLV fondazioni 38	0.05523	0.13808
11	SLV fondazioni 9	-0.53726	-1.34315	SLV fondazioni 38	0.05895	0.14738
12	SLV fondazioni 9	-0.58351	-1.45876	SLV fondazioni 38	0.05281	0.13203
13	SLV fondazioni 9	-0.58017	-1.45041	SLV fondazioni 38	0.03088	0.0772
14	SLV fondazioni 25	-0.5766	-1.44149	SLV fondazioni 22	0.0213	0.05324
15	SLV fondazioni 25	-0.58436	-1.46089	SLV fondazioni 22	0.03411	0.08527
16	SLV fondazioni 25	-0.59541	-1.48851	SLV fondazioni 22	0.06375	0.15936
17	SLV fondazioni 25	-0.55902	-1.39756	SLV fondazioni 22	0.0746	0.18651
18	SLV fondazioni 25	-0.48897	-1.22243	SLV fondazioni 22	0.0635	0.15875
19	SLV fondazioni 25	-0.42168	-1.0542	SLV fondazioni 22	0.04852	0.12129
20	SLV fondazioni 25	-0.36841	-0.92102	SLV fondazioni 22	0.03177	0.07942
21	SLV fondazioni 25	-0.33516	-0.83789	SLV fondazioni 22	0.01454	0.03635
22	SLV fondazioni 9	-0.33176	-0.8294	SLV fondazioni 38	0.00537	0.01343
23	SLV fondazioni 9	-0.36057	-0.90144	SLV fondazioni 38	0.00842	0.02105
24	SLV fondazioni 9	-0.40381	-1.00954	SLV fondazioni 38	0.01092	0.02729
25	SLV fondazioni 10	-0.45391	-1.13479	SLV fondazioni 37	0.01435	0.03587
26	SLV fondazioni 9	-0.47852	-1.1963	SLV fondazioni 38	0.00397	0.00992
27	SLV fondazioni 25	-0.46211	-1.15528	SLV fondazioni 22	-0.02147	-0.05367
28	SLV fondazioni 25	-0.4499	-1.12474	SLV fondazioni 22	-0.03215	-0.08036
29	SLV fondazioni 10	-0.44381	-1.10953	SLV fondazioni 37	-0.03677	-0.09193
30	SLV fondazioni 10	-0.45156	-1.12889	SLV fondazioni 37	-0.0307	-0.07676
31	SLV fondazioni 10	-0.46279	-1.15697	SLV fondazioni 37	-0.02095	-0.05237
32	SLV fondazioni 26	-0.47959	-1.19897	SLV fondazioni 21	0.00625	0.01562
33	SLV fondazioni 26	-0.45376	-1.1344	SLV fondazioni 21	0.01651	0.04128
34	SLV fondazioni 26	-0.40471	-1.01177	SLV fondazioni 21	0.01403	0.03509
35	SLV fondazioni 26	-0.36041	-0.90103	SLV fondazioni 21	0.01029	0.02573
36	SLV fondazioni 26	-0.33009	-0.82521	SLV fondazioni 21	0.00575	0.01438
37	SLV fondazioni 10	-0.32344	-0.8086	SLV fondazioni 37	0.00536	0.01341
38	SLV fondazioni 10	-0.35141	-0.87852	SLV fondazioni 37	0.01846	0.04614
39	SLV fondazioni 10	-0.3988	-0.99699	SLV fondazioni 37	0.03126	0.07815
40	SLV fondazioni 10	-0.46008	-1.15021	SLV fondazioni 37	0.04302	0.10755
41	SLV fondazioni 10	-0.525	-1.31251	SLV fondazioni 37	0.05249	0.13123
42	SLV fondazioni 10	-0.56003	-1.40007	SLV fondazioni 37	0.04463	0.11158
43	SLV fondazioni 10	-0.55311	-1.38278	SLV fondazioni 37	0.02181	0.05451
44	SLV fondazioni 10	-0.55116	-1.3779	SLV fondazioni 37	0.01558	0.03895
45	SLV fondazioni 26	-0.55068	-1.37669	SLV fondazioni 21	0.02116	0.0529
46	SLV fondazioni 26	-0.55314	-1.38285	SLV fondazioni 21	0.04209	0.10523
47	SLV fondazioni 26	-0.51111	-1.27776	SLV fondazioni 21	0.04893	0.12233
48	SLV fondazioni 26	-0.44564	-1.1141	SLV fondazioni 21	0.0441	0.11024
49	SLV fondazioni 26	-0.39027	-0.97567	SLV fondazioni 21	0.0395	0.09876
50	SLV fondazioni 26	-0.35736	-0.89341	SLV fondazioni 21	0.03586	0.08965
51	SLV fondazioni 26	-0.35471	-0.88678	SLV fondazioni 21	0.0336	0.084
52	SLV fondazioni 26	-0.38676	-0.9669	SLV fondazioni 21	0.03316	0.08289
53	SLV fondazioni 26	-0.45499	-1.13748	SLV fondazioni 21	0.03532	0.08831
54	SLV fondazioni 26	-0.55716	-1.3929	SLV fondazioni 21	0.04132	0.1033
55	SLV fondazioni 26	-0.68585	-1.71462	SLV fondazioni 21	0.05324	0.13309
56	SLV fondazioni 26	-0.80979	-2.02447	SLV fondazioni 21	0.07617	0.19043
65	SLV fondazioni 9	-0.72187	-1.80467	SLV fondazioni 38	-0.01969	-0.04922
66	SLV fondazioni 9	-0.60721	-1.51802	SLV fondazioni 38	-0.01076	-0.02691
67	SLV fondazioni 9	-0.49367	-1.23418	SLV fondazioni 38	-0.00604	-0.01511
68	SLV fondazioni 9	-0.3987	-0.99674	SLV fondazioni 38	-0.00279	-0.00697
69	SLV fondazioni 9	-0.33381	-0.83454	SLV fondazioni 38	-0.00044	-0.00111
70	SLV fondazioni 9	-0.30229	-0.75572	SLV fondazioni 38	0.0005	0.00125
71	SLV fondazioni 9	-0.3028	-0.757	SLV fondazioni 38	-0.00037	-0.00092
72	SLV fondazioni 9	-0.33047	-0.82617	SLV fondazioni 38	-0.00326	-0.00814
73	SLV fondazioni 9	-0.3764	-0.94099	SLV fondazioni 38	-0.0085	-0.02125
74	SLV fondazioni 9	-0.42531	-1.06327	SLV fondazioni 38	-0.01822	-0.04555
75	SLV fondazioni 9	-0.45792	-1.14479	SLV fondazioni 38	-0.03408	-0.08521
76	SLV fondazioni 9	-0.47084	-1.1771	SLV fondazioni 38	-0.04501	-0.11254
77	SLV fondazioni 25	-0.47202	-1.18006	SLV fondazioni 22	-0.05091	-0.12727
78	SLV fondazioni 25	-0.47738	-1.19344	SLV fondazioni 22	-0.0395	-0.09875
79	SLV fondazioni 25	-0.47039	-1.17598	SLV fondazioni 22	-0.02476	-0.06191
80	SLV fondazioni 25	-0.44423	-1.11058	SLV fondazioni 22	-0.0076	-0.019
81	SLV fondazioni 25	-0.39752	-0.99379	SLV fondazioni 22	-0.002	-0.005
82	SLV fondazioni 25	-0.3462	-0.8655	SLV fondazioni 22	-0.00542	-0.01354
83	SLV fondazioni 25	-0.30372	-0.75929	SLV fondazioni 22	-0.01382	-0.03455
84	SLV fondazioni 25	-0.27683	-0.69207	SLV fondazioni 22	-0.02555	-0.06386
85	SLV fondazioni 9	-0.27285	-0.68214	SLV fondazioni 38	-0.03461	-0.08653
86	SLV fondazioni 9	-0.29586	-0.73964	SLV fondazioni 38	-0.03515	-0.08788
87	SLV fondazioni 9	-0.32893	-0.82231	SLV fondazioni 38	-0.03899	-0.09746
88	SLV fondazioni 10	-0.36138	-0.90344	SLV fondazioni 37	-0.04789	-0.11973
89	SLV fondazioni 9	-0.37801	-0.94503	SLV fondazioni 38	-0.06385	-0.15964

Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
90	SLV fondazioni 9	-0.37975	-0.94937	SLV fondazioni 38	-0.07438	-0.18596
91	SLV fondazioni 25	-0.37448	-0.93621	SLV fondazioni 22	-0.08128	-0.2032
92	SLV fondazioni 10	-0.37252	-0.9313	SLV fondazioni 37	-0.08293	-0.20731
93	SLV fondazioni 10	-0.37581	-0.93952	SLV fondazioni 37	-0.08008	-0.20021
94	SLV fondazioni 26	-0.38051	-0.95128	SLV fondazioni 21	-0.07362	-0.18406
95	SLV fondazioni 26	-0.37888	-0.94719	SLV fondazioni 21	-0.06243	-0.15608
96	SLV fondazioni 26	-0.36221	-0.90552	SLV fondazioni 21	-0.0458	-0.11451
97	SLV fondazioni 26	-0.32968	-0.82421	SLV fondazioni 21	-0.03682	-0.09205
98	SLV fondazioni 26	-0.29598	-0.73995	SLV fondazioni 21	-0.03374	-0.08436
99	SLV fondazioni 26	-0.27192	-0.67981	SLV fondazioni 21	-0.0342	-0.0855
100	SLV fondazioni 10	-0.26789	-0.66973	SLV fondazioni 37	-0.03265	-0.08161
101	SLV fondazioni 10	-0.29059	-0.72649	SLV fondazioni 37	-0.02398	-0.05994
102	SLV fondazioni 10	-0.3284	-0.82101	SLV fondazioni 37	-0.0183	-0.04575
103	SLV fondazioni 10	-0.37523	-0.93808	SLV fondazioni 37	-0.01672	-0.0418
104	SLV fondazioni 10	-0.41885	-1.04712	SLV fondazioni 37	-0.02238	-0.05596
105	SLV fondazioni 10	-0.44449	-1.11121	SLV fondazioni 37	-0.03691	-0.09228
106	SLV fondazioni 10	-0.45395	-1.13486	SLV fondazioni 37	-0.04699	-0.11747
107	SLV fondazioni 10	-0.45277	-1.13193	SLV fondazioni 37	-0.05296	-0.1324
108	SLV fondazioni 26	-0.44882	-1.12206	SLV fondazioni 21	-0.04945	-0.12362
109	SLV fondazioni 26	-0.43593	-1.08983	SLV fondazioni 21	-0.03944	-0.0986
110	SLV fondazioni 26	-0.40594	-1.01486	SLV fondazioni 21	-0.02425	-0.06063
111	SLV fondazioni 26	-0.36084	-0.9021	SLV fondazioni 21	-0.01555	-0.03888
112	SLV fondazioni 26	-0.31793	-0.79482	SLV fondazioni 21	-0.01176	-0.0294
113	SLV fondazioni 26	-0.29168	-0.7292	SLV fondazioni 21	-0.01049	-0.02623
114	SLV fondazioni 26	-0.29042	-0.72604	SLV fondazioni 21	-0.01113	-0.02783
115	SLV fondazioni 26	-0.31851	-0.79628	SLV fondazioni 21	-0.01319	-0.03298
116	SLV fondazioni 26	-0.37716	-0.9429	SLV fondazioni 21	-0.01597	-0.03994
117	SLV fondazioni 26	-0.46352	-1.15881	SLV fondazioni 21	-0.01862	-0.04656
118	SLV fondazioni 26	-0.56759	-1.41897	SLV fondazioni 21	-0.02094	-0.05235
119	SLV fondazioni 26	-0.67404	-1.6851	SLV fondazioni 21	-0.02507	-0.06266
120	SLV fondazioni 9	-0.61403	-1.53507	SLV fondazioni 38	-0.09696	-0.24241
121	SLV fondazioni 9	-0.5062	-1.26549	SLV fondazioni 38	-0.08193	-0.20482
122	SLV fondazioni 9	-0.40595	-1.01488	SLV fondazioni 38	-0.06791	-0.16978
123	SLV fondazioni 9	-0.32383	-0.80958	SLV fondazioni 38	-0.05608	-0.14019
124	SLV fondazioni 9	-0.26755	-0.66889	SLV fondazioni 38	-0.04802	-0.12005
125	SLV fondazioni 9	-0.23974	-0.59935	SLV fondazioni 38	-0.04467	-0.11168
126	SLV fondazioni 9	-0.23904	-0.59761	SLV fondazioni 38	-0.04638	-0.11596
127	SLV fondazioni 9	-0.2609	-0.65226	SLV fondazioni 38	-0.05315	-0.13287
128	SLV fondazioni 9	-0.2973	-0.74325	SLV fondazioni 38	-0.06466	-0.16165
129	SLV fondazioni 9	-0.33629	-0.84073	SLV fondazioni 38	-0.07993	-0.19984
130	SLV fondazioni 9	-0.36557	-0.91393	SLV fondazioni 38	-0.09587	-0.23968
131	SLV fondazioni 9	-0.37972	-0.94931	SLV fondazioni 38	-0.10863	-0.27158
132	SLV fondazioni 25	-0.38295	-0.95739	SLV fondazioni 22	-0.11408	-0.28519
133	SLV fondazioni 25	-0.38697	-0.96743	SLV fondazioni 22	-0.10233	-0.25583
134	SLV fondazioni 25	-0.378	-0.94499	SLV fondazioni 22	-0.08704	-0.2176
135	SLV fondazioni 25	-0.35398	-0.88495	SLV fondazioni 22	-0.07085	-0.17712
136	SLV fondazioni 25	-0.31762	-0.79406	SLV fondazioni 22	-0.05872	-0.1468
137	SLV fondazioni 25	-0.2777	-0.69424	SLV fondazioni 22	-0.05339	-0.13347
138	SLV fondazioni 25	-0.24404	-0.61011	SLV fondazioni 22	-0.05467	-0.13666
139	SLV fondazioni 25	-0.22265	-0.55661	SLV fondazioni 22	-0.06155	-0.15387
140	SLV fondazioni 9	-0.21847	-0.54618	SLV fondazioni 38	-0.07035	-0.17588
141	SLV fondazioni 9	-0.237	-0.5925	SLV fondazioni 38	-0.0739	-0.18475
142	SLV fondazioni 9	-0.26311	-0.65777	SLV fondazioni 38	-0.08235	-0.20586
143	SLV fondazioni 10	-0.28913	-0.72282	SLV fondazioni 37	-0.09431	-0.23578
144	SLV fondazioni 9	-0.30549	-0.76372	SLV fondazioni 38	-0.10777	-0.26943
145	SLV fondazioni 9	-0.31099	-0.77747	SLV fondazioni 38	-0.11791	-0.29477
146	SLV fondazioni 9	-0.3091	-0.72725	SLV fondazioni 38	-0.12382	-0.30956
147	SLV fondazioni 10	-0.30801	-0.77002	SLV fondazioni 37	-0.12507	-0.31268
148	SLV fondazioni 26	-0.30988	-0.77471	SLV fondazioni 21	-0.12312	-0.30779
149	SLV fondazioni 26	-0.31158	-0.77894	SLV fondazioni 21	-0.11735	-0.29337
150	SLV fondazioni 26	-0.30621	-0.76553	SLV fondazioni 21	-0.10679	-0.26699
151	SLV fondazioni 26	-0.28951	-0.72378	SLV fondazioni 21	-0.09323	-0.23308
152	SLV fondazioni 26	-0.26382	-0.65956	SLV fondazioni 21	-0.08086	-0.20215
153	SLV fondazioni 26	-0.23742	-0.59356	SLV fondazioni 21	-0.07284	-0.18211
154	SLV fondazioni 26	-0.21822	-0.54556	SLV fondazioni 21	-0.0699	-0.17476
155	SLV fondazioni 10	-0.2163	-0.54074	SLV fondazioni 37	-0.0667	-0.16675
156	SLV fondazioni 10	-0.23453	-0.58634	SLV fondazioni 37	-0.06187	-0.15468
157	SLV fondazioni 10	-0.26469	-0.66173	SLV fondazioni 37	-0.06222	-0.15556
158	SLV fondazioni 10	-0.30138	-0.75346	SLV fondazioni 37	-0.06828	-0.17071
159	SLV fondazioni 10	-0.33585	-0.83963	SLV fondazioni 37	-0.07978	-0.19945
160	SLV fondazioni 10	-0.35975	-0.89937	SLV fondazioni 37	-0.09356	-0.23389
161	SLV fondazioni 10	-0.37025	-0.92563	SLV fondazioni 37	-0.10523	-0.26307
162	SLV fondazioni 10	-0.36879	-0.92198	SLV fondazioni 37	-0.11282	-0.28204
163	SLV fondazioni 26	-0.36351	-0.90878	SLV fondazioni 21	-0.10881	-0.27202
164	SLV fondazioni 26	-0.34965	-0.87412	SLV fondazioni 21	-0.09683	-0.24208
165	SLV fondazioni 26	-0.32231	-0.80578	SLV fondazioni 21	-0.08178	-0.20446
166	SLV fondazioni 26	-0.28613	-0.71533	SLV fondazioni 21	-0.0677	-0.16926
167	SLV fondazioni 26	-0.25181	-0.62953	SLV fondazioni 21	-0.0575	-0.14375
168	SLV fondazioni 26	-0.23076	-0.5769	SLV fondazioni 21	-0.05203	-0.13007
169	SLV fondazioni 26	-0.23042	-0.57606	SLV fondazioni 21	-0.05127	-0.12817
170	SLV fondazioni 26	-0.25486	-0.63716	SLV fondazioni 21	-0.05489	-0.13723
171	SLV fondazioni 26	-0.30529	-0.76322	SLV fondazioni 21	-0.06625	-0.15563
172	SLV fondazioni 26	-0.37942	-0.94854	SLV fondazioni 21	-0.07214	-0.18035
173	SLV fondazioni 26	-0.47046	-1.17614	SLV fondazioni 21	-0.08272	-0.20668
174	SLV fondazioni 42	-0.5919	-1.47975	SLV fondazioni 5	-0.07017	-0.17543
175	SLV fondazioni 1	-0.43184	-1.0796	SLV fondazioni 46	-0.13925	-0.34812
176	SLV fondazioni 9	-0.33521	-0.83803	SLV fondazioni 38	-0.11972	-0.29929
177	SLV fondazioni 9	-0.26196	-0.65491	SLV fondazioni 38	-0.10007	-0.25019
178	SLV fondazioni 9	-0.21239	-0.53098	SLV fondazioni 38	-0.08705	-0.21761
179	SLV fondazioni 9	-0.1876	-0.46899	SLV fondazioni 38	-0.08162	-0.20405
180	SLV fondazioni 9	-0.18604	-0.4651	SLV fondazioni 38	-0.08397	-0.20991
181	SLV fondazioni 1	-0.20665	-0.51661	SLV fondazioni 46	-0.09081	-0.22702
182	SLV fondazioni 1	-0.2376	-0.594	SLV fondazioni 46	-0.10664	-0.26659
183	SLV fondazioni 9	-0.26977	-0.67441	SLV fondazioni 38	-0.12962	-0.32405
184	SLV fondazioni 9	-0.29908	-0.74769	SLV fondazioni 38	-0.14779	-0.36948
185	SLU 4	-0.31469	-0.78672	SLV fondazioni 38	-0.16257	-0.40643
186	SLU 4	-0.31966	-0.79916	SLV fondazioni 22	-0.16768	-0.4192
187	SLV fondazioni 25	-0.31645	-0.79112	SLV fondazioni 22	-0.15584	-0.3896

Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
188	SLV fondazioni 25	-0.31068	-0.77671	SLV fondazioni 22	-0.1386	-0.34649
189	SLV fondazioni 25	-0.28671	-0.71676	SLV fondazioni 22	-0.12005	-0.30013
190	SLV fondazioni 41	-0.25713	-0.64283	SLV fondazioni 6	-0.09993	-0.24984
191	SLV fondazioni 41	-0.2227	-0.55676	SLV fondazioni 6	-0.09013	-0.22532
192	SLV fondazioni 25	-0.19387	-0.48469	SLV fondazioni 22	-0.08769	-0.21922
193	SLU 4	-0.17714	-0.44285	SLV fondazioni 22	-0.09072	-0.22679
194	SLU 4	-0.18003	-0.45008	SLV fondazioni 38	-0.09904	-0.2476
195	SLU 4	-0.19426	-0.48565	SLV fondazioni 38	-0.10479	-0.26197
196	SLU 4	-0.21704	-0.5426	SLV fondazioni 37	-0.11552	-0.28879
197	SLU 4	-0.24331	-0.60828	SLV fondazioni 37	-0.12977	-0.32443
198	SLU 4	-0.26485	-0.66214	SLV fondazioni 37	-0.14354	-0.35885
199	SLU 4	-0.27433	-0.68583	SLV fondazioni 37	-0.15447	-0.38617
200	SLU 4	-0.27571	-0.68927	SLV fondazioni 37	-0.1588	-0.397
201	SLU 4	-0.27538	-0.68845	SLV fondazioni 37	-0.15986	-0.39966
202	SLU 4	-0.27575	-0.68937	SLV fondazioni 21	-0.15879	-0.39697
203	SLU 4	-0.27436	-0.68589	SLV fondazioni 21	-0.15449	-0.38621
204	SLU 4	-0.26464	-0.6616	SLV fondazioni 21	-0.14365	-0.35912
205	SLU 4	-0.24296	-0.6074	SLV fondazioni 22	-0.12983	-0.32458
206	SLU 4	-0.21676	-0.54191	SLV fondazioni 21	-0.11528	-0.2882
207	SLU 4	-0.19416	-0.48541	SLV fondazioni 21	-0.10394	-0.25985
208	SLU 4	-0.17988	-0.44971	SLV fondazioni 21	-0.09852	-0.24631
209	SLU 4	-0.17662	-0.44156	SLV fondazioni 37	-0.09413	-0.23532
210	SLV fondazioni 10	-0.18738	-0.46846	SLV fondazioni 37	-0.09229	-0.23073
211	SLV fondazioni 10	-0.21193	-0.52982	SLV fondazioni 37	-0.09721	-0.24301
212	SLV fondazioni 10	-0.24252	-0.60631	SLV fondazioni 37	-0.10861	-0.27151
213	SLV fondazioni 10	-0.27388	-0.68469	SLV fondazioni 37	-0.12428	-0.3107
214	SLV fondazioni 10	-0.29774	-0.74435	SLV fondazioni 37	-0.14039	-0.35097
215	SLU 4	-0.30582	-0.76455	SLV fondazioni 37	-0.15452	-0.38631
216	SLU 4	-0.3094	-0.7735	SLV fondazioni 37	-0.16301	-0.40753
217	SLU 4	-0.30377	-0.75943	SLV fondazioni 21	-0.15889	-0.39722
218	SLU 4	-0.28724	-0.71809	SLV fondazioni 21	-0.14453	-0.36132
219	SLV fondazioni 26	-0.25932	-0.64829	SLV fondazioni 21	-0.12715	-0.31788
220	SLV fondazioni 26	-0.2258	-0.56451	SLV fondazioni 21	-0.1089	-0.27225
221	SLV fondazioni 26	-0.19679	-0.49197	SLV fondazioni 21	-0.09415	-0.23538
222	SLV fondazioni 26	-0.17948	-0.44871	SLV fondazioni 21	-0.0855	-0.21375
223	SLV fondazioni 26	-0.17968	-0.44921	SLV fondazioni 21	-0.08369	-0.20924
224	SLV fondazioni 26	-0.20092	-0.50231	SLV fondazioni 21	-0.08868	-0.22169
225	SLV fondazioni 26	-0.24457	-0.61143	SLV fondazioni 21	-0.1	-0.25
226	SLV fondazioni 42	-0.31609	-0.79023	SLV fondazioni 5	-0.11013	-0.27534
227	SLV fondazioni 1	-0.55647	-1.39117	SLV fondazioni 46	-0.14135	-0.35338
228	SLV fondazioni 42	-0.41909	-1.04772	SLV fondazioni 5	-0.10903	-0.27257
229	SLV fondazioni 42	-0.53945	-1.34862	SLV fondazioni 5	-0.09925	-0.24813
230	SLV fondazioni 1	-0.39005	-0.97514	SLV fondazioni 46	-0.16806	-0.42014
231	SLU 4	-0.29226	-0.73151	SLV fondazioni 46	-0.14814	-0.37035
232	SLU 4	-0.23104	-0.57759	SLV fondazioni 46	-0.12903	-0.32259
233	SLU 4	-0.19004	-0.47509	SLV fondazioni 46	-0.11279	-0.28196
234	SLU 4	-0.17028	-0.4257	SLV fondazioni 46	-0.10197	-0.25492
235	SLU 4	-0.17064	-0.42661	SLV fondazioni 45	-0.09844	-0.24611
236	SLU 4	-0.18834	-0.47084	SLV fondazioni 45	-0.10361	-0.25904
237	SLU 4	-0.21905	-0.54761	SLV fondazioni 45	-0.11969	-0.29923
238	SLU 4	-0.25783	-0.64458	SLV fondazioni 45	-0.14678	-0.36696
239	SLU 4	-0.30584	-0.76459	SLU 1	-0.19118	-0.47794
240	SLU 4	-0.30872	-0.7718	SLU 1	-0.1929	-0.48224
241	SLU 4	-0.30533	-0.76332	SLU 1	-0.19099	-0.47747
242	SLU 4	-0.26116	-0.65289	SLV fondazioni 6	-0.13536	-0.33839
243	SLV fondazioni 41	-0.22813	-0.57032	SLV fondazioni 6	-0.11216	-0.2804
244	SLU 4	-0.19678	-0.49196	SLV fondazioni 6	-0.10028	-0.25069
245	SLU 4	-0.17646	-0.44115	SLV fondazioni 6	-0.09946	-0.24864
246	SLU 4	-0.1673	-0.41825	SLV fondazioni 6	-0.10869	-0.27174
247	SLU 4	-0.16993	-0.42482	SLU 1	-0.11318	-0.28296
248	SLU 4	-0.18349	-0.45873	SLU 1	-0.12099	-0.30248
249	SLU 4	-0.20593	-0.51481	SLV fondazioni 45	-0.13059	-0.32647
250	SLU 4	-0.23342	-0.58356	SLV fondazioni 45	-0.14736	-0.3684
251	SLU 4	-0.26406	-0.66014	SLU 1	-0.16726	-0.41816
252	SLU 4	-0.26336	-0.6584	SLU 1	-0.16689	-0.41721
253	SLU 4	-0.26263	-0.65657	SLU 1	-0.16647	-0.41617
254	SLU 4	-0.26338	-0.65845	SLU 1	-0.16687	-0.41719
255	SLU 4	-0.26414	-0.66035	SLU 1	-0.16726	-0.41816
256	SLU 4	-0.23331	-0.58328	SLV fondazioni 6	-0.14712	-0.36779
257	SLU 4	-0.2058	-0.51451	SLV fondazioni 6	-0.12966	-0.32416
258	SLU 4	-0.18358	-0.45895	SLU 1	-0.12098	-0.30244
259	SLU 4	-0.16994	-0.42484	SLU 1	-0.11315	-0.28288
260	SLU 4	-0.16687	-0.41718	SLU 1	-0.11144	-0.27861
261	SLU 4	-0.17517	-0.43793	SLV fondazioni 45	-0.10485	-0.26214
262	SLU 4	-0.19416	-0.48539	SLV fondazioni 45	-0.10594	-0.26484
263	SLU 4	-0.22169	-0.55423	SLV fondazioni 45	-0.117	-0.29251
264	SLU 4	-0.25484	-0.63709	SLV fondazioni 45	-0.13788	-0.34469
265	SLU 4	-0.29523	-0.73807	SLU 1	-0.18575	-0.46438
266	SLU 4	-0.29717	-0.74293	SLU 1	-0.18687	-0.46718
267	SLU 4	-0.29342	-0.73354	SLU 1	-0.18467	-0.46168
268	SLU 4	-0.24683	-0.61707	SLV fondazioni 6	-0.14875	-0.37187
269	SLU 4	-0.21064	-0.5266	SLV fondazioni 6	-0.12351	-0.30877
270	SLU 4	-0.18176	-0.4544	SLV fondazioni 6	-0.10727	-0.26818
271	SLU 4	-0.16485	-0.41213	SLV fondazioni 5	-0.09988	-0.24971
272	SLU 4	-0.16349	-0.40874	SLV fondazioni 5	-0.09951	-0.24877
273	SLU 4	-0.17985	-0.44962	SLV fondazioni 5	-0.10458	-0.26145
274	SLU 4	-0.2147	-0.53676	SLV fondazioni 5	-0.11268	-0.28169
275	SLV fondazioni 42	-0.28076	-0.70191	SLV fondazioni 5	-0.12132	-0.3033
276	SLV fondazioni 42	-0.37551	-0.93878	SLV fondazioni 5	-0.12883	-0.32208
277	SLV fondazioni 1	-0.51145	-1.27863	SLV fondazioni 46	-0.17926	-0.44816
279	SLU 4	-0.29555	-0.73888	SLU 1	-0.18522	-0.46305
280	SLU 4	-0.29509	-0.73773	SLV fondazioni 6	-0.17428	-0.43571
281	SLU 4	-0.25874	-0.64686	SLU 1	-0.16421	-0.41053
282	SLU 4	-0.25875	-0.64688	SLU 1	-0.16415	-0.41038
283	SLU 4	-0.28644	-0.7161	SLV fondazioni 45	-0.17224	-0.4306
284	SLU 4	-0.28309	-0.70774	SLU 1	-0.1787	-0.44674
286	SLV fondazioni 42	-0.49224	-1.23059	SLV fondazioni 5	-0.12667	-0.31668
287	SLU 4	-0.35747	-0.89367	SLV fondazioni 46	-0.18568	-0.46419

Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
288	SLU 4	-0.28255	-0.70639	SLV fondazioni 46	-0.16267	-0.40668
289	SLU 4	-0.22348	-0.55871	SLV fondazioni 46	-0.1408	-0.35201
290	SLU 4	-0.18392	-0.45981	SLU 1	-0.12117	-0.30292
291	SLU 4	-0.1647	-0.41175	SLV fondazioni 41	-0.10583	-0.26457
292	SLU 4	-0.16477	-0.41192	SLV fondazioni 41	-0.09932	-0.24831
293	SLU 4	-0.18134	-0.45336	SLV fondazioni 41	-0.10352	-0.25879
294	SLU 4	-0.20991	-0.52477	SLV fondazioni 41	-0.11815	-0.29538
295	SLU 4	-0.24444	-0.6111	SLV fondazioni 41	-0.14207	-0.35517
296	SLU 4	-0.27453	-0.68631	SLV fondazioni 41	-0.17192	-0.42979
297	SLU 4	-0.28984	-0.7246	SLU 1	-0.1817	-0.45425
298	SLU 4	-0.29374	-0.73435	SLU 1	-0.18402	-0.46005
299	SLU 4	-0.28884	-0.7221	SLU 1	-0.18129	-0.45323
300	SLU 4	-0.27395	-0.68487	SLV fondazioni 2	-0.16388	-0.4097
301	SLU 4	-0.24613	-0.61533	SLV fondazioni 2	-0.13537	-0.33841
302	SLU 4	-0.21454	-0.53635	SLV fondazioni 2	-0.11362	-0.28405
303	SLU 4	-0.18711	-0.46777	SLV fondazioni 2	-0.10108	-0.25269
304	SLU 4	-0.16773	-0.41934	SLV fondazioni 2	-0.0982	-0.2455
305	SLU 4	-0.15888	-0.3972	SLV fondazioni 2	-0.10476	-0.26191
306	SLU 4	-0.16114	-0.40286	SLU 1	-0.10807	-0.27019
307	SLU 4	-0.17364	-0.4341	SLU 1	-0.11528	-0.2882
308	SLU 4	-0.19424	-0.4856	SLV fondazioni 41	-0.12387	-0.30969
309	SLU 4	-0.21867	-0.54668	SLV fondazioni 41	-0.13845	-0.34613
310	SLU 4	-0.23923	-0.59807	SLU 1	-0.15299	-0.38247
311	SLU 4	-0.24818	-0.62045	SLU 1	-0.15812	-0.39531
312	SLU 4	-0.24941	-0.62353	SLU 1	-0.15884	-0.39709
313	SLU 4	-0.2492	-0.623	SLU 1	-0.15871	-0.39679
314	SLU 4	-0.2495	-0.62376	SLU 1	-0.15887	-0.39717
315	SLU 4	-0.24826	-0.62065	SLU 1	-0.15812	-0.39531
316	SLU 4	-0.23929	-0.59823	SLU 1	-0.15296	-0.3824
317	SLU 4	-0.21872	-0.54679	SLV fondazioni 2	-0.13872	-0.34681
318	SLU 4	-0.19439	-0.48598	SLV fondazioni 2	-0.12371	-0.30929
319	SLU 4	-0.17382	-0.43456	SLU 1	-0.11533	-0.28832
320	SLU 4	-0.16115	-0.40287	SLU 1	-0.10806	-0.27015
321	SLU 4	-0.15832	-0.3958	SLU 1	-0.10649	-0.26623
322	SLU 4	-0.16611	-0.41527	SLV fondazioni 41	-0.10109	-0.25272
323	SLU 4	-0.1838	-0.45951	SLV fondazioni 41	-0.10332	-0.25829
324	SLU 4	-0.20916	-0.52289	SLV fondazioni 41	-0.11435	-0.28588
325	SLU 4	-0.23841	-0.59603	SLV fondazioni 41	-0.13371	-0.33428
326	SLU 4	-0.2637	-0.65925	SLV fondazioni 42	-0.15892	-0.39731
327	SLU 4	-0.27629	-0.69073	SLU 1	-0.17489	-0.43722
328	SLU 4	-0.27915	-0.69787	SLU 1	-0.17653	-0.44131
329	SLU 4	-0.27406	-0.68514	SLU 1	-0.17356	-0.43391
330	SLU 4	-0.259	-0.64751	SLU 1	-0.16486	-0.41214
331	SLU 4	-0.23033	-0.57581	SLV fondazioni 2	-0.13991	-0.34977
332	SLU 4	-0.19818	-0.49544	SLV fondazioni 2	-0.11715	-0.29288
333	SLU 4	-0.17163	-0.42906	SLV fondazioni 2	-0.102	-0.255
334	SLU 4	-0.15574	-0.38936	SLV fondazioni 2	-0.09504	-0.2376
335	SLU 4	-0.15429	-0.38572	SLV fondazioni 2	-0.09601	-0.24002
336	SLU 4	-0.16924	-0.42311	SLV fondazioni 2	-0.10332	-0.25829
337	SLV fondazioni 2	-0.45432	-1.13581	SLV fondazioni 45	-0.2049	-0.51224
338	SLU 4	-0.20128	-0.5032	SLV fondazioni 6	-0.11451	-0.28628
339	SLV fondazioni 41	-0.25199	-0.62998	SLV fondazioni 6	-0.12367	-0.30917
340	SLV fondazioni 41	-0.33759	-0.84398	SLV fondazioni 6	-0.13021	-0.32553
341	SLV fondazioni 41	-0.43869	-1.09672	SLV fondazioni 6	-0.13175	-0.32938
342	SLU 4	-0.41782	-1.04456	SLV fondazioni 45	-0.21966	-0.54914
343	SLU 4	-0.34269	-0.85674	SLV fondazioni 45	-0.19712	-0.4928
344	SLU 4	-0.27389	-0.68471	SLV fondazioni 45	-0.17315	-0.43288
345	SLU 4	-0.21822	-0.54556	SLU 1	-0.14095	-0.35237
346	SLU 4	-0.18019	-0.45047	SLU 1	-0.11876	-0.29689
347	SLU 4	-0.16141	-0.40353	SLV fondazioni 25	-0.10066	-0.25164
348	SLU 4	-0.16117	-0.40293	SLV fondazioni 25	-0.09413	-0.23532
349	SLU 4	-0.17667	-0.44168	SLV fondazioni 25	-0.1001	-0.25025
350	SLU 4	-0.20301	-0.50753	SLV fondazioni 41	-0.11487	-0.28718
351	SLU 4	-0.23307	-0.58267	SLV fondazioni 25	-0.13488	-0.3372
352	SLU 4	-0.25869	-0.64672	SLV fondazioni 25	-0.15466	-0.38664
353	SLU 4	-0.27416	-0.68541	SLV fondazioni 25	-0.17031	-0.42578
354	SLU 4	-0.27849	-0.69621	SLU 1	-0.17513	-0.43782
355	SLU 4	-0.2722	-0.6805	SLV fondazioni 9	-0.16854	-0.42134
356	SLU 4	-0.25624	-0.64059	SLV fondazioni 1	-0.15121	-0.37803
357	SLU 4	-0.23205	-0.58011	SLV fondazioni 1	-0.12773	-0.31932
358	SLU 4	-0.20422	-0.51056	SLV fondazioni 1	-0.10829	-0.27074
359	SLU 4	-0.17885	-0.44713	SLV fondazioni 1	-0.09604	-0.24009
360	SLU 4	-0.1605	-0.40124	SLV fondazioni 1	-0.09231	-0.23077
361	SLU 4	-0.15194	-0.37984	SLV fondazioni 9	-0.09142	-0.22855
362	SLU 4	-0.1538	-0.38449	SLV fondazioni 9	-0.09543	-0.23857
363	SLU 4	-0.1651	-0.41275	SLV fondazioni 25	-0.0999	-0.24976
364	SLU 4	-0.18324	-0.45809	SLV fondazioni 25	-0.10964	-0.27409
365	SLU 4	-0.20376	-0.50939	SLV fondazioni 25	-0.12201	-0.30503
366	SLU 4	-0.22105	-0.55263	SLV fondazioni 25	-0.1345	-0.33624
367	SLU 4	-0.23159	-0.57896	SLV fondazioni 25	-0.14483	-0.36208
368	SLU 4	-0.23553	-0.58883	SLU 1	-0.15102	-0.37754
369	SLU 4	-0.23633	-0.59081	SLU 1	-0.15146	-0.37866
370	SLU 4	-0.23556	-0.5889	SLU 1	-0.15101	-0.37752
371	SLU 4	-0.23157	-0.57893	SLV fondazioni 10	-0.14517	-0.36293
372	SLU 4	-0.22113	-0.55282	SLV fondazioni 10	-0.13511	-0.33778
373	SLU 4	-0.20399	-0.50998	SLV fondazioni 10	-0.12285	-0.30712
374	SLU 4	-0.18339	-0.45848	SLV fondazioni 10	-0.11036	-0.27591
375	SLU 4	-0.16525	-0.41312	SLV fondazioni 10	-0.10042	-0.25105
376	SLU 4	-0.15365	-0.38413	SLV fondazioni 10	-0.09555	-0.23888
377	SLU 4	-0.15105	-0.37762	SLV fondazioni 26	-0.09162	-0.22905
378	SLU 4	-0.15826	-0.39564	SLV fondazioni 42	-0.09293	-0.23234
379	SLU 4	-0.1745	-0.43624	SLV fondazioni 42	-0.0954	-0.23851
380	SLU 4	-0.19723	-0.49307	SLV fondazioni 42	-0.10559	-0.26397
381	SLU 4	-0.22191	-0.55479	SLV fondazioni 42	-0.12215	-0.30538
382	SLU 4	-0.24291	-0.60728	SLV fondazioni 42	-0.14237	-0.35594
383	SLU 4	-0.25554	-0.63885	SLV fondazioni 26	-0.15769	-0.39423
384	SLU 4	-0.25893	-0.64731	SLV fondazioni 26	-0.16331	-0.40828
385	SLU 4	-0.25287	-0.63218	SLV fondazioni 10	-0.15857	-0.39642

Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
386	SLU 4	-0.23749	-0.59372	SLV fondazioni 10	-0.14373	-0.35933
387	SLU 4	-0.21373	-0.53432	SLV fondazioni 10	-0.12534	-0.31336
388	SLU 4	-0.18648	-0.46619	SLV fondazioni 10	-0.10692	-0.2673
389	SLU 4	-0.16275	-0.40687	SLV fondazioni 10	-0.09192	-0.2298
390	SLU 4	-0.1482	-0.3705	SLV fondazioni 10	-0.08394	-0.20984
391	SLU 4	-0.14677	-0.36693	SLV fondazioni 10	-0.08542	-0.21354
392	SLU 4	-0.16028	-0.40069	SLV fondazioni 2	-0.09667	-0.24168
393	SLU 4	-0.18898	-0.47246	SLV fondazioni 2	-0.10682	-0.26704
394	SLV fondazioni 45	-0.23149	-0.57873	SLV fondazioni 2	-0.117	-0.2925
395	SLV fondazioni 45	-0.30265	-0.75663	SLV fondazioni 2	-0.1241	-0.31026
396	SLV fondazioni 41	-0.38434	-0.96086	SLV fondazioni 6	-0.12778	-0.31945
397	SLU 4	-0.4059	-1.01475	SLV fondazioni 46	-0.23096	-0.5774
398	SLU 4	-0.33495	-0.83738	SLV fondazioni 46	-0.20816	-0.5204
399	SLU 4	-0.2695	-0.67376	SLU 1	-0.17058	-0.42646
400	SLU 4	-0.21581	-0.53954	SLU 1	-0.13932	-0.34829
401	SLU 4	-0.1786	-0.44651	SLU 1	-0.11762	-0.29406
402	SLU 4	-0.16001	-0.40003	SLV fondazioni 25	-0.0972	-0.243
403	SLU 4	-0.15957	-0.39894	SLV fondazioni 25	-0.0898	-0.22449
404	SLU 4	-0.17454	-0.43635	SLV fondazioni 25	-0.09504	-0.23759
405	SLU 4	-0.19986	-0.49966	SLV fondazioni 25	-0.10985	-0.27462
406	SLU 4	-0.22835	-0.57088	SLV fondazioni 25	-0.12958	-0.32395
407	SLU 4	-0.25235	-0.63088	SLV fondazioni 25	-0.1488	-0.37201
408	SLU 4	-0.26654	-0.66634	SLV fondazioni 25	-0.163	-0.40751
409	SLU 4	-0.26989	-0.67474	SLV fondazioni 9	-0.16717	-0.41792
410	SLU 4	-0.26283	-0.65708	SLV fondazioni 9	-0.15928	-0.39819
411	SLU 4	-0.24675	-0.61687	SLV fondazioni 1	-0.14542	-0.36354
412	SLU 4	-0.22349	-0.55873	SLV fondazioni 1	-0.12281	-0.30702
413	SLU 4	-0.19681	-0.49204	SLV fondazioni 1	-0.10361	-0.25902
414	SLU 4	-0.17253	-0.43133	SLV fondazioni 1	-0.09149	-0.22872
415	SLU 4	-0.15481	-0.38702	SLV fondazioni 9	-0.08489	-0.21222
416	SLU 4	-0.14642	-0.36605	SLV fondazioni 9	-0.08202	-0.20504
417	SLU 4	-0.14799	-0.36999	SLV fondazioni 25	-0.086	-0.21499
418	SLU 4	-0.1585	-0.39625	SLV fondazioni 25	-0.09053	-0.22632
419	SLU 4	-0.17523	-0.43807	SLV fondazioni 25	-0.10043	-0.25107
420	SLU 4	-0.1939	-0.48476	SLV fondazioni 25	-0.11308	-0.28271
421	SLU 4	-0.20989	-0.52474	SLV fondazioni 25	-0.12525	-0.31311
422	SLU 4	-0.22026	-0.55066	SLV fondazioni 25	-0.13441	-0.33601
423	SLU 4	-0.22508	-0.56269	SLV fondazioni 25	-0.14001	-0.35003
424	SLU 4	-0.22628	-0.5657	SLV fondazioni 26	-0.14274	-0.35684
425	SLU 4	-0.22506	-0.56265	SLV fondazioni 10	-0.1401	-0.35024
426	SLU 4	-0.22025	-0.55064	SLV fondazioni 10	-0.13471	-0.33676
427	SLU 4	-0.2099	-0.52474	SLV fondazioni 10	-0.12573	-0.31432
428	SLU 4	-0.19391	-0.48478	SLV fondazioni 10	-0.11369	-0.28423
429	SLU 4	-0.17529	-0.43823	SLV fondazioni 10	-0.10111	-0.25277
430	SLU 4	-0.15851	-0.39628	SLV fondazioni 10	-0.09109	-0.22774
431	SLU 4	-0.1476	-0.369	SLV fondazioni 10	-0.08615	-0.21537
432	SLU 4	-0.14507	-0.36268	SLV fondazioni 26	-0.08194	-0.20485
433	SLU 4	-0.15177	-0.37943	SLV fondazioni 26	-0.08365	-0.20913
434	SLU 4	-0.16688	-0.4172	SLV fondazioni 42	-0.08889	-0.22222
435	SLU 4	-0.18779	-0.46946	SLV fondazioni 42	-0.09831	-0.24577
436	SLU 4	-0.21015	-0.52539	SLV fondazioni 42	-0.11375	-0.28439
437	SLU 4	-0.22902	-0.57255	SLV fondazioni 42	-0.1323	-0.33075
438	SLU 4	-0.2406	-0.6015	SLV fondazioni 26	-0.14428	-0.36069
439	SLU 4	-0.24363	-0.60906	SLV fondazioni 26	-0.14925	-0.37314
440	SLU 4	-0.2378	-0.5945	SLV fondazioni 10	-0.14561	-0.36401
441	SLU 4	-0.22354	-0.55885	SLV fondazioni 10	-0.13174	-0.32936
442	SLU 4	-0.20216	-0.5054	SLV fondazioni 10	-0.11425	-0.28563
443	SLU 4	-0.17736	-0.44341	SLV fondazioni 10	-0.09621	-0.24053
444	SLU 4	-0.15572	-0.38929	SLV fondazioni 10	-0.08211	-0.20526
445	SLU 4	-0.14232	-0.35581	SLV fondazioni 10	-0.07492	-0.18731
446	SLU 4	-0.14097	-0.35242	SLV fondazioni 10	-0.07663	-0.19157
447	SLU 4	-0.15324	-0.38311	SLV fondazioni 10	-0.08779	-0.21947
448	SLU 4	-0.17899	-0.44747	SLV fondazioni 2	-0.10448	-0.26119
449	SLU 4	-0.21612	-0.54031	SLV fondazioni 2	-0.11425	-0.28562
450	SLV fondazioni 45	-0.27163	-0.67906	SLV fondazioni 2	-0.12086	-0.30215
451	SLV fondazioni 41	-0.34154	-0.85384	SLV fondazioni 6	-0.12256	-0.30639
452	SLU 4	-0.40515	-1.01288	SLV fondazioni 38	-0.23962	-0.59905
453	SLU 4	-0.33497	-0.83743	SLU 1	-0.20851	-0.52128
454	SLU 4	-0.26964	-0.67409	SLU 1	-0.17044	-0.42611
455	SLU 4	-0.21566	-0.53915	SLU 1	-0.13902	-0.34756
456	SLU 4	-0.17831	-0.44577	SLU 1	-0.11727	-0.29317
457	SLU 4	-0.15967	-0.39917	SLV fondazioni 9	-0.09728	-0.24319
458	SLU 4	-0.15923	-0.39808	SLV fondazioni 25	-0.09051	-0.22627
459	SLU 4	-0.17443	-0.43606	SLV fondazioni 25	-0.09546	-0.23865
460	SLU 4	-0.20052	-0.5013	SLV fondazioni 25	-0.11102	-0.27755
461	SLU 4	-0.23024	-0.57561	SLV fondazioni 25	-0.13277	-0.33193
462	SLU 4	-0.25479	-0.63698	SLV fondazioni 25	-0.15326	-0.38316
463	SLU 4	-0.26815	-0.67037	SLV fondazioni 25	-0.16683	-0.41707
464	SLU 4	-0.26993	-0.67482	SLV fondazioni 9	-0.16929	-0.42321
465	SLU 4	-0.26165	-0.65411	SLV fondazioni 9	-0.16042	-0.40105
466	SLU 4	-0.2446	-0.6115	SLV fondazioni 1	-0.14399	-0.35998
467	SLU 4	-0.22016	-0.55041	SLV fondazioni 1	-0.1202	-0.3005
468	SLU 4	-0.19287	-0.48217	SLV fondazioni 1	-0.1006	-0.25149
469	SLU 4	-0.16814	-0.42036	SLV fondazioni 1	-0.08844	-0.2211
470	SLU 4	-0.15045	-0.37612	SLV fondazioni 9	-0.08009	-0.20022
471	SLU 4	-0.14208	-0.3552	SLV fondazioni 9	-0.0774	-0.1935
472	SLU 4	-0.14355	-0.35889	SLV fondazioni 25	-0.08126	-0.20314
473	SLU 4	-0.15393	-0.38482	SLV fondazioni 25	-0.08617	-0.21541
474	SLU 4	-0.17075	-0.42687	SLV fondazioni 25	-0.09704	-0.24259
475	SLU 4	-0.1898	-0.47451	SLV fondazioni 25	-0.11151	-0.27876
476	SLU 4	-0.20584	-0.51459	SLV fondazioni 25	-0.1246	-0.31149
477	SLU 4	-0.21549	-0.53873	SLV fondazioni 25	-0.13266	-0.33164
478	SLU 4	-0.21919	-0.54798	SLV fondazioni 25	-0.13587	-0.33967
479	SLU 4	-0.2199	-0.54976	SLV fondazioni 26	-0.13745	-0.34363
480	SLU 4	-0.21912	-0.5478	SLV fondazioni 10	-0.13584	-0.3396
481	SLU 4	-0.21535	-0.53837	SLV fondazioni 10	-0.13278	-0.33195
482	SLU 4	-0.20569	-0.51421	SLV fondazioni 10	-0.1249	-0.31225
483	SLU 4	-0.1896	-0.47401	SLV fondazioni 10	-0.1119	-0.27975

Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
484	SLU 4	-0.17062	-0.42655	SLV fondazioni 10	-0.09757	-0.24391
485	SLU 4	-0.15374	-0.38434	SLV fondazioni 10	-0.08665	-0.21663
486	SLU 4	-0.14286	-0.35714	SLV fondazioni 10	-0.08133	-0.20334
487	SLU 4	-0.14022	-0.35055	SLV fondazioni 26	-0.07694	-0.19235
488	SLU 4	-0.14656	-0.36641	SLV fondazioni 26	-0.07826	-0.19564
489	SLU 4	-0.16115	-0.40287	SLV fondazioni 42	-0.08417	-0.21043
490	SLU 4	-0.18162	-0.45404	SLV fondazioni 42	-0.09295	-0.23236
491	SLU 4	-0.20378	-0.50946	SLV fondazioni 42	-0.10819	-0.27047
492	SLU 4	-0.22234	-0.55584	SLV fondazioni 42	-0.12683	-0.31708
493	SLU 4	-0.23334	-0.58335	SLV fondazioni 26	-0.1407	-0.35174
494	SLU 4	-0.236	-0.58999	SLV fondazioni 26	-0.14539	-0.36347
495	SLU 4	-0.23042	-0.57606	SLV fondazioni 10	-0.14245	-0.35614
496	SLU 4	-0.21674	-0.54186	SLV fondazioni 10	-0.12881	-0.32201
497	SLU 4	-0.19571	-0.48927	SLV fondazioni 10	-0.11053	-0.27632
498	SLU 4	-0.1717	-0.42925	SLV fondazioni 10	-0.0918	-0.22949
499	SLU 4	-0.15069	-0.37673	SLV fondazioni 10	-0.07773	-0.19433
500	SLV fondazioni 37	-0.13827	-0.34568	SLV fondazioni 10	-0.07112	-0.1778
501	SLU 4	-0.13668	-0.34171	SLV fondazioni 10	-0.07315	-0.18288
502	SLU 4	-0.14812	-0.37031	SLV fondazioni 10	-0.08423	-0.21057
503	SLU 4	-0.1719	-0.42976	SLV fondazioni 10	-0.10398	-0.25996
504	SLU 4	-0.20565	-0.51414	SLV fondazioni 2	-0.11729	-0.29323
505	SLV fondazioni 45	-0.24545	-0.61362	SLV fondazioni 2	-0.12343	-0.30858
506	SLV fondazioni 41	-0.31171	-0.77927	SLV fondazioni 6	-0.11816	-0.29539
507	SLU 4	-0.409	-1.02251	SLV fondazioni 38	-0.22922	-0.57305
508	SLU 4	-0.33793	-0.84483	SLU 1	-0.21008	-0.52521
509	SLU 4	-0.27041	-0.67601	SLU 1	-0.17071	-0.42678
510	SLU 4	-0.21527	-0.53819	SLU 1	-0.13863	-0.34657
511	SLU 4	-0.17774	-0.44436	SLV fondazioni 1	-0.11545	-0.28861
512	SLU 4	-0.15919	-0.39796	SLV fondazioni 9	-0.09764	-0.24411
513	SLU 4	-0.15894	-0.39734	SLV fondazioni 25	-0.09342	-0.23354
514	SLU 4	-0.17467	-0.43667	SLV fondazioni 25	-0.09791	-0.24477
515	SLU 4	-0.2024	-0.506	SLV fondazioni 25	-0.11347	-0.28368
516	SLU 4	-0.23582	-0.58955	SLV fondazioni 25	-0.13738	-0.34345
517	SLU 4	-0.26383	-0.65959	SLV fondazioni 25	-0.16249	-0.40623
518	SLU 4	-0.27524	-0.68809	SLV fondazioni 25	-0.17267	-0.43168
519	SLU 4	-0.27426	-0.68564	SLV fondazioni 9	-0.17201	-0.43004
520	SLU 4	-0.2652	-0.66299	SLV fondazioni 9	-0.16318	-0.40795
521	SLU 4	-0.24797	-0.61992	SLV fondazioni 1	-0.14499	-0.36247
522	SLU 4	-0.22041	-0.55103	SLV fondazioni 1	-0.11788	-0.2947
523	SLU 4	-0.19039	-0.47598	SLV fondazioni 1	-0.09778	-0.24444
524	SLU 4	-0.16475	-0.41187	SLV fondazioni 1	-0.08622	-0.21554
525	SLU 4	-0.14682	-0.36705	SLV fondazioni 9	-0.07823	-0.19558
526	SLU 4	-0.13841	-0.34603	SLV fondazioni 9	-0.07576	-0.1894
527	SLU 4	-0.13988	-0.34971	SLV fondazioni 25	-0.07934	-0.19836
528	SLU 4	-0.15045	-0.37613	SLV fondazioni 25	-0.08426	-0.21065
529	SLU 4	-0.16817	-0.42043	SLV fondazioni 25	-0.09536	-0.2384
530	SLU 4	-0.18949	-0.47371	SLV fondazioni 25	-0.11169	-0.27922
531	SLU 4	-0.20739	-0.51846	SLV fondazioni 25	-0.1286	-0.32149
532	SLU 4	-0.21495	-0.53738	SLV fondazioni 25	-0.1335	-0.33375
533	SLU 4	-0.21578	-0.53946	SLV fondazioni 25	-0.13371	-0.33427
534	SLU 4	-0.21543	-0.53856	SLV fondazioni 26	-0.13429	-0.33573
535	SLU 4	-0.21565	-0.53912	SLV fondazioni 10	-0.13358	-0.33394
536	SLU 4	-0.2147	-0.53674	SLV fondazioni 10	-0.13346	-0.33366
537	SLU 4	-0.20703	-0.51758	SLV fondazioni 10	-0.12868	-0.32171
538	SLU 4	-0.18918	-0.47296	SLV fondazioni 10	-0.11197	-0.27991
539	SLU 4	-0.1678	-0.4195	SLV fondazioni 10	-0.09568	-0.23919
540	SLU 4	-0.15005	-0.37513	SLV fondazioni 10	-0.0846	-0.21149
541	SLU 4	-0.1389	-0.34724	SLV fondazioni 10	-0.07927	-0.19817
542	SLU 4	-0.13608	-0.3402	SLV fondazioni 26	-0.0749	-0.18726
543	SLU 4	-0.14217	-0.35542	SLV fondazioni 26	-0.0758	-0.1895
544	SLU 4	-0.15657	-0.39141	SLV fondazioni 42	-0.08063	-0.20158
545	SLV fondazioni 5	-0.17988	-0.4497	SLV fondazioni 42	-0.08841	-0.22102
546	SLU 4	-0.20126	-0.50316	SLV fondazioni 42	-0.1034	-0.25851
547	SLU 4	-0.2215	-0.55375	SLV fondazioni 42	-0.12429	-0.31073
548	SLU 4	-0.23143	-0.57857	SLV fondazioni 26	-0.13932	-0.3483
549	SLU 4	-0.23317	-0.58293	SLV fondazioni 26	-0.14265	-0.35664
550	SLU 4	-0.22847	-0.57117	SLV fondazioni 10	-0.14153	-0.35382
551	SLU 4	-0.21595	-0.53987	SLV fondazioni 10	-0.13036	-0.32589
552	SLU 4	-0.19308	-0.4827	SLV fondazioni 10	-0.10859	-0.27148
553	SLU 4	-0.16786	-0.41966	SLV fondazioni 10	-0.08933	-0.22332
554	SLU 4	-0.14694	-0.36736	SLV fondazioni 10	-0.07626	-0.19065
555	SLU 4	-0.13462	-0.33654	SLV fondazioni 10	-0.0705	-0.17625
556	SLU 4	-0.13341	-0.33351	SLV fondazioni 10	-0.07291	-0.18227
557	SLU 4	-0.14429	-0.36073	SLV fondazioni 10	-0.08381	-0.20954
558	SLU 4	-0.16684	-0.4171	SLV fondazioni 10	-0.10309	-0.25772
559	SLU 4	-0.1989	-0.49724	SLV fondazioni 2	-0.12312	-0.30781
560	SLU 4	-0.23527	-0.58817	SLV fondazioni 2	-0.12953	-0.32383
561	SLV fondazioni 42	-0.29308	-0.73271	SLV fondazioni 5	-0.11212	-0.28031
562	SLU 4	-0.33262	-0.83154	SLU 1	-0.20692	-0.51729
563	SLU 4	-0.26528	-0.6632	SLU 1	-0.16761	-0.41903
564	SLU 4	-0.2117	-0.52924	SLV fondazioni 2	-0.13417	-0.33542
565	SLU 4	-0.17537	-0.43842	SLV fondazioni 1	-0.10844	-0.27111
566	SLU 4	-0.15752	-0.39381	SLV fondazioni 9	-0.09818	-0.24545
567	SLU 4	-0.15753	-0.39383	SLV fondazioni 9	-0.0959	-0.23974
568	SLU 4	-0.17332	-0.4333	SLV fondazioni 25	-0.10025	-0.25062
569	SLU 4	-0.20147	-0.50367	SLV fondazioni 25	-0.11413	-0.28533
570	SLU 4	-0.23781	-0.59452	SLV fondazioni 25	-0.13564	-0.33911
571	SLU 4	-0.27729	-0.69323	SLV fondazioni 25	-0.1681	-0.42025
572	SLU 4	-0.27355	-0.68387	SLV fondazioni 9	-0.16624	-0.4156
573	SLU 4	-0.26512	-0.6628	SLV fondazioni 9	-0.15676	-0.3919
574	SLU 4	-0.21928	-0.54819	SLV fondazioni 1	-0.11415	-0.28538
575	SLU 4	-0.18706	-0.46764	SLV fondazioni 1	-0.09545	-0.23863
576	SLU 4	-0.16105	-0.40261	SLV fondazioni 1	-0.08465	-0.21163
577	SLU 4	-0.14324	-0.35809	SLV fondazioni 9	-0.07811	-0.19527
578	SLU 4	-0.1349	-0.33724	SLV fondazioni 9	-0.07592	-0.18981
579	SLU 4	-0.13628	-0.3407	SLV fondazioni 25	-0.07905	-0.19763
580	SLU 4	-0.14671	-0.36677	SLV fondazioni 25	-0.08331	-0.20827
581	SLU 4	-0.16458	-0.41144	SLV fondazioni 25	-0.09308	-0.23271



Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
582	SLU 4	-0.18761	-0.46903	SLV fondazioni 25	-0.10724	-0.26809
583	SLU 4	-0.21232	-0.53081	SLV fondazioni 25	-0.1287	-0.32176
584	SLU 4	-0.21083	-0.52706	SLV fondazioni 25	-0.12953	-0.32383
585	SLU 4	-0.20986	-0.52465	SLV fondazioni 26	-0.13039	-0.32597
586	SLU 4	-0.21065	-0.52663	SLV fondazioni 10	-0.12935	-0.32336
587	SLU 4	-0.21203	-0.53007	SLV fondazioni 10	-0.12856	-0.32141
588	SLU 4	-0.18706	-0.46766	SLV fondazioni 10	-0.10729	-0.26823
589	SLU 4	-0.16424	-0.4106	SLV fondazioni 10	-0.09335	-0.23338
590	SLU 4	-0.14617	-0.36542	SLV fondazioni 10	-0.08349	-0.20873
591	SLU 4	-0.13506	-0.33765	SLV fondazioni 10	-0.07879	-0.19697
592	SLU 4	-0.13218	-0.33045	SLV fondazioni 26	-0.0747	-0.18674
593	SLU 4	-0.13798	-0.34495	SLV fondazioni 26	-0.07516	-0.1879
594	SLV fondazioni 5	-0.15224	-0.38059	SLV fondazioni 42	-0.07812	-0.19531
595	SLV fondazioni 5	-0.17648	-0.44119	SLV fondazioni 42	-0.08477	-0.21191
596	SLV fondazioni 5	-0.20113	-0.50283	SLV fondazioni 42	-0.09785	-0.24463
597	SLU 4	-0.22789	-0.56973	SLV fondazioni 26	-0.13074	-0.32685
598	SLU 4	-0.22831	-0.57078	SLV fondazioni 26	-0.13402	-0.33505
599	SLU 4	-0.22507	-0.56267	SLV fondazioni 10	-0.13326	-0.33315
600	SLU 4	-0.19028	-0.4757	SLV fondazioni 10	-0.1033	-0.25826
601	SLU 4	-0.16384	-0.40959	SLV fondazioni 10	-0.08722	-0.21805
602	SLU 4	-0.14335	-0.35837	SLV fondazioni 10	-0.07628	-0.19069
603	SLU 4	-0.13159	-0.32897	SLV fondazioni 10	-0.07174	-0.17936
604	SLU 4	-0.13049	-0.32622	SLV fondazioni 10	-0.07435	-0.18587
605	SLU 4	-0.14079	-0.35197	SLV fondazioni 26	-0.084	-0.21001
606	SLU 4	-0.16196	-0.40491	SLV fondazioni 10	-0.1022	-0.25551
607	SLU 4	-0.1919	-0.47975	SLV fondazioni 10	-0.12567	-0.31419
608	SLU 4	-0.22658	-0.56644	SLV fondazioni 2	-0.13558	-0.33895
609	SLV fondazioni 1	-0.81139	-2.02847	SLV fondazioni 46	0.10922	0.27305
610	SLV fondazioni 1	-0.65136	-1.62841	SLV fondazioni 46	-0.02967	-0.07419
611	SLV fondazioni 1	-0.52853	-1.32132	SLV fondazioni 46	-0.12904	-0.32259
612	SLV fondazioni 1	-0.43163	-1.07908	SLV fondazioni 46	-0.20403	-0.51007
613	SLU 4	-0.39814	-0.99536	SLV fondazioni 38	-0.23516	-0.58791
615	SLU 4	-0.2726	-0.68151	SLV fondazioni 25	-0.16077	-0.40191
616	SLU 4	-0.2528	-0.63201	SLV fondazioni 9	-0.14459	-0.36147
617	SLU 4	-0.2091	-0.52275	SLV fondazioni 25	-0.12335	-0.30838
618	SLU 4	-0.20862	-0.52155	SLV fondazioni 10	-0.12327	-0.30816
619	SLU 4	-0.22235	-0.55588	SLV fondazioni 42	-0.12207	-0.30517
620	SLU 4	-0.21754	-0.54386	SLV fondazioni 10	-0.12386	-0.30964
621	SLV fondazioni 41	-0.26696	-0.66739	SLV fondazioni 6	-0.11226	-0.28065
622	SLV fondazioni 41	-0.29238	-0.73095	SLV fondazioni 6	-0.07379	-0.18449
623	SLV fondazioni 41	-0.27618	-0.69045	SLV fondazioni 6	-0.05601	-0.14001
624	SLV fondazioni 41	-0.25053	-0.62632	SLV fondazioni 6	-0.0407	-0.10174
625	SLV fondazioni 41	-0.22333	-0.55832	SLV fondazioni 6	-0.02622	-0.06556
626	SLV fondazioni 41	-0.19746	-0.49366	SLV fondazioni 6	-0.01162	-0.02906
629	SLV fondazioni 1	-0.72314	-1.80786	SLV fondazioni 46	0.07556	0.18889
630	SLV fondazioni 1	-0.58848	-1.47119	SLV fondazioni 46	-0.03127	-0.07819
631	SLV fondazioni 1	-0.47418	-1.18545	SLV fondazioni 46	-0.12095	-0.30239
632	SLV fondazioni 1	-0.38136	-0.95339	SLV fondazioni 46	-0.18939	-0.47348
633	SLU 4	-0.35576	-0.88941	SLU 1	-0.22113	-0.55284
634	SLU 4	-0.30812	-0.77029	SLU 1	-0.19273	-0.48181
635	SLU 4	-0.25185	-0.62963	SLV fondazioni 6	-0.15971	-0.39926
636	SLU 4	-0.2039	-0.50974	SLV fondazioni 2	-0.1229	-0.30726
637	SLU 4	-0.17076	-0.42689	SLV fondazioni 1	-0.10112	-0.2528
638	SLU 4	-0.15441	-0.38602	SLV fondazioni 1	-0.09602	-0.24005
639	SLU 4	-0.15464	-0.38661	SLV fondazioni 9	-0.09699	-0.24248
640	SLU 4	-0.16955	-0.42388	SLV fondazioni 25	-0.10235	-0.25587
641	SLU 4	-0.19555	-0.48888	SLV fondazioni 25	-0.11348	-0.28371
642	SLU 4	-0.22721	-0.56802	SLV fondazioni 25	-0.12875	-0.32188
643	SLU 4	-0.25363	-0.63408	SLV fondazioni 25	-0.14236	-0.35589
644	SLU 4	-0.26396	-0.6599	SLV fondazioni 25	-0.15406	-0.38516
645	SLU 4	-0.26223	-0.65557	SLV fondazioni 9	-0.15509	-0.38772
646	SLU 4	-0.25306	-0.63264	SLV fondazioni 9	-0.14381	-0.35951
647	SLU 4	-0.23642	-0.59106	SLV fondazioni 9	-0.12808	-0.32019
648	SLU 4	-0.20958	-0.52394	SLV fondazioni 1	-0.11075	-0.27688
649	SLU 4	-0.18086	-0.45215	SLV fondazioni 1	-0.09394	-0.23484
650	SLU 4	-0.15644	-0.3911	SLV fondazioni 1	-0.084	-0.21
651	SLU 4	-0.13942	-0.34855	SLV fondazioni 9	-0.07949	-0.19874
652	SLU 4	-0.13133	-0.32832	SLV fondazioni 9	-0.07751	-0.19377
653	SLU 4	-0.13244	-0.3311	SLV fondazioni 25	-0.0801	-0.20026
654	SLU 4	-0.14204	-0.35509	SLV fondazioni 25	-0.08334	-0.20836
655	SLU 4	-0.15841	-0.39603	SLV fondazioni 25	-0.09092	-0.2273
656	SLU 4	-0.17856	-0.44641	SLV fondazioni 25	-0.10061	-0.25152
657	SLU 4	-0.19537	-0.48843	SLV fondazioni 25	-0.10933	-0.27333
658	SLU 4	-0.20204	-0.50509	SLV fondazioni 25	-0.1192	-0.29799
659	SLU 4	-0.20225	-0.50562	SLV fondazioni 25	-0.12422	-0.31056
660	SLU 4	-0.2017	-0.50426	SLV fondazioni 26	-0.12626	-0.31565
661	SLU 4	-0.20212	-0.50529	SLV fondazioni 10	-0.12404	-0.31011
662	SLU 4	-0.20179	-0.50447	SLV fondazioni 10	-0.11907	-0.29768
663	SLU 4	-0.19512	-0.4878	SLV fondazioni 10	-0.10936	-0.27339
664	SLU 4	-0.17827	-0.44568	SLV fondazioni 10	-0.10072	-0.2518
665	SLU 4	-0.15822	-0.39554	SLV fondazioni 10	-0.09115	-0.22788
666	SLU 4	-0.14146	-0.35365	SLV fondazioni 10	-0.08339	-0.20848
667	SLU 4	-0.13107	-0.32769	SLV fondazioni 10	-0.07964	-0.1991
668	SLU 4	-0.12835	-0.32088	SLV fondazioni 26	-0.07596	-0.18989
669	SLU 4	-0.13375	-0.33438	SLV fondazioni 26	-0.07611	-0.19027
670	SLU 4	-0.14674	-0.36866	SLV fondazioni 42	-0.07683	-0.19209
671	SLV fondazioni 5	-0.16844	-0.4211	SLV fondazioni 42	-0.08249	-0.20622
672	SLV fondazioni 5	-0.1898	-0.4745	SLV fondazioni 42	-0.09376	-0.2344
673	SLU 4	-0.20668	-0.5167	SLV fondazioni 26	-0.10787	-0.26968
674	SLU 4	-0.21565	-0.53913	SLV fondazioni 26	-0.11787	-0.29467
675	SLU 4	-0.21705	-0.54264	SLV fondazioni 26	-0.12314	-0.30786
676	SLU 4	-0.21294	-0.53235	SLV fondazioni 10	-0.12028	-0.3007
677	SLU 4	-0.2017	-0.50424	SLV fondazioni 10	-0.10783	-0.26958
678	SLU 4	-0.18086	-0.45216	SLV fondazioni 10	-0.09703	-0.24258
679	SLU 4	-0.15782	-0.39456	SLV fondazioni 10	-0.08612	-0.2153
680	SLU 4	-0.13928	-0.3482	SLV fondazioni 10	-0.07781	-0.19452
681	SLU 4	-0.1285	-0.32124	SLV fondazioni 10	-0.07443	-0.18607
682	SLU 4	-0.12756	-0.3189	SLV fondazioni 26	-0.07648	-0.19121

Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
683	SLU 4	-0.13702	-0.34255	SLV fondazioni 26	-0.08409	-0.21023
684	SLU 4	-0.15607	-0.39019	SLV fondazioni 26	-0.09981	-0.24952
685	SLU 4	-0.18222	-0.45555	SLV fondazioni 10	-0.11919	-0.29799
686	SLU 4	-0.20964	-0.52409	SLV fondazioni 2	-0.12792	-0.3198
687	SLV fondazioni 45	-0.22774	-0.56935	SLV fondazioni 2	-0.11185	-0.27962
688	SLV fondazioni 45	-0.24248	-0.60619	SLV fondazioni 2	-0.08772	-0.2193
689	SLV fondazioni 45	-0.23417	-0.58542	SLV fondazioni 2	-0.06779	-0.16949
690	SLV fondazioni 41	-0.21559	-0.53896	SLV fondazioni 6	-0.05048	-0.12621
691	SLV fondazioni 41	-0.19291	-0.48228	SLV fondazioni 6	-0.03477	-0.08692
692	SLV fondazioni 41	-0.16922	-0.42305	SLV fondazioni 6	-0.0196	-0.04901
693	SLV fondazioni 1	-0.64348	-1.60871	SLV fondazioni 46	0.05531	0.13829
694	SLV fondazioni 1	-0.52965	-1.32414	SLV fondazioni 46	-0.03433	-0.08582
695	SLV fondazioni 1	-0.4262	-1.06551	SLV fondazioni 46	-0.11317	-0.28291
696	SLU 4	-0.34107	-0.85268	SLV fondazioni 46	-0.17324	-0.4331
697	SLU 4	-0.31571	-0.78927	SLU 1	-0.19804	-0.49509
698	SLU 4	-0.27799	-0.69497	SLU 1	-0.17533	-0.43832
699	SLU 4	-0.23404	-0.5851	SLV fondazioni 6	-0.14579	-0.36447
700	SLU 4	-0.19393	-0.48483	SLV fondazioni 2	-0.1125	-0.28124
701	SLU 4	-0.16504	-0.4126	SLV fondazioni 1	-0.09452	-0.23629
702	SLU 4	-0.15058	-0.37646	SLV fondazioni 1	-0.09177	-0.22942
703	SLU 4	-0.15098	-0.37746	SLV fondazioni 9	-0.0987	-0.24674
704	SLU 4	-0.16449	-0.41123	SLV fondazioni 25	-0.10552	-0.2638
705	SLU 4	-0.18725	-0.46813	SLV fondazioni 25	-0.11495	-0.28738
706	SLU 4	-0.21299	-0.53247	SLV fondazioni 25	-0.12739	-0.31848
707	SLU 4	-0.23396	-0.58489	SLV fondazioni 25	-0.1396	-0.34901
708	SLU 4	-0.24484	-0.6121	SLV fondazioni 25	-0.14846	-0.37115
709	SLU 4	-0.24515	-0.61287	SLV fondazioni 9	-0.14927	-0.37317
710	SLU 4	-0.23647	-0.59118	SLV fondazioni 9	-0.13997	-0.34994
711	SLU 4	-0.22029	-0.55072	SLV fondazioni 9	-0.1274	-0.31849
712	SLU 4	-0.19797	-0.49492	SLV fondazioni 1	-0.10986	-0.27464
713	SLU 4	-0.17345	-0.43363	SLV fondazioni 1	-0.09418	-0.23544
714	SLU 4	-0.15154	-0.37884	SLV fondazioni 1	-0.08452	-0.21131
715	SLU 4	-0.13573	-0.33933	SLV fondazioni 1	-0.08153	-0.20382
716	SLU 4	-0.12801	-0.32003	SLV fondazioni 9	-0.08071	-0.20177
717	SLU 4	-0.12873	-0.32183	SLV fondazioni 25	-0.08286	-0.20714
718	SLU 4	-0.13709	-0.34272	SLV fondazioni 25	-0.08535	-0.21336
719	SLU 4	-0.15109	-0.37773	SLV fondazioni 25	-0.09142	-0.22854
720	SLU 4	-0.16737	-0.41843	SLV fondazioni 25	-0.09933	-0.24833
721	SLU 4	-0.181	-0.45251	SLV fondazioni 25	-0.10789	-0.26974
722	SLU 4	-0.18903	-0.47257	SLV fondazioni 25	-0.11583	-0.28958
723	SLU 4	-0.19185	-0.47962	SLV fondazioni 25	-0.1218	-0.30451
724	SLU 4	-0.19231	-0.48077	SLV fondazioni 26	-0.12471	-0.31178
725	SLU 4	-0.19177	-0.47941	SLV fondazioni 10	-0.12166	-0.30416
726	SLU 4	-0.18888	-0.47221	SLV fondazioni 10	-0.11576	-0.2894
727	SLU 4	-0.18091	-0.45227	SLV fondazioni 10	-0.10795	-0.26986
728	SLU 4	-0.1672	-0.418	SLV fondazioni 10	-0.09942	-0.24855
729	SLU 4	-0.15084	-0.37709	SLV fondazioni 10	-0.09151	-0.22879
730	SLU 4	-0.13652	-0.34129	SLV fondazioni 10	-0.08526	-0.21315
731	SLU 4	-0.12729	-0.31822	SLV fondazioni 10	-0.08219	-0.20548
732	SLU 4	-0.12488	-0.3122	SLV fondazioni 26	-0.07896	-0.19716
733	SLU 4	-0.12983	-0.32459	SLV fondazioni 42	-0.07714	-0.19284
734	SLU 4	-0.14155	-0.35387	SLV fondazioni 42	-0.07696	-0.19241
735	SLU 4	-0.15815	-0.39538	SLV fondazioni 42	-0.08235	-0.20589
736	SLU 4	-0.17625	-0.44063	SLV fondazioni 42	-0.09278	-0.23195
737	SLU 4	-0.19144	-0.4786	SLV fondazioni 42	-0.1068	-0.26699
738	SLU 4	-0.20046	-0.50114	SLV fondazioni 26	-0.11457	-0.28642
739	SLU 4	-0.20255	-0.50639	SLV fondazioni 26	-0.11894	-0.29736
740	SLU 4	-0.19801	-0.49504	SLV fondazioni 10	-0.11717	-0.29293
741	SLU 4	-0.18698	-0.46745	SLV fondazioni 10	-0.10787	-0.26968
742	SLU 4	-0.17015	-0.42538	SLV fondazioni 10	-0.09767	-0.24417
743	SLU 4	-0.15122	-0.37805	SLV fondazioni 10	-0.0885	-0.22125
744	SLU 4	-0.1351	-0.33776	SLV fondazioni 10	-0.08159	-0.20398
745	SLU 4	-0.12554	-0.31384	SLV fondazioni 10	-0.07872	-0.1968
746	SLU 4	-0.12477	-0.31192	SLV fondazioni 26	-0.07969	-0.19922
747	SLU 4	-0.13322	-0.33304	SLV fondazioni 26	-0.08575	-0.21437
748	SLU 4	-0.14969	-0.37423	SLV fondazioni 26	-0.09837	-0.24592
749	SLU 4	-0.17095	-0.42737	SLV fondazioni 10	-0.11406	-0.28515
750	SLU 4	-0.19071	-0.47678	SLV fondazioni 2	-0.12116	-0.30289
751	SLU 4	-0.2007	-0.50176	SLV fondazioni 2	-0.11031	-0.27578
752	SLV fondazioni 45	-0.20443	-0.51108	SLV fondazioni 2	-0.09313	-0.23283
753	SLV fondazioni 45	-0.20071	-0.50178	SLV fondazioni 2	-0.07488	-0.1872
754	SLV fondazioni 45	-0.18619	-0.46547	SLV fondazioni 2	-0.05821	-0.14553
755	SLV fondazioni 41	-0.16705	-0.41763	SLV fondazioni 6	-0.04198	-0.10495
756	SLV fondazioni 41	-0.14564	-0.36409	SLV fondazioni 6	-0.02632	-0.06579
757	SLV fondazioni 1	-0.59067	-1.47668	SLV fondazioni 46	0.04334	0.10835
758	SLV fondazioni 1	-0.48788	-1.2197	SLV fondazioni 46	-0.0369	-0.09225
759	SLV fondazioni 1	-0.39239	-0.98098	SLV fondazioni 46	-0.10774	-0.26935
760	SLU 4	-0.31379	-0.78448	SLV fondazioni 46	-0.16153	-0.40384
761	SLU 4	-0.28933	-0.72333	SLU 1	-0.18279	-0.45698
762	SLU 4	-0.25644	-0.64111	SLU 1	-0.16289	-0.40723
763	SLU 4	-0.21976	-0.54941	SLV fondazioni 6	-0.13512	-0.33781
764	SLU 4	-0.18565	-0.46412	SLV fondazioni 2	-0.10521	-0.26301
765	SLU 4	-0.1603	-0.40074	SLV fondazioni 1	-0.09016	-0.2254
766	SLU 4	-0.14741	-0.36853	SLV fondazioni 1	-0.08926	-0.22314
767	SLU 4	-0.14791	-0.36977	SLU 1	-0.09919	-0.24798
768	SLU 4	-0.16016	-0.40041	SLU 1	-0.10626	-0.26565
769	SLU 4	-0.18026	-0.45065	SLU 1	-0.11789	-0.29472
770	SLU 4	-0.20242	-0.50605	SLU 1	-0.13075	-0.32689
771	SLU 4	-0.22052	-0.55131	SLU 1	-0.14137	-0.35342
772	SLU 4	-0.23046	-0.57616	SLU 1	-0.14735	-0.36837
773	SLU 4	-0.23129	-0.57823	SLU 1	-0.14812	-0.37031
774	SLU 4	-0.22388	-0.55969	SLU 1	-0.14415	-0.36037
775	SLU 4	-0.20945	-0.52362	SLV fondazioni 1	-0.12986	-0.32465
776	SLU 4	-0.18961	-0.47403	SLV fondazioni 1	-0.11148	-0.27871
777	SLU 4	-0.16766	-0.41916	SLV fondazioni 1	-0.09615	-0.24036
778	SLU 4	-0.1477	-0.36926	SLV fondazioni 1	-0.08628	-0.2157
779	SLU 4	-0.13298	-0.33246	SLV fondazioni 1	-0.08287	-0.20716
780	SLU 4	-0.12559	-0.31398	SLV fondazioni 9	-0.08581	-0.21451



Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
781	SLU 4	-0.12596	-0.31491	SLV fondazioni 25	-0.08772	-0.21931
782	SLU 4	-0.13323	-0.33308	SLV fondazioni 41	-0.09008	-0.22521
783	SLU 4	-0.1453	-0.36326	SLV fondazioni 41	-0.09364	-0.2341
784	SLU 4	-0.15905	-0.39763	SLV fondazioni 41	-0.10142	-0.25355
785	SLU 4	-0.17116	-0.4279	SLV fondazioni 41	-0.11138	-0.27846
786	SLU 4	-0.17943	-0.44857	SLV fondazioni 25	-0.11983	-0.29958
787	SLU 4	-0.18362	-0.45904	SLU 1	-0.12241	-0.30601
788	SLU 4	-0.18477	-0.46193	SLU 1	-0.12306	-0.30766
789	SLU 4	-0.18358	-0.45894	SLU 1	-0.12236	-0.30589
790	SLU 4	-0.17937	-0.44843	SLV fondazioni 10	-0.11981	-0.29952
791	SLU 4	-0.1711	-0.42775	SLV fondazioni 2	-0.11131	-0.27828
792	SLU 4	-0.15897	-0.39743	SLV fondazioni 2	-0.10134	-0.25334
793	SLU 4	-0.14512	-0.3628	SLV fondazioni 2	-0.09349	-0.23374
794	SLU 4	-0.13267	-0.33167	SLV fondazioni 2	-0.08968	-0.2242
795	SLU 4	-0.12447	-0.31118	SLV fondazioni 10	-0.08684	-0.2171
796	SLU 4	-0.12237	-0.30592	SLV fondazioni 42	-0.08352	-0.2088
797	SLU 4	-0.12696	-0.3174	SLV fondazioni 42	-0.07829	-0.19572
798	SLU 4	-0.1376	-0.344	SLV fondazioni 42	-0.07847	-0.19617
799	SLU 4	-0.15232	-0.3808	SLV fondazioni 42	-0.08406	-0.21014
800	SLU 4	-0.16801	-0.42002	SLV fondazioni 42	-0.0942	-0.23551
801	SLU 4	-0.18119	-0.45297	SLV fondazioni 42	-0.10707	-0.26767
802	SLU 4	-0.18926	-0.47315	SLV fondazioni 42	-0.12001	-0.30004
803	SLU 4	-0.19122	-0.47804	SLV fondazioni 26	-0.12479	-0.31197
804	SLU 4	-0.18707	-0.46768	SLV fondazioni 10	-0.12391	-0.30979
805	SLU 4	-0.17721	-0.44303	SLV fondazioni 10	-0.11536	-0.2884
806	SLU 4	-0.16252	-0.4063	SLV fondazioni 10	-0.10515	-0.26288
807	SLU 4	-0.14606	-0.36515	SLV fondazioni 2	-0.09447	-0.23619
808	SLU 4	-0.13186	-0.32965	SLV fondazioni 10	-0.08812	-0.2203
809	SLU 4	-0.1233	-0.30825	SLV fondazioni 10	-0.08484	-0.2121
810	SLU 4	-0.12266	-0.30665	SLV fondazioni 26	-0.08468	-0.2117
811	SLU 4	-0.13026	-0.32566	SLV fondazioni 42	-0.0894	-0.2235
812	SLU 4	-0.14461	-0.36153	SLU 1	-0.09978	-0.24946
813	SLU 4	-0.16215	-0.40537	SLU 1	-0.11009	-0.27522
814	SLU 4	-0.17745	-0.44364	SLV fondazioni 2	-0.11889	-0.29722
815	SLU 4	-0.185	-0.46251	SLV fondazioni 2	-0.11052	-0.27629
816	SLU 4	-0.18216	-0.4554	SLV fondazioni 2	-0.09649	-0.24123
817	SLV fondazioni 45	-0.17743	-0.44358	SLV fondazioni 2	-0.07986	-0.19964
818	SLV fondazioni 45	-0.16654	-0.41634	SLV fondazioni 2	-0.06306	-0.15765
819	SLV fondazioni 41	-0.14963	-0.37408	SLV fondazioni 6	-0.04686	-0.11715
820	SLV fondazioni 41	-0.1299	-0.32475	SLV fondazioni 6	-0.03091	-0.07728
821	SLV fondazioni 6	-0.56941	-1.42352	SLV fondazioni 41	0.03655	0.09136
822	SLV fondazioni 6	-0.47035	-1.17586	SLV fondazioni 41	-0.04044	-0.1011
823	SLV fondazioni 6	-0.37801	-0.94502	SLV fondazioni 41	-0.10806	-0.27014
824	SLU 4	-0.30419	-0.76047	SLV fondazioni 41	-0.15909	-0.39771
825	SLU 4	-0.28013	-0.70033	SLU 1	-0.17747	-0.44368
826	SLU 4	-0.24881	-0.62204	SLU 1	-0.15849	-0.39621
827	SLU 4	-0.21446	-0.53614	SLV fondazioni 6	-0.13128	-0.32821
828	SLU 4	-0.18246	-0.45614	SLV fondazioni 6	-0.10291	-0.25727
829	SLU 4	-0.15845	-0.39613	SLV fondazioni 6	-0.08923	-0.22309
830	SLU 4	-0.14618	-0.36545	SLV fondazioni 6	-0.08944	-0.2236
831	SLU 4	-0.1467	-0.36676	SLU 1	-0.0985	-0.24624
832	SLU 4	-0.15847	-0.39617	SLU 1	-0.10529	-0.26323
833	SLU 4	-0.17759	-0.44398	SLU 1	-0.11636	-0.29091
834	SLU 4	-0.19854	-0.49636	SLU 1	-0.12855	-0.32137
835	SLU 4	-0.21568	-0.5392	SLU 1	-0.13861	-0.34651
836	SLU 4	-0.22522	-0.56305	SLU 1	-0.14435	-0.36088
837	SLU 4	-0.22618	-0.56545	SLU 1	-0.14519	-0.36297
838	SLU 4	-0.21923	-0.54808	SLU 1	-0.14147	-0.35367
839	SLU 4	-0.20549	-0.51373	SLV fondazioni 6	-0.13364	-0.33409
840	SLU 4	-0.18665	-0.46664	SLV fondazioni 6	-0.11537	-0.28843
841	SLU 4	-0.16563	-0.41407	SLV fondazioni 6	-0.0996	-0.249
842	SLU 4	-0.14625	-0.36562	SLV fondazioni 6	-0.08906	-0.22265
843	SLU 4	-0.13195	-0.32988	SLV fondazioni 6	-0.08514	-0.21285
844	SLU 4	-0.12469	-0.31173	SLU 1	-0.0877	-0.21925
845	SLU 4	-0.12493	-0.31231	SLU 1	-0.08793	-0.21983
846	SLU 4	-0.13177	-0.32943	SLU 1	-0.09201	-0.23003
847	SLU 4	-0.14314	-0.35785	SLV fondazioni 45	-0.09579	-0.23948
848	SLU 4	-0.1561	-0.39026	SLV fondazioni 45	-0.10356	-0.25889
849	SLU 4	-0.1677	-0.41926	SLU 1	-0.11314	-0.28285
850	SLU 4	-0.17599	-0.43998	SLU 1	-0.11798	-0.29495
851	SLU 4	-0.18053	-0.45132	SLU 1	-0.12062	-0.30154
852	SLU 4	-0.18189	-0.45473	SLU 1	-0.1214	-0.30349
854	SLU 4	-0.1805	-0.45125	SLU 1	-0.12057	-0.30143
855	SLU 4	-0.17596	-0.4399	SLU 1	-0.11791	-0.29478
856	SLU 4	-0.16767	-0.41918	SLU 1	-0.11305	-0.28264
857	SLU 4	-0.15604	-0.3901	SLV fondazioni 5	-0.10347	-0.25867
858	SLU 4	-0.14296	-0.35739	SLV fondazioni 5	-0.09561	-0.23903
859	SLU 4	-0.13119	-0.32796	SLV fondazioni 5	-0.09161	-0.22902
860	SLU 4	-0.12339	-0.30849	SLU 1	-0.08717	-0.21793
861	SLU 4	-0.12141	-0.30353	SLV fondazioni 45	-0.08533	-0.21332
862	SLU 4	-0.12587	-0.31466	SLV fondazioni 45	-0.08043	-0.20107
863	SLU 4	-0.13609	-0.34022	SLV fondazioni 45	-0.08107	-0.20267
864	SLU 4	-0.15012	-0.3753	SLV fondazioni 45	-0.08721	-0.21802
865	SLU 4	-0.16499	-0.41248	SLV fondazioni 45	-0.09781	-0.24451
866	SLU 4	-0.17747	-0.44368	SLV fondazioni 45	-0.11079	-0.27697
867	SLU 4	-0.18515	-0.46288	SLV fondazioni 45	-0.12349	-0.30873
868	SLU 4	-0.18703	-0.46757	SLU 1	-0.12549	-0.31372
869	SLU 4	-0.18307	-0.45767	SLU 1	-0.12314	-0.30784
870	SLU 4	-0.17367	-0.43416	SLU 1	-0.11753	-0.29383
871	SLU 4	-0.15969	-0.39922	SLU 1	-0.1092	-0.273
872	SLU 4	-0.14407	-0.36017	SLV fondazioni 6	-0.09825	-0.24563
873	SLU 4	-0.1306	-0.3265	SLU 1	-0.09181	-0.22952
874	SLU 4	-0.12243	-0.30607	SLU 1	-0.08688	-0.2172
875	SLU 4	-0.12183	-0.30459	SLU 1	-0.08645	-0.21613
876	SLU 4	-0.12911	-0.32277	SLU 1	-0.09069	-0.22672
877	SLU 4	-0.14264	-0.35661	SLU 1	-0.09863	-0.24657
878	SLU 4	-0.15887	-0.39716	SLU 1	-0.10815	-0.27038
879	SLU 4	-0.17277	-0.43193	SLU 1	-0.1163	-0.29074

Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
880	SLU 4	-0.17957	-0.44892	SLV fondazioni 6	-0.11293	-0.28233
881	SLU 4	-0.17694	-0.44234	SLV fondazioni 6	-0.09947	-0.24867
882	SLV fondazioni 41	-0.16787	-0.41966	SLV fondazioni 6	-0.08285	-0.20713
883	SLV fondazioni 41	-0.15868	-0.39671	SLV fondazioni 6	-0.06559	-0.16398
884	SLV fondazioni 42	-0.1431	-0.35774	SLV fondazioni 5	-0.04892	-0.1223
885	SLV fondazioni 42	-0.12395	-0.30989	SLV fondazioni 5	-0.0329	-0.08225
886	SLV fondazioni 6	-0.09105	-1.47763	SLV fondazioni 41	0.0437	0.10925
887	SLV fondazioni 6	-0.4882	-1.22049	SLV fondazioni 41	-0.0366	-0.0915
888	SLV fondazioni 6	-0.39264	-0.98161	SLV fondazioni 41	-0.1075	-0.26875
889	SLU 4	-0.3138	-0.78449	SLV fondazioni 41	-0.16136	-0.40339
890	SLU 4	-0.28933	-0.72333	SLU 1	-0.18279	-0.45698
891	SLU 4	-0.25647	-0.64117	SLU 1	-0.16291	-0.40727
892	SLU 4	-0.21979	-0.54947	SLV fondazioni 1	-0.13521	-0.33803
893	SLU 4	-0.18566	-0.46416	SLV fondazioni 5	-0.10527	-0.26316
894	SLU 4	-0.1603	-0.40075	SLV fondazioni 6	-0.09014	-0.22535
895	SLU 4	-0.14741	-0.36853	SLV fondazioni 6	-0.08921	-0.22304
896	SLU 4	-0.14791	-0.36977	SLU 1	-0.09919	-0.24798
897	SLU 4	-0.16018	-0.40045	SLU 1	-0.10627	-0.26568
898	SLU 4	-0.18031	-0.45078	SLU 1	-0.11792	-0.29479
899	SLU 4	-0.20251	-0.50627	SLU 1	-0.13081	-0.32701
900	SLU 4	-0.22059	-0.55148	SLU 1	-0.14141	-0.35352
901	SLU 4	-0.23043	-0.57607	SLU 1	-0.14733	-0.36832
902	SLU 4	-0.23131	-0.57827	SLU 1	-0.14813	-0.37034
903	SLU 4	-0.22393	-0.55981	SLU 1	-0.14418	-0.36044
904	SLU 4	-0.20952	-0.5238	SLV fondazioni 6	-0.12986	-0.32464
905	SLU 4	-0.1896	-0.47399	SLV fondazioni 6	-0.11139	-0.27849
906	SLU 4	-0.16781	-0.41952	SLV fondazioni 6	-0.09617	-0.24043
907	SLU 4	-0.14769	-0.36923	SLV fondazioni 6	-0.08622	-0.21556
908	SLU 4	-0.13297	-0.33243	SLV fondazioni 6	-0.08282	-0.20705
909	SLU 4	-0.12558	-0.31395	SLV fondazioni 22	-0.08575	-0.21439
910	SLU 4	-0.12595	-0.31487	SLV fondazioni 38	-0.08769	-0.21923
911	SLU 4	-0.13322	-0.33305	SLV fondazioni 46	-0.09009	-0.22522
912	SLU 4	-0.1453	-0.36325	SLV fondazioni 46	-0.09365	-0.23413
913	SLU 4	-0.15906	-0.39765	SLV fondazioni 46	-0.10145	-0.25362
914	SLU 4	-0.17116	-0.42789	SLV fondazioni 46	-0.11142	-0.27855
915	SLU 4	-0.1794	-0.44851	SLV fondazioni 38	-0.11981	-0.29954
916	SLU 4	-0.18358	-0.45896	SLU 1	-0.12239	-0.30597
917	SLU 4	-0.18473	-0.46184	SLU 1	-0.12304	-0.30761
918	SLU 4	-0.18353	-0.45883	SLU 1	-0.12233	-0.30583
919	SLU 4	-0.17933	-0.44831	SLV fondazioni 21	-0.11972	-0.29929
920	SLU 4	-0.17105	-0.42763	SLV fondazioni 5	-0.11122	-0.27805
921	SLU 4	-0.1589	-0.39725	SLV fondazioni 5	-0.10121	-0.25302
922	SLU 4	-0.14503	-0.36258	SLV fondazioni 5	-0.09335	-0.23338
923	SLU 4	-0.13257	-0.33143	SLV fondazioni 5	-0.08953	-0.22382
924	SLU 4	-0.12437	-0.31093	SLV fondazioni 21	-0.0867	-0.21676
925	SLU 4	-0.12226	-0.30566	SLV fondazioni 45	-0.08344	-0.20861
926	SLU 4	-0.12686	-0.31714	SLV fondazioni 45	-0.07818	-0.19546
927	SLU 4	-0.1375	-0.34375	SLV fondazioni 45	-0.07834	-0.19585
928	SLU 4	-0.15224	-0.3806	SLV fondazioni 45	-0.08392	-0.2098
929	SLU 4	-0.16795	-0.41987	SLV fondazioni 45	-0.09408	-0.2352
930	SLU 4	-0.18111	-0.45278	SLV fondazioni 45	-0.10694	-0.26736
931	SLU 4	-0.18914	-0.47286	SLV fondazioni 45	-0.11984	-0.29959
932	SLU 4	-0.1911	-0.47775	SLV fondazioni 37	-0.12461	-0.31153
933	SLU 4	-0.18698	-0.46745	SLV fondazioni 21	-0.12382	-0.30956
934	SLU 4	-0.17715	-0.44287	SLV fondazioni 21	-0.1153	-0.28824
935	SLU 4	-0.16243	-0.40609	SLV fondazioni 21	-0.10508	-0.26227
936	SLU 4	-0.14594	-0.36485	SLV fondazioni 5	-0.09446	-0.23615
937	SLU 4	-0.13174	-0.32936	SLV fondazioni 21	-0.08804	-0.22011
938	SLU 4	-0.12319	-0.30797	SLV fondazioni 21	-0.08477	-0.21194
939	SLU 4	-0.12255	-0.30638	SLV fondazioni 37	-0.08456	-0.2114
940	SLU 4	-0.13016	-0.3254	SLV fondazioni 45	-0.08921	-0.22302
941	SLU 4	-0.14451	-0.36129	SLU 1	-0.09973	-0.24932
942	SLU 4	-0.16205	-0.40513	SLU 1	-0.11003	-0.27508
943	SLU 4	-0.17736	-0.44339	SLU 1	-0.119	-0.29751
944	SLU 4	-0.1849	-0.46226	SLV fondazioni 5	-0.11069	-0.27674
945	SLU 4	-0.18206	-0.45516	SLV fondazioni 5	-0.09665	-0.24163
946	SLV fondazioni 42	-0.17714	-0.44286	SLV fondazioni 5	-0.07999	-0.19998
947	SLV fondazioni 42	-0.16625	-0.41563	SLV fondazioni 5	-0.06318	-0.15794
948	SLV fondazioni 46	-0.14938	-0.37345	SLV fondazioni 1	-0.04692	-0.11729
949	SLV fondazioni 46	-0.12965	-0.32413	SLV fondazioni 1	-0.03094	-0.07735
950	SLV fondazioni 6	-0.64405	-1.61011	SLV fondazioni 41	0.05584	0.13959
951	SLV fondazioni 6	-0.53015	-1.32537	SLV fondazioni 41	-0.03386	-0.08465
952	SLV fondazioni 6	-0.42662	-1.06654	SLV fondazioni 41	-0.11277	-0.28193
953	SLU 4	-0.34108	-0.8527	SLV fondazioni 41	-0.17293	-0.43233
954	SLU 4	-0.31571	-0.78928	SLU 1	-0.19804	-0.4951
955	SLU 4	-0.27805	-0.69512	SLU 1	-0.17537	-0.43841
956	SLU 4	-0.2341	-0.58526	SLV fondazioni 1	-0.14596	-0.3649
957	SLU 4	-0.19397	-0.48492	SLV fondazioni 5	-0.1126	-0.28151
958	SLU 4	-0.16505	-0.41263	SLV fondazioni 6	-0.09451	-0.23628
959	SLU 4	-0.15058	-0.37646	SLV fondazioni 6	-0.09171	-0.22928
960	SLU 4	-0.15099	-0.37747	SLV fondazioni 22	-0.09864	-0.24659
961	SLU 4	-0.16454	-0.41135	SLV fondazioni 38	-0.10554	-0.26384
962	SLU 4	-0.18742	-0.46854	SLV fondazioni 38	-0.11504	-0.2876
963	SLU 4	-0.21331	-0.53328	SLV fondazioni 38	-0.12759	-0.31897
964	SLU 4	-0.23426	-0.58566	SLV fondazioni 38	-0.13983	-0.34959
965	SLU 4	-0.24492	-0.61229	SLV fondazioni 38	-0.14856	-0.3714
966	SLU 4	-0.24513	-0.61282	SLV fondazioni 22	-0.14915	-0.37288
967	SLU 4	-0.23665	-0.59163	SLV fondazioni 22	-0.14002	-0.35006
968	SLU 4	-0.22063	-0.55158	SLV fondazioni 22	-0.12752	-0.31881
969	SLU 4	-0.1981	-0.49526	SLV fondazioni 6	-0.10985	-0.27463
970	SLU 4	-0.17361	-0.43403	SLV fondazioni 6	-0.09418	-0.23546
971	SLU 4	-0.15152	-0.3788	SLV fondazioni 6	-0.08445	-0.21112
972	SLU 4	-0.13571	-0.33928	SLV fondazioni 6	-0.08146	-0.20366
973	SLU 4	-0.12799	-0.31998	SLV fondazioni 22	-0.08064	-0.20161
974	SLU 4	-0.12871	-0.32177	SLV fondazioni 38	-0.08282	-0.20704
975	SLU 4	-0.13708	-0.34269	SLV fondazioni 38	-0.08532	-0.21331
976	SLU 4	-0.15111	-0.37778	SLV fondazioni 38	-0.09142	-0.22854
977	SLU 4	-0.1673	-0.41825	SLV fondazioni 38	-0.0993	-0.24826

Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
978	SLU 4	-0.18095	-0.45238	SLV fondazioni 38	-0.10788	-0.26969
979	SLU 4	-0.18898	-0.47245	SLV fondazioni 38	-0.11582	-0.28955
980	SLU 4	-0.1918	-0.47949	SLV fondazioni 38	-0.12178	-0.30445
981	SLU 4	-0.19224	-0.4806	SLV fondazioni 21	-0.12461	-0.31154
982	SLU 4	-0.19168	-0.47921	SLV fondazioni 21	-0.12153	-0.30383
983	SLU 4	-0.18875	-0.47188	SLV fondazioni 21	-0.11559	-0.28898
984	SLU 4	-0.18068	-0.45171	SLV fondazioni 21	-0.10772	-0.26929
985	SLU 4	-0.16693	-0.41732	SLV fondazioni 21	-0.09917	-0.24794
986	SLU 4	-0.15067	-0.37669	SLV fondazioni 21	-0.09131	-0.22829
987	SLU 4	-0.13634	-0.34084	SLV fondazioni 21	-0.08505	-0.21262
988	SLU 4	-0.1271	-0.31774	SLV fondazioni 21	-0.08197	-0.20493
989	SLU 4	-0.12468	-0.3117	SLV fondazioni 37	-0.07867	-0.19668
990	SLU 4	-0.12964	-0.32409	SLV fondazioni 45	-0.07696	-0.19239
991	SLU 4	-0.14138	-0.35344	SLV fondazioni 45	-0.07674	-0.19186
992	SLU 4	-0.15805	-0.39512	SLV fondazioni 45	-0.08214	-0.20535
993	SLU 4	-0.17625	-0.44062	SLV fondazioni 45	-0.09264	-0.23159
994	SLU 4	-0.19143	-0.47857	SLV fondazioni 45	-0.10674	-0.26684
995	SLU 4	-0.20028	-0.50071	SLV fondazioni 37	-0.11436	-0.28591
996	SLU 4	-0.20232	-0.50581	SLV fondazioni 37	-0.1187	-0.29674
997	SLU 4	-0.19791	-0.49477	SLV fondazioni 21	-0.11711	-0.29279
998	SLU 4	-0.18702	-0.46755	SLV fondazioni 21	-0.10789	-0.26973
999	SLU 4	-0.17011	-0.42528	SLV fondazioni 21	-0.09761	-0.24402
1000	SLU 4	-0.15107	-0.37766	SLV fondazioni 21	-0.08839	-0.22097
1001	SLU 4	-0.13488	-0.33721	SLV fondazioni 21	-0.08145	-0.20362
1002	SLU 4	-0.12532	-0.3133	SLV fondazioni 21	-0.0786	-0.19649
1003	SLU 4	-0.12456	-0.31139	SLV fondazioni 37	-0.07947	-0.19867
1004	SLU 4	-0.13302	-0.33254	SLV fondazioni 37	-0.08551	-0.21377
1005	SLU 4	-0.14951	-0.37377	SLV fondazioni 37	-0.09813	-0.24533
1006	SLU 4	-0.17078	-0.42694	SLV fondazioni 21	-0.11406	-0.28516
1007	SLU 4	-0.19054	-0.47634	SLV fondazioni 5	-0.12152	-0.3038
1008	SLU 4	-0.20051	-0.50128	SLV fondazioni 5	-0.11066	-0.27666
1009	SLV fondazioni 42	-0.20385	-0.50962	SLV fondazioni 5	-0.09344	-0.23359
1010	SLV fondazioni 42	-0.20014	-0.50035	SLV fondazioni 5	-0.07515	-0.18787
1011	SLV fondazioni 42	-0.18561	-0.46401	SLV fondazioni 5	-0.05845	-0.14611
1012	SLV fondazioni 46	-0.1665	-0.41625	SLV fondazioni 1	-0.04213	-0.10532
1013	SLV fondazioni 46	-0.14508	-0.36269	SLV fondazioni 1	-0.02642	-0.06605
1014	SLV fondazioni 6	-0.72395	-1.80988	SLV fondazioni 41	0.07632	0.19079
1015	SLV fondazioni 6	-0.58922	-1.47304	SLV fondazioni 41	-0.03056	-0.07639
1016	SLV fondazioni 6	-0.4748	-1.18701	SLV fondazioni 41	-0.12035	-0.30086
1017	SLV fondazioni 6	-0.38184	-0.95461	SLV fondazioni 41	-0.18892	-0.47229
1018	SLU 4	-0.35577	-0.88943	SLU 1	-0.22114	-0.55285
1019	SLU 4	-0.30817	-0.77042	SLU 1	-0.19276	-0.48189
1020	SLU 4	-0.2519	-0.62975	SLU 1	-0.15979	-0.39949
1021	SLU 4	-0.20392	-0.50981	SLV fondazioni 5	-0.12303	-0.30757
1022	SLU 4	-0.17076	-0.4269	SLV fondazioni 6	-0.10111	-0.25277
1023	SLU 4	-0.1544	-0.386	SLV fondazioni 6	-0.09594	-0.23984
1024	SLU 4	-0.15464	-0.3866	SLV fondazioni 22	-0.09693	-0.24232
1025	SLU 4	-0.16961	-0.42402	SLV fondazioni 38	-0.1024	-0.25599
1026	SLU 4	-0.1958	-0.48951	SLV fondazioni 38	-0.11366	-0.28414
1027	SLU 4	-0.22743	-0.56857	SLV fondazioni 38	-0.12895	-0.32236
1028	SLU 4	-0.2538	-0.6345	SLV fondazioni 38	-0.14256	-0.35639
1029	SLU 4	-0.26397	-0.65993	SLV fondazioni 38	-0.15416	-0.38541
1030	SLU 4	-0.26219	-0.65548	SLV fondazioni 22	-0.15497	-0.38742
1031	SLU 4	-0.25311	-0.63277	SLV fondazioni 22	-0.14378	-0.35946
1032	SLU 4	-0.23642	-0.59105	SLV fondazioni 22	-0.12798	-0.31994
1033	SLU 4	-0.20948	-0.52369	SLV fondazioni 6	-0.11057	-0.27643
1034	SLU 4	-0.18083	-0.45209	SLV fondazioni 6	-0.09383	-0.23458
1035	SLU 4	-0.15641	-0.39103	SLV fondazioni 6	-0.08391	-0.20977
1036	SLU 4	-0.13939	-0.34847	SLV fondazioni 22	-0.07941	-0.19854
1037	SLU 4	-0.13129	-0.32824	SLV fondazioni 22	-0.07744	-0.19359
1038	SLU 4	-0.1324	-0.33101	SLV fondazioni 38	-0.08007	-0.20017
1039	SLU 4	-0.14202	-0.35504	SLV fondazioni 38	-0.08333	-0.20833
1040	SLU 4	-0.15844	-0.39611	SLV fondazioni 38	-0.09095	-0.22738
1041	SLU 4	-0.17846	-0.44616	SLV fondazioni 38	-0.10059	-0.25148
1042	SLU 4	-0.19531	-0.48827	SLV fondazioni 38	-0.10934	-0.27335
1043	SLU 4	-0.20195	-0.50488	SLV fondazioni 38	-0.11921	-0.29803
1044	SLU 4	-0.20216	-0.50539	SLV fondazioni 38	-0.12422	-0.31055
1045	SLU 4	-0.20159	-0.50397	SLV fondazioni 21	-0.12616	-0.31539
1046	SLU 4	-0.20197	-0.50493	SLV fondazioni 21	-0.12387	-0.30967
1047	SLU 4	-0.20159	-0.50398	SLV fondazioni 21	-0.11886	-0.29715
1048	SLU 4	-0.19482	-0.48706	SLV fondazioni 21	-0.10906	-0.27265
1049	SLU 4	-0.17778	-0.44445	SLV fondazioni 21	-0.10035	-0.25087
1050	SLU 4	-0.15779	-0.39448	SLV fondazioni 21	-0.09081	-0.22703
1051	SLU 4	-0.1412	-0.353	SLV fondazioni 21	-0.08312	-0.2078
1052	SLU 4	-0.1308	-0.327	SLV fondazioni 21	-0.07937	-0.19841
1053	SLU 4	-0.12807	-0.32018	SLV fondazioni 37	-0.07571	-0.18927
1054	SLU 4	-0.13348	-0.3337	SLV fondazioni 37	-0.07583	-0.18959
1055	SLU 4	-0.14651	-0.36628	SLV fondazioni 45	-0.0765	-0.19126
1056	SLV fondazioni 2	-0.1686	-0.4215	SLV fondazioni 45	-0.08218	-0.20544
1057	SLV fondazioni 2	-0.19009	-0.47524	SLV fondazioni 45	-0.0936	-0.23399
1058	SLU 4	-0.20649	-0.51623	SLV fondazioni 37	-0.10763	-0.26908
1059	SLU 4	-0.21538	-0.53846	SLV fondazioni 37	-0.1176	-0.294
1060	SLU 4	-0.21676	-0.54191	SLV fondazioni 37	-0.12286	-0.30714
1061	SLU 4	-0.2127	-0.53175	SLV fondazioni 21	-0.12015	-0.30038
1062	SLU 4	-0.20156	-0.50389	SLV fondazioni 21	-0.10774	-0.26936
1063	SLU 4	-0.18058	-0.45144	SLV fondazioni 21	-0.09684	-0.24211
1064	SLU 4	-0.15765	-0.39412	SLV fondazioni 21	-0.08598	-0.21495
1065	SLU 4	-0.13897	-0.34743	SLV fondazioni 21	-0.0776	-0.19401
1066	SLU 4	-0.12819	-0.32047	SLV fondazioni 21	-0.07425	-0.18561
1067	SLU 4	-0.12726	-0.31814	SLV fondazioni 37	-0.07621	-0.19053
1068	SLU 4	-0.13673	-0.34182	SLV fondazioni 37	-0.08376	-0.20941
1069	SLU 4	-0.1558	-0.3895	SLV fondazioni 37	-0.0995	-0.24876
1070	SLU 4	-0.18197	-0.45492	SLV fondazioni 21	-0.11923	-0.29808
1071	SLU 4	-0.20939	-0.52348	SLV fondazioni 5	-0.12852	-0.32131
1072	SLV fondazioni 42	-0.22677	-0.56692	SLV fondazioni 5	-0.11242	-0.28105
1073	SLV fondazioni 42	-0.24158	-0.60395	SLV fondazioni 5	-0.08822	-0.22056
1074	SLV fondazioni 42	-0.23327	-0.58317	SLV fondazioni 5	-0.06823	-0.17058
1075	SLV fondazioni 46	-0.21471	-0.53678	SLV fondazioni 1	-0.05081	-0.12703

Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
1076	SLV fondazioni 46	-0.19201	-0.48003	SLV fondazioni 1	-0.03503	-0.08758
1077	SLV fondazioni 46	-0.1683	-0.42075	SLV fondazioni 1	-0.01981	-0.04952
1080	SLV fondazioni 6	-0.8126	-2.03149	SLV fondazioni 41	0.11041	0.27602
1081	SLV fondazioni 6	-0.65244	-1.6311	SLV fondazioni 41	-0.0286	-0.0715
1082	SLV fondazioni 6	-0.5294	-1.32351	SLV fondazioni 41	-0.12817	-0.32042
1083	SLV fondazioni 6	-0.43232	-1.08081	SLV fondazioni 41	-0.20335	-0.50838
1084	SLU 4	-0.39815	-0.99538	SLV fondazioni 25	-0.23498	-0.58746
1086	SLU 4	-0.27256	-0.68141	SLV fondazioni 38	-0.16086	-0.40214
1087	SLU 4	-0.25276	-0.63189	SLV fondazioni 22	-0.14447	-0.36118
1088	SLU 4	-0.20898	-0.52245	SLV fondazioni 38	-0.12337	-0.30843
1089	SLU 4	-0.20835	-0.52087	SLV fondazioni 21	-0.12297	-0.30743
1090	SLU 4	-0.22207	-0.55518	SLV fondazioni 45	-0.12163	-0.30407
1091	SLU 4	-0.21724	-0.5431	SLV fondazioni 21	-0.12365	-0.30913
1092	SLV fondazioni 46	-0.26558	-0.66396	SLV fondazioni 1	-0.11324	-0.28311
1093	SLV fondazioni 46	-0.29119	-0.72797	SLV fondazioni 1	-0.07453	-0.18632
1094	SLV fondazioni 46	-0.27497	-0.68742	SLV fondazioni 1	-0.0566	-0.1415
1095	SLV fondazioni 46	-0.24927	-0.62318	SLV fondazioni 1	-0.04119	-0.10297
1096	SLV fondazioni 46	-0.22204	-0.55509	SLV fondazioni 1	-0.02663	-0.06657
1097	SLV fondazioni 46	-0.19614	-0.49036	SLV fondazioni 1	-0.01195	-0.02987
1098	SLU 4	-0.33262	-0.83154	SLU 1	-0.20692	-0.51729
1099	SLU 4	-0.26527	-0.66318	SLU 1	-0.16761	-0.41902
1100	SLU 4	-0.21169	-0.52922	SLV fondazioni 5	-0.13425	-0.33562
1101	SLU 4	-0.17535	-0.43838	SLV fondazioni 6	-0.10839	-0.27098
1102	SLU 4	-0.1575	-0.39376	SLV fondazioni 22	-0.09812	-0.24531
1103	SLU 4	-0.15751	-0.39377	SLV fondazioni 22	-0.09583	-0.23956
1104	SLU 4	-0.1733	-0.43324	SLV fondazioni 38	-0.1003	-0.25075
1105	SLU 4	-0.20144	-0.50361	SLV fondazioni 38	-0.11419	-0.28548
1106	SLU 4	-0.23768	-0.5942	SLV fondazioni 38	-0.13567	-0.33918
1107	SLU 4	-0.27725	-0.69312	SLV fondazioni 38	-0.16815	-0.42038
1108	SLU 4	-0.2735	-0.68376	SLV fondazioni 22	-0.16614	-0.41535
1109	SLU 4	-0.26508	-0.66269	SLV fondazioni 22	-0.15664	-0.39161
1110	SLU 4	-0.21898	-0.54745	SLV fondazioni 6	-0.11386	-0.28464
1111	SLU 4	-0.18701	-0.46752	SLV fondazioni 6	-0.09534	-0.23835
1112	SLU 4	-0.161	-0.40249	SLV fondazioni 6	-0.08455	-0.21139
1113	SLU 4	-0.14319	-0.35796	SLV fondazioni 22	-0.07803	-0.19507
1114	SLU 4	-0.13484	-0.3371	SLV fondazioni 22	-0.07585	-0.18963
1115	SLU 4	-0.13622	-0.34055	SLV fondazioni 38	-0.07902	-0.19756
1116	SLU 4	-0.14664	-0.3666	SLV fondazioni 38	-0.08329	-0.20823
1117	SLU 4	-0.1645	-0.41124	SLV fondazioni 38	-0.09308	-0.2327
1118	SLU 4	-0.18746	-0.46865	SLV fondazioni 38	-0.10721	-0.26802
1119	SLU 4	-0.21219	-0.53047	SLV fondazioni 38	-0.12872	-0.32181
1120	SLU 4	-0.21067	-0.52668	SLV fondazioni 38	-0.12953	-0.32382
1121	SLU 4	-0.20968	-0.5242	SLV fondazioni 21	-0.13026	-0.32565
1122	SLU 4	-0.21044	-0.5261	SLV fondazioni 21	-0.12909	-0.32272
1123	SLU 4	-0.21178	-0.52946	SLV fondazioni 21	-0.12829	-0.32072
1124	SLU 4	-0.18658	-0.46645	SLV fondazioni 21	-0.10686	-0.26714
1125	SLU 4	-0.16391	-0.40977	SLV fondazioni 21	-0.09303	-0.23257
1126	SLU 4	-0.14582	-0.36455	SLV fondazioni 21	-0.08317	-0.20793
1127	SLU 4	-0.13471	-0.33676	SLV fondazioni 21	-0.07849	-0.19621
1128	SLU 4	-0.13183	-0.32957	SLV fondazioni 37	-0.07439	-0.18598
1129	SLU 4	-0.13764	-0.34409	SLV fondazioni 37	-0.07483	-0.18706
1130	SLV fondazioni 2	-0.15226	-0.38065	SLV fondazioni 45	-0.07762	-0.19404
1131	SLV fondazioni 2	-0.17657	-0.44143	SLV fondazioni 45	-0.08422	-0.21055
1132	SLV fondazioni 2	-0.20123	-0.50308	SLV fondazioni 45	-0.09733	-0.24332
1133	SLU 4	-0.22762	-0.56905	SLV fondazioni 37	-0.13045	-0.32614
1134	SLU 4	-0.22804	-0.57009	SLV fondazioni 37	-0.13376	-0.33439
1135	SLU 4	-0.22478	-0.56196	SLV fondazioni 21	-0.13305	-0.33264
1136	SLU 4	-0.18995	-0.47488	SLV fondazioni 21	-0.10306	-0.25765
1137	SLU 4	-0.16352	-0.40888	SLV fondazioni 21	-0.08696	-0.2174
1138	SLU 4	-0.14298	-0.35744	SLV fondazioni 21	-0.076	-0.19
1139	SLU 4	-0.1312	-0.328	SLV fondazioni 21	-0.07149	-0.17874
1140	SLU 4	-0.1301	-0.32525	SLV fondazioni 21	-0.07413	-0.18533
1141	SLU 4	-0.1404	-0.35101	SLV fondazioni 37	-0.08366	-0.20915
1142	SLU 4	-0.16159	-0.40398	SLV fondazioni 21	-0.10212	-0.25531
1143	SLU 4	-0.19155	-0.47888	SLV fondazioni 21	-0.12572	-0.3143
1144	SLU 4	-0.22626	-0.56565	SLV fondazioni 5	-0.13648	-0.3412
1145	SLU 4	-0.409	-1.02251	SLV fondazioni 25	-0.22903	-0.57259
1146	SLU 4	-0.33793	-0.84483	SLU 1	-0.21008	-0.5252
1147	SLU 4	-0.2704	-0.67599	SLU 1	-0.1707	-0.42676
1148	SLU 4	-0.21526	-0.53815	SLU 1	-0.13862	-0.34654
1149	SLU 4	-0.17773	-0.44431	SLV fondazioni 6	-0.11535	-0.28838
1150	SLU 4	-0.15917	-0.39792	SLV fondazioni 22	-0.09759	-0.24398
1151	SLU 4	-0.15891	-0.39727	SLV fondazioni 38	-0.09348	-0.2337
1152	SLU 4	-0.17458	-0.43644	SLV fondazioni 38	-0.09796	-0.24489
1153	SLU 4	-0.20211	-0.50527	SLV fondazioni 38	-0.11339	-0.28348
1154	SLU 4	-0.2352	-0.588	SLV fondazioni 38	-0.13701	-0.34252
1155	SLU 4	-0.26364	-0.6591	SLV fondazioni 38	-0.16243	-0.40608
1156	SLU 4	-0.27517	-0.68792	SLV fondazioni 38	-0.17269	-0.43171
1157	SLU 4	-0.27423	-0.68556	SLV fondazioni 22	-0.17193	-0.42983
1158	SLU 4	-0.26508	-0.66271	SLV fondazioni 22	-0.16301	-0.40753
1159	SLU 4	-0.24774	-0.61935	SLV fondazioni 6	-0.14462	-0.36155
1160	SLU 4	-0.21972	-0.5493	SLV fondazioni 6	-0.11725	-0.29313
1161	SLU 4	-0.19033	-0.47583	SLV fondazioni 6	-0.09766	-0.24416
1162	SLU 4	-0.16468	-0.41171	SLV fondazioni 6	-0.08611	-0.21528
1163	SLU 4	-0.14675	-0.36688	SLV fondazioni 22	-0.07815	-0.19536
1164	SLU 4	-0.13834	-0.34586	SLV fondazioni 22	-0.07568	-0.1892
1165	SLU 4	-0.13981	-0.34952	SLV fondazioni 38	-0.07931	-0.19828
1166	SLU 4	-0.15035	-0.37586	SLV fondazioni 38	-0.08423	-0.21059
1167	SLU 4	-0.168	-0.42	SLV fondazioni 38	-0.09531	-0.23826
1168	SLU 4	-0.18921	-0.47303	SLV fondazioni 38	-0.11157	-0.27891
1169	SLU 4	-0.20726	-0.51816	SLV fondazioni 38	-0.12864	-0.3216
1170	SLU 4	-0.21481	-0.53702	SLV fondazioni 38	-0.13354	-0.33384
1171	SLU 4	-0.2156	-0.53899	SLV fondazioni 38	-0.13371	-0.33427
1172	SLU 4	-0.2152	-0.53801	SLV fondazioni 21	-0.13414	-0.33536
1173	SLU 4	-0.2154	-0.5385	SLV fondazioni 21	-0.13326	-0.33315
1174	SLU 4	-0.21443	-0.53607	SLV fondazioni 21	-0.13313	-0.33284
1175	SLU 4	-0.20673	-0.51681	SLV fondazioni 21	-0.12834	-0.32085
1176	SLU 4	-0.18846	-0.47114	SLV fondazioni 21	-0.11129	-0.27821

Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
1177	SLU 4	-0.16741	-0.41853	SLV fondazioni 21	-0.09531	-0.23828
1178	SLU 4	-0.14965	-0.37412	SLV fondazioni 21	-0.08426	-0.21065
1179	SLU 4	-0.13849	-0.34622	SLV fondazioni 21	-0.07898	-0.19744
1180	SLU 4	-0.13569	-0.33922	SLV fondazioni 37	-0.07454	-0.18635
1181	SLU 4	-0.1418	-0.3545	SLV fondazioni 37	-0.0754	-0.18851
1182	SLV fondazioni 2	-0.15677	-0.39192	SLV fondazioni 45	-0.07985	-0.19963
1183	SLV fondazioni 2	-0.18012	-0.45029	SLV fondazioni 45	-0.08753	-0.21882
1184	SLU 4	-0.20067	-0.50168	SLV fondazioni 45	-0.10238	-0.25596
1185	SLU 4	-0.22124	-0.5531	SLV fondazioni 45	-0.1236	-0.30899
1186	SLU 4	-0.23126	-0.57814	SLV fondazioni 37	-0.13908	-0.3477
1187	SLU 4	-0.23301	-0.58254	SLV fondazioni 37	-0.14248	-0.3562
1188	SLU 4	-0.22824	-0.5706	SLV fondazioni 21	-0.1413	-0.35324
1189	SLU 4	-0.21558	-0.53896	SLV fondazioni 21	-0.12996	-0.32491
1190	SLU 4	-0.19245	-0.48114	SLV fondazioni 21	-0.10798	-0.26994
1191	SLU 4	-0.16754	-0.41884	SLV fondazioni 21	-0.08896	-0.22239
1192	SLU 4	-0.14656	-0.3664	SLV fondazioni 21	-0.07588	-0.1897
1193	SLU 4	-0.1342	-0.33549	SLV fondazioni 21	-0.07015	-0.17539
1194	SLU 4	-0.13296	-0.3324	SLV fondazioni 21	-0.07263	-0.18158
1195	SLU 4	-0.14384	-0.3596	SLV fondazioni 21	-0.08363	-0.20906
1196	SLU 4	-0.16639	-0.41598	SLV fondazioni 21	-0.10302	-0.25754
1197	SLU 4	-0.19847	-0.49617	SLV fondazioni 5	-0.12395	-0.30989
1198	SLU 4	-0.23489	-0.58722	SLV fondazioni 5	-0.13072	-0.32681
1199	SLV fondazioni 45	-0.29138	-0.72844	SLV fondazioni 2	-0.11341	-0.28352
1200	SLU 4	-0.40516	-1.0129	SLV fondazioni 25	-0.23948	-0.5987
1201	SLU 4	-0.33498	-0.83744	SLU 1	-0.20852	-0.52129
1202	SLU 4	-0.26963	-0.67409	SLU 1	-0.17044	-0.42611
1203	SLU 4	-0.21565	-0.53913	SLU 1	-0.13902	-0.34754
1204	SLU 4	-0.1783	-0.44574	SLU 1	-0.11726	-0.29315
1205	SLU 4	-0.15965	-0.39913	SLV fondazioni 22	-0.09722	-0.24306
1206	SLU 4	-0.15921	-0.39802	SLV fondazioni 38	-0.09058	-0.22646
1207	SLU 4	-0.17436	-0.43591	SLV fondazioni 38	-0.09553	-0.23883
1208	SLU 4	-0.20035	-0.50087	SLV fondazioni 38	-0.11102	-0.27756
1209	SLU 4	-0.2299	-0.57475	SLV fondazioni 38	-0.13263	-0.33156
1210	SLU 4	-0.25444	-0.6361	SLV fondazioni 38	-0.15307	-0.38266
1211	SLU 4	-0.26801	-0.67003	SLV fondazioni 38	-0.16676	-0.4169
1212	SLU 4	-0.26991	-0.67477	SLV fondazioni 22	-0.16923	-0.42306
1213	SLU 4	-0.26146	-0.65364	SLV fondazioni 22	-0.16019	-0.40049
1214	SLU 4	-0.2442	-0.61051	SLV fondazioni 6	-0.14346	-0.35864
1215	SLU 4	-0.22002	-0.55005	SLV fondazioni 6	-0.12002	-0.30004
1216	SLU 4	-0.19262	-0.48156	SLV fondazioni 6	-0.10038	-0.25096
1217	SLU 4	-0.16808	-0.42019	SLV fondazioni 6	-0.08834	-0.22085
1218	SLU 4	-0.15038	-0.37595	SLV fondazioni 22	-0.08	-0.2
1219	SLU 4	-0.14201	-0.35502	SLV fondazioni 22	-0.07731	-0.19328
1220	SLU 4	-0.14347	-0.35868	SLV fondazioni 38	-0.08122	-0.20305
1221	SLU 4	-0.15383	-0.38458	SLV fondazioni 38	-0.08614	-0.21536
1222	SLU 4	-0.1706	-0.42651	SLV fondazioni 38	-0.09701	-0.24253
1223	SLU 4	-0.18959	-0.47398	SLV fondazioni 38	-0.11145	-0.27863
1224	SLU 4	-0.20575	-0.51437	SLV fondazioni 38	-0.12467	-0.31168
1225	SLU 4	-0.21532	-0.53831	SLV fondazioni 38	-0.13268	-0.33171
1226	SLU 4	-0.21899	-0.54749	SLV fondazioni 38	-0.13587	-0.33969
1227	SLU 4	-0.21966	-0.54916	SLV fondazioni 21	-0.1373	-0.34325
1228	SLU 4	-0.21884	-0.5471	SLV fondazioni 21	-0.13548	-0.3387
1229	SLU 4	-0.21506	-0.53764	SLV fondazioni 21	-0.13242	-0.33104
1230	SLU 4	-0.20536	-0.51339	SLV fondazioni 21	-0.12453	-0.31132
1231	SLU 4	-0.18918	-0.47295	SLV fondazioni 21	-0.11148	-0.27871
1232	SLU 4	-0.1702	-0.42551	SLV fondazioni 21	-0.0972	-0.24299
1233	SLU 4	-0.15331	-0.38329	SLV fondazioni 21	-0.08634	-0.21586
1234	SLU 4	-0.14245	-0.35613	SLV fondazioni 21	-0.08112	-0.20279
1235	SLU 4	-0.13986	-0.34966	SLV fondazioni 37	-0.07652	-0.19131
1236	SLU 4	-0.14627	-0.36568	SLV fondazioni 37	-0.07781	-0.19453
1237	SLU 4	-0.16092	-0.40229	SLV fondazioni 45	-0.08301	-0.20752
1238	SLV fondazioni 2	-0.1824	-0.45599	SLV fondazioni 45	-0.09172	-0.2293
1239	SLU 4	-0.20355	-0.50887	SLV fondazioni 45	-0.10697	-0.26743
1240	SLU 4	-0.22216	-0.5554	SLV fondazioni 45	-0.12578	-0.31444
1241	SLU 4	-0.23337	-0.58342	SLV fondazioni 37	-0.14055	-0.35138
1242	SLU 4	-0.23609	-0.59022	SLV fondazioni 37	-0.1454	-0.36351
1243	SLU 4	-0.23035	-0.57587	SLV fondazioni 21	-0.14223	-0.35558
1244	SLU 4	-0.21641	-0.54103	SLV fondazioni 21	-0.12827	-0.32068
1245	SLU 4	-0.19552	-0.4888	SLV fondazioni 21	-0.11008	-0.27519
1246	SLU 4	-0.17134	-0.42836	SLV fondazioni 21	-0.09121	-0.22802
1247	SLV fondazioni 26	-0.15068	-0.37669	SLV fondazioni 21	-0.07722	-0.19304
1248	SLV fondazioni 26	-0.13818	-0.34545	SLV fondazioni 21	-0.07064	-0.17661
1249	SLU 4	-0.13624	-0.3406	SLV fondazioni 21	-0.07276	-0.1819
1250	SLU 4	-0.14764	-0.36911	SLV fondazioni 21	-0.08396	-0.2099
1251	SLU 4	-0.17141	-0.42852	SLV fondazioni 21	-0.10386	-0.25966
1252	SLU 4	-0.20516	-0.51291	SLV fondazioni 5	-0.11816	-0.2954
1253	SLU 4	-0.24455	-0.61137	SLV fondazioni 5	-0.12473	-0.31182
1254	SLV fondazioni 46	-0.30935	-0.77337	SLV fondazioni 1	-0.11989	-0.29971
1255	SLU 4	-0.40593	-1.01481	SLV fondazioni 41	-0.23072	-0.5768
1256	SLU 4	-0.33497	-0.83742	SLV fondazioni 41	-0.20801	-0.52002
1257	SLU 4	-0.26951	-0.67377	SLU 1	-0.17059	-0.42647
1258	SLU 4	-0.21581	-0.53953	SLU 1	-0.13932	-0.34829
1259	SLU 4	-0.17859	-0.44648	SLU 1	-0.11762	-0.29404
1260	SLU 4	-0.16	-0.4	SLV fondazioni 38	-0.09727	-0.24317
1261	SLU 4	-0.15956	-0.3989	SLV fondazioni 38	-0.08988	-0.2247
1262	SLU 4	-0.17453	-0.43631	SLV fondazioni 38	-0.09514	-0.23784
1263	SLU 4	-0.19985	-0.49962	SLV fondazioni 38	-0.10996	-0.27489
1264	SLU 4	-0.22834	-0.57084	SLV fondazioni 38	-0.12969	-0.32423
1265	SLU 4	-0.25233	-0.63083	SLV fondazioni 38	-0.1489	-0.37225
1266	SLU 4	-0.26651	-0.66628	SLV fondazioni 38	-0.16307	-0.40768
1267	SLU 4	-0.26987	-0.67467	SLV fondazioni 22	-0.16709	-0.41773
1268	SLU 4	-0.2628	-0.657	SLV fondazioni 22	-0.1592	-0.398
1269	SLU 4	-0.24671	-0.61676	SLV fondazioni 6	-0.1453	-0.36325
1270	SLU 4	-0.22325	-0.55812	SLV fondazioni 6	-0.12255	-0.30637
1271	SLU 4	-0.19677	-0.49191	SLV fondazioni 6	-0.10354	-0.25884
1272	SLU 4	-0.17248	-0.43119	SLV fondazioni 6	-0.09142	-0.22854
1273	SLU 4	-0.15476	-0.38689	SLV fondazioni 22	-0.08482	-0.21205
1274	SLU 4	-0.14637	-0.36591	SLV fondazioni 22	-0.08195	-0.20487

Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
1275	SLU 4	-0.14793	-0.36984	SLV fondazioni 22	-0.08595	-0.21489
1276	SLU 4	-0.15843	-0.39608	SLV fondazioni 38	-0.09053	-0.22633
1277	SLU 4	-0.17515	-0.43787	SLV fondazioni 38	-0.10044	-0.25111
1278	SLU 4	-0.1938	-0.48451	SLV fondazioni 38	-0.11311	-0.28278
1279	SLU 4	-0.20977	-0.52442	SLV fondazioni 38	-0.12528	-0.31321
1280	SLU 4	-0.22011	-0.55027	SLV fondazioni 38	-0.13444	-0.33611
1281	SLU 4	-0.22489	-0.56221	SLV fondazioni 38	-0.14004	-0.35009
1282	SLU 4	-0.22605	-0.56512	SLV fondazioni 21	-0.1426	-0.35651
1283	SLU 4	-0.22478	-0.56196	SLV fondazioni 21	-0.13972	-0.34931
1284	SLU 4	-0.21993	-0.54983	SLV fondazioni 21	-0.13431	-0.33577
1285	SLU 4	-0.20953	-0.52382	SLV fondazioni 21	-0.12532	-0.3133
1286	SLU 4	-0.19352	-0.48379	SLV fondazioni 21	-0.11331	-0.28328
1287	SLU 4	-0.17489	-0.43722	SLV fondazioni 21	-0.1008	-0.25199
1288	SLU 4	-0.15813	-0.39532	SLV fondazioni 21	-0.09091	-0.22726
1289	SLU 4	-0.14727	-0.36819	SLV fondazioni 21	-0.0861	-0.21525
1290	SLU 4	-0.14484	-0.36211	SLV fondazioni 37	-0.0815	-0.20376
1291	SLU 4	-0.15167	-0.37919	SLV fondazioni 37	-0.08321	-0.20801
1292	SLU 4	-0.16694	-0.41735	SLV fondazioni 45	-0.0872	-0.21799
1293	SLU 4	-0.18801	-0.47002	SLV fondazioni 45	-0.0966	-0.24151
1294	SLU 4	-0.21052	-0.5263	SLV fondazioni 45	-0.11227	-0.28069
1295	SLU 4	-0.22949	-0.57372	SLV fondazioni 45	-0.13128	-0.3282
1296	SLU 4	-0.24112	-0.60279	SLV fondazioni 37	-0.14445	-0.36111
1297	SLU 4	-0.24414	-0.61035	SLV fondazioni 37	-0.1496	-0.37401
1298	SLU 4	-0.23826	-0.59564	SLV fondazioni 21	-0.1457	-0.36424
1299	SLU 4	-0.22389	-0.55973	SLV fondazioni 21	-0.13154	-0.32885
1300	SLU 4	-0.20211	-0.50527	SLV fondazioni 21	-0.1136	-0.28399
1301	SLU 4	-0.17762	-0.44404	SLV fondazioni 21	-0.09574	-0.23935
1302	SLU 4	-0.1556	-0.389	SLV fondazioni 21	-0.08144	-0.20361
1303	SLU 4	-0.14207	-0.35517	SLV fondazioni 21	-0.0743	-0.18575
1304	SLU 4	-0.14061	-0.35151	SLV fondazioni 21	-0.07611	-0.19029
1305	SLU 4	-0.15281	-0.38202	SLV fondazioni 21	-0.08743	-0.21858
1306	SLU 4	-0.17851	-0.44626	SLV fondazioni 5	-0.10472	-0.2618
1307	SLU 4	-0.21561	-0.53904	SLV fondazioni 5	-0.11505	-0.28764
1308	SLV fondazioni 42	-0.2695	-0.67376	SLV fondazioni 5	-0.1222	-0.30549
1309	SLV fondazioni 46	-0.33885	-0.84712	SLV fondazioni 1	-0.12442	-0.31104
1310	SLU 4	-0.41787	-1.04468	SLV fondazioni 42	-0.21967	-0.54917
1311	SLU 4	-0.34276	-0.85689	SLV fondazioni 42	-0.19711	-0.49278
1312	SLU 4	-0.27393	-0.68484	SLV fondazioni 42	-0.17315	-0.43287
1313	SLU 4	-0.21825	-0.54562	SLU 1	-0.14096	-0.35241
1314	SLU 4	-0.18019	-0.45049	SLU 1	-0.11876	-0.2969
1315	SLU 4	-0.16141	-0.40353	SLV fondazioni 38	-0.10077	-0.25193
1316	SLU 4	-0.16118	-0.40295	SLV fondazioni 38	-0.09427	-0.23566
1317	SLU 4	-0.17673	-0.44181	SLV fondazioni 38	-0.10028	-0.25069
1318	SLU 4	-0.20319	-0.50797	SLV fondazioni 46	-0.11529	-0.28822
1319	SLU 4	-0.23343	-0.58356	SLV fondazioni 38	-0.13528	-0.33819
1320	SLU 4	-0.25906	-0.64765	SLV fondazioni 38	-0.15511	-0.38777
1321	SLU 4	-0.27432	-0.68579	SLV fondazioni 38	-0.1706	-0.42651
1322	SLU 4	-0.27847	-0.69617	SLU 1	-0.17512	-0.43781
1323	SLU 4	-0.27235	-0.68087	SLV fondazioni 22	-0.16867	-0.42167
1324	SLU 4	-0.25657	-0.64143	SLV fondazioni 6	-0.15156	-0.3789
1325	SLU 4	-0.23235	-0.58088	SLV fondazioni 6	-0.12797	-0.31992
1326	SLU 4	-0.20427	-0.51066	SLV fondazioni 6	-0.10833	-0.27081
1327	SLU 4	-0.17883	-0.44708	SLV fondazioni 6	-0.09604	-0.24009
1328	SLU 4	-0.16048	-0.4012	SLV fondazioni 6	-0.09229	-0.23073
1329	SLU 4	-0.15192	-0.37979	SLV fondazioni 22	-0.09142	-0.22856
1330	SLU 4	-0.15378	-0.38444	SLV fondazioni 22	-0.09543	-0.23858
1331	SLU 4	-0.16509	-0.41272	SLV fondazioni 38	-0.09997	-0.24993
1332	SLU 4	-0.18326	-0.45814	SLV fondazioni 38	-0.10974	-0.27436
1333	SLU 4	-0.20381	-0.50953	SLV fondazioni 38	-0.12216	-0.30541
1334	SLU 4	-0.22108	-0.55271	SLV fondazioni 38	-0.13467	-0.33667
1335	SLU 4	-0.23148	-0.5787	SLV fondazioni 38	-0.14493	-0.36233
1336	SLU 4	-0.2354	-0.5885	SLU 1	-0.15094	-0.37735
1337	SLU 4	-0.23615	-0.59036	SLU 1	-0.15136	-0.37841
1338	SLU 4	-0.23533	-0.58834	SLU 1	-0.15088	-0.37721
1339	SLU 4	-0.23133	-0.57831	SLV fondazioni 21	-0.14487	-0.36217
1340	SLU 4	-0.22091	-0.55227	SLV fondazioni 21	-0.13485	-0.33712
1341	SLU 4	-0.2037	-0.50925	SLV fondazioni 21	-0.12259	-0.30647
1342	SLU 4	-0.18307	-0.45769	SLV fondazioni 21	-0.11022	-0.27556
1343	SLU 4	-0.16499	-0.41246	SLV fondazioni 21	-0.10048	-0.25121
1344	SLU 4	-0.1535	-0.38375	SLV fondazioni 37	-0.09578	-0.23945
1345	SLU 4	-0.15107	-0.37767	SLV fondazioni 37	-0.09123	-0.22808
1346	SLU 4	-0.15851	-0.39627	SLV fondazioni 45	-0.09078	-0.22694
1347	SLU 4	-0.17504	-0.4376	SLV fondazioni 45	-0.09298	-0.23245
1348	SLU 4	-0.19812	-0.49531	SLV fondazioni 45	-0.10321	-0.25803
1349	SLU 4	-0.22317	-0.55793	SLV fondazioni 45	-0.12026	-0.30066
1350	SLU 4	-0.24421	-0.61051	SLV fondazioni 45	-0.14119	-0.35298
1351	SLU 4	-0.25684	-0.64211	SLV fondazioni 37	-0.15838	-0.39596
1352	SLU 4	-0.26013	-0.65031	SLV fondazioni 37	-0.1642	-0.4105
1353	SLU 4	-0.25417	-0.63542	SLV fondazioni 21	-0.15917	-0.39792
1354	SLU 4	-0.23883	-0.59708	SLV fondazioni 21	-0.14396	-0.35991
1355	SLU 4	-0.2147	-0.53675	SLV fondazioni 21	-0.12503	-0.31257
1356	SLU 4	-0.18706	-0.46765	SLV fondazioni 5	-0.10537	-0.26342
1357	SLU 4	-0.16299	-0.40748	SLV fondazioni 21	-0.09113	-0.22782
1358	SLU 4	-0.14821	-0.37054	SLV fondazioni 21	-0.08318	-0.20795
1359	SLU 4	-0.1466	-0.3665	SLV fondazioni 21	-0.0848	-0.21201
1360	SLU 4	-0.15998	-0.39994	SLV fondazioni 5	-0.09587	-0.23967
1361	SLU 4	-0.1886	-0.4715	SLV fondazioni 5	-0.10679	-0.26698
1362	SLU 4	-0.23099	-0.57747	SLV fondazioni 5	-0.1177	-0.29424
1363	SLV fondazioni 42	-0.30057	-0.75142	SLV fondazioni 5	-0.12543	-0.31357
1364	SLV fondazioni 46	-0.38149	-0.95372	SLV fondazioni 1	-0.12969	-0.32422
1365	SLV fondazioni 5	-0.45438	-1.13595	SLV fondazioni 42	-0.20496	-0.51241
1366	SLU 4	-0.35756	-0.8939	SLV fondazioni 41	-0.18556	-0.46389
1367	SLU 4	-0.18146	-0.45364	SLV fondazioni 46	-0.10382	-0.25956
1368	SLU 4	-0.21025	-0.52561	SLV fondazioni 46	-0.11863	-0.29658
1369	SLU 4	-0.28891	-0.72227	SLU 1	-0.18133	-0.45333
1370	SLU 4	-0.21468	-0.5367	SLV fondazioni 5	-0.11386	-0.28464
1371	SLU 4	-0.18712	-0.4678	SLV fondazioni 5	-0.10122	-0.25304
1372	SLU 4	-0.19417	-0.48542	SLV fondazioni 46	-0.12401	-0.31002



Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
1373	SLU 4	-0.24906	-0.62264	SLU 1	-0.15864	-0.39659
1374	SLU 4	-0.24926	-0.62316	SLU 1	-0.15873	-0.39684
1375	SLU 4	-0.24798	-0.61995	SLU 1	-0.15797	-0.39492
1376	SLU 4	-0.18503	-0.46257	SLV fondazioni 46	-0.09932	-0.2483
1377	SLU 4	-0.21095	-0.52738	SLV fondazioni 46	-0.11041	-0.27603
1378	SLU 4	-0.24048	-0.6012	SLV fondazioni 46	-0.13036	-0.32589
1379	SLU 4	-0.26587	-0.66466	SLV fondazioni 46	-0.15684	-0.39211
1380	SLU 4	-0.2786	-0.69649	SLU 1	-0.17627	-0.44066
1381	SLU 4	-0.28139	-0.70347	SLU 1	-0.17787	-0.44467
1382	SLU 4	-0.27625	-0.69063	SLU 1	-0.17488	-0.4372
1383	SLU 4	-0.26098	-0.65245	SLV fondazioni 5	-0.16551	-0.41377
1384	SLV fondazioni 46	-0.4359	-1.08975	SLV fondazioni 1	-0.13363	-0.33407
1385	SLU 4	-0.28263	-0.70657	SLV fondazioni 41	-0.16256	-0.40641
1386	SLU 4	-0.22353	-0.55882	SLV fondazioni 41	-0.14075	-0.35187
1387	SLU 4	-0.18395	-0.45988	SLU 1	-0.12118	-0.30296
1388	SLU 4	-0.16472	-0.4118	SLV fondazioni 46	-0.106	-0.265
1389	SLU 4	-0.1648	-0.41201	SLV fondazioni 46	-0.09955	-0.24888
1390	SLU 4	-0.24473	-0.61183	SLV fondazioni 46	-0.14258	-0.35645
1391	SLU 4	-0.27479	-0.68697	SLV fondazioni 46	-0.17248	-0.4312
1392	SLU 4	-0.28994	-0.72485	SLU 1	-0.18176	-0.4544
1393	SLU 4	-0.29376	-0.73439	SLU 1	-0.18403	-0.46008
1394	SLU 4	-0.27397	-0.68492	SLV fondazioni 5	-0.16402	-0.41004
1395	SLU 4	-0.24638	-0.61594	SLV fondazioni 5	-0.13571	-0.33929
1396	SLU 4	-0.16774	-0.41936	SLV fondazioni 5	-0.0983	-0.24575
1397	SLU 4	-0.15889	-0.39723	SLV fondazioni 5	-0.10482	-0.26204
1398	SLU 4	-0.16116	-0.4029	SLU 1	-0.10808	-0.27021
1399	SLU 4	-0.17368	-0.43419	SLU 1	-0.1153	-0.28825
1400	SLU 4	-0.21875	-0.54688	SLV fondazioni 46	-0.13876	-0.34691
1401	SLU 4	-0.2392	-0.59799	SLU 1	-0.15297	-0.38242
1402	SLU 4	-0.2481	-0.62026	SLU 1	-0.15808	-0.3952
1403	SLU 4	-0.24932	-0.62329	SLU 1	-0.15879	-0.39696
1404	SLU 4	-0.23903	-0.59757	SLU 1	-0.15282	-0.38204
1405	SLU 4	-0.21852	-0.5463	SLV fondazioni 5	-0.13859	-0.34647
1406	SLU 4	-0.19419	-0.48547	SLV fondazioni 5	-0.12404	-0.31009
1407	SLU 4	-0.17374	-0.43435	SLU 1	-0.11529	-0.28823
1408	SLU 4	-0.16126	-0.40315	SLU 1	-0.10814	-0.27035
1409	SLU 4	-0.15871	-0.39678	SLV fondazioni 46	-0.10482	-0.26205
1410	SLU 4	-0.16687	-0.41718	SLV fondazioni 46	-0.09757	-0.24393
1411	SLU 4	-0.2319	-0.57975	SLV fondazioni 5	-0.13613	-0.34032
1412	SLU 4	-0.19952	-0.4988	SLV fondazioni 5	-0.11292	-0.2823
1413	SLU 4	-0.17241	-0.43103	SLV fondazioni 5	-0.09784	-0.24459
1414	SLU 4	-0.15617	-0.39043	SLV fondazioni 5	-0.09155	-0.22889
1415	SLU 4	-0.15443	-0.38606	SLV fondazioni 5	-0.09349	-0.23371
1416	SLU 4	-0.16917	-0.42292	SLV fondazioni 5	-0.10185	-0.25464
1417	SLU 4	-0.20106	-0.50264	SLV fondazioni 1	-0.11406	-0.28515
1418	SLV fondazioni 46	-0.25102	-0.62755	SLV fondazioni 1	-0.12416	-0.3104
1419	SLV fondazioni 46	-0.33567	-0.83918	SLV fondazioni 1	-0.13149	-0.32873
1420	SLV fondazioni 6	-0.51196	-1.2799	SLV fondazioni 41	-0.17894	-0.44735
1422	SLU 4	-0.2956	-0.73901	SLU 1	-0.18525	-0.46313
1423	SLU 4	-0.29511	-0.73778	SLV fondazioni 1	-0.17457	-0.43643
1424	SLU 4	-0.25871	-0.64678	SLU 1	-0.16419	-0.41048
1425	SLU 4	-0.25854	-0.64634	SLU 1	-0.16404	-0.41009
1426	SLU 4	-0.29002	-0.72506	SLV fondazioni 42	-0.16985	-0.42463
1427	SLU 4	-0.28633	-0.71582	SLU 1	-0.18059	-0.45147
1429	SLV fondazioni 45	-0.49014	-1.22536	SLV fondazioni 2	-0.1282	-0.3205
1430	SLV fondazioni 6	-0.39046	-0.97615	SLV fondazioni 41	-0.16776	-0.41941
1431	SLU 4	-0.29265	-0.73162	SLV fondazioni 41	-0.14792	-0.3698
1432	SLU 4	-0.23106	-0.57765	SLV fondazioni 41	-0.12889	-0.32224
1433	SLU 4	-0.19005	-0.47513	SLV fondazioni 41	-0.11273	-0.28182
1434	SLU 4	-0.1703	-0.42574	SLV fondazioni 41	-0.10198	-0.25496
1435	SLU 4	-0.17067	-0.42668	SLV fondazioni 42	-0.09857	-0.24643
1436	SLU 4	-0.1884	-0.47099	SLV fondazioni 42	-0.10379	-0.25949
1437	SLU 4	-0.21914	-0.54784	SLV fondazioni 42	-0.11991	-0.29979
1438	SLU 4	-0.25783	-0.64459	SLV fondazioni 42	-0.14693	-0.36733
1439	SLU 4	-0.30588	-0.76471	SLU 1	-0.19121	-0.47801
1440	SLU 4	-0.30876	-0.7719	SLU 1	-0.19292	-0.4823
1441	SLU 4	-0.30537	-0.76342	SLU 1	-0.19101	-0.47753
1442	SLU 4	-0.26115	-0.65289	SLV fondazioni 1	-0.13569	-0.33922
1443	SLU 4	-0.26321	-0.65802	SLU 1	-0.16678	-0.41695
1444	SLU 4	-0.17661	-0.44153	SLV fondazioni 42	-0.09998	-0.24994
1445	SLU 4	-0.18008	-0.45019	SLV fondazioni 2	-0.10242	-0.25605
1446	SLV fondazioni 45	-0.37422	-0.93556	SLV fondazioni 2	-0.12971	-0.32427
1447	SLV fondazioni 46	-0.22785	-0.56961	SLV fondazioni 1	-0.11251	-0.28127
1448	SLU 4	-0.19679	-0.49197	SLV fondazioni 1	-0.10054	-0.25135
1449	SLU 4	-0.17647	-0.44117	SLV fondazioni 1	-0.09966	-0.24914
1450	SLU 4	-0.16731	-0.41829	SLV fondazioni 1	-0.10882	-0.27206
1451	SLU 4	-0.16995	-0.42488	SLU 1	-0.11319	-0.28299
1452	SLU 4	-0.18351	-0.45879	SLU 1	-0.12101	-0.30251
1453	SLU 4	-0.20573	-0.51433	SLV fondazioni 42	-0.13067	-0.32667
1454	SLU 4	-0.23335	-0.58336	SLV fondazioni 42	-0.14754	-0.36885
1455	SLU 4	-0.26399	-0.65999	SLU 1	-0.16723	-0.41806
1456	SLU 4	-0.26326	-0.65815	SLU 1	-0.16683	-0.41707
1457	SLU 4	-0.26249	-0.65623	SLU 1	-0.16639	-0.41598
1458	SLU 4	-0.26394	-0.65984	SLU 1	-0.16716	-0.41789
1459	SLU 4	-0.23313	-0.58283	SLV fondazioni 1	-0.14714	-0.36786
1460	SLU 4	-0.20574	-0.51435	SLV fondazioni 1	-0.13047	-0.32618
1461	SLU 4	-0.18372	-0.45931	SLU 1	-0.12107	-0.30267
1462	SLU 4	-0.1704	-0.42599	SLU 1	-0.11342	-0.28356
1463	SLU 4	-0.16777	-0.41942	SLV fondazioni 42	-0.1093	-0.27324
1464	SLU 4	-0.19622	-0.49056	SLV fondazioni 42	-0.10032	-0.25079
1465	SLV fondazioni 5	-0.22654	-0.56636	SLV fondazioni 42	-0.11129	-0.27822
1466	SLU 4	-0.25801	-0.64502	SLV fondazioni 42	-0.13302	-0.33256
1467	SLU 4	-0.29897	-0.74743	SLU 1	-0.18794	-0.46984
1468	SLU 4	-0.30091	-0.75227	SLU 1	-0.18905	-0.47263
1469	SLU 4	-0.29697	-0.74242	SLU 1	-0.18675	-0.46687
1470	SLU 4	-0.24957	-0.62393	SLV fondazioni 1	-0.14305	-0.35762
1471	SLU 4	-0.21282	-0.53206	SLV fondazioni 1	-0.11697	-0.29241
1472	SLU 4	-0.18329	-0.45823	SLV fondazioni 1	-0.10101	-0.25252

Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
1473	SLU 4	-0.16585	-0.41461	SLV fondazioni 1	-0.09481	-0.23703
1474	SLU 4	-0.16405	-0.41013	SLV fondazioni 2	-0.09611	-0.24028
1475	SLU 4	-0.2147	-0.53675	SLV fondazioni 2	-0.11167	-0.27918
1476	SLV fondazioni 45	-0.28052	-0.70129	SLV fondazioni 2	-0.12133	-0.30332
1477	SLV fondazioni 6	-0.55749	-1.39374	SLV fondazioni 41	-0.14053	-0.35132
1478	SLV fondazioni 6	-0.43255	-1.08138	SLV fondazioni 41	-0.13864	-0.34661
1479	SLV fondazioni 22	-0.33522	-0.83804	SLV fondazioni 25	-0.11973	-0.29933
1480	SLV fondazioni 22	-0.26189	-0.65473	SLV fondazioni 25	-0.10012	-0.2503
1481	SLV fondazioni 22	-0.2123	-0.53075	SLV fondazioni 25	-0.08711	-0.21777
1482	SLV fondazioni 22	-0.18749	-0.46873	SLV fondazioni 25	-0.08172	-0.20429
1483	SLV fondazioni 22	-0.18592	-0.46481	SLV fondazioni 25	-0.0841	-0.21025
1484	SLV fondazioni 6	-0.20661	-0.51652	SLV fondazioni 41	-0.09085	-0.22712
1485	SLV fondazioni 6	-0.23747	-0.59367	SLV fondazioni 41	-0.10657	-0.26642
1486	SLV fondazioni 22	-0.26932	-0.6733	SLV fondazioni 25	-0.12944	-0.3236
1487	SLV fondazioni 22	-0.29903	-0.74756	SLV fondazioni 25	-0.14782	-0.36955
1488	SLU 4	-0.31976	-0.79941	SLV fondazioni 9	-0.16796	-0.41991
1489	SLV fondazioni 38	-0.31627	-0.79069	SLV fondazioni 9	-0.15616	-0.39039
1490	SLV fondazioni 38	-0.31036	-0.7759	SLV fondazioni 9	-0.13889	-0.34723
1491	SLV fondazioni 38	-0.28635	-0.71586	SLV fondazioni 9	-0.12046	-0.30114
1492	SLV fondazioni 46	-0.2565	-0.64125	SLV fondazioni 1	-0.10059	-0.25147
1493	SLV fondazioni 46	-0.22215	-0.55539	SLV fondazioni 1	-0.09068	-0.22669
1494	SLV fondazioni 38	-0.19356	-0.4839	SLV fondazioni 9	-0.08801	-0.22004
1495	SLU 4	-0.17717	-0.44291	SLV fondazioni 9	-0.091	-0.2275
1496	SLU 4	-0.19428	-0.48571	SLV fondazioni 25	-0.10498	-0.26246
1497	SLU 4	-0.217	-0.54249	SLV fondazioni 26	-0.11571	-0.28926
1498	SLU 4	-0.24317	-0.60793	SLV fondazioni 26	-0.12987	-0.32468
1499	SLU 4	-0.26474	-0.66184	SLV fondazioni 26	-0.14367	-0.35917
1500	SLU 4	-0.27435	-0.68588	SLV fondazioni 26	-0.15475	-0.38687
1501	SLU 4	-0.27567	-0.68918	SLV fondazioni 26	-0.15911	-0.39779
1502	SLU 4	-0.27531	-0.68827	SLV fondazioni 10	-0.16013	-0.40033
1503	SLU 4	-0.2743	-0.68575	SLV fondazioni 10	-0.15444	-0.38609
1504	SLU 4	-0.26476	-0.6619	SLV fondazioni 10	-0.14378	-0.35946
1505	SLU 4	-0.2432	-0.60801	SLV fondazioni 9	-0.13029	-0.32573
1506	SLU 4	-0.19464	-0.48661	SLV fondazioni 10	-0.10504	-0.26259
1507	SLU 4	-0.18083	-0.45207	SLV fondazioni 10	-0.10033	-0.25083
1508	SLU 4	-0.1782	-0.44551	SLV fondazioni 26	-0.09327	-0.23317
1509	SLV fondazioni 21	-0.19187	-0.47968	SLV fondazioni 26	-0.09132	-0.2283
1510	SLV fondazioni 5	-0.22213	-0.55533	SLV fondazioni 42	-0.09182	-0.22956
1511	SLV fondazioni 5	-0.25602	-0.64004	SLV fondazioni 42	-0.10113	-0.25283
1512	SLV fondazioni 5	-0.28307	-0.70767	SLV fondazioni 42	-0.12199	-0.30498
1513	SLV fondazioni 21	-0.30452	-0.7613	SLV fondazioni 26	-0.14162	-0.35406
1514	SLU 4	-0.31171	-0.77927	SLV fondazioni 26	-0.1574	-0.3935
1515	SLU 4	-0.31531	-0.78828	SLV fondazioni 26	-0.16754	-0.41884
1516	SLU 4	-0.30936	-0.7734	SLV fondazioni 10	-0.16183	-0.40457
1517	SLV fondazioni 37	-0.29271	-0.73177	SLV fondazioni 10	-0.14631	-0.36579
1518	SLU 4	-0.31475	-0.78686	SLV fondazioni 25	-0.16258	-0.40644
1519	SLV fondazioni 37	-0.26507	-0.66267	SLV fondazioni 10	-0.12786	-0.31965
1520	SLV fondazioni 37	-0.18256	-0.45639	SLV fondazioni 10	-0.08507	-0.21268
1521	SLV fondazioni 37	-0.18177	-0.45442	SLV fondazioni 10	-0.08332	-0.20829
1522	SLV fondazioni 37	-0.20217	-0.50542	SLV fondazioni 10	-0.08844	-0.2211
1523	SLV fondazioni 45	-0.5381	-1.34526	SLV fondazioni 2	-0.1006	-0.2515
1524	SLU 4	-0.18007	-0.45017	SLV fondazioni 25	-0.09922	-0.24806
1525	SLU 4	-0.27567	-0.68917	SLV fondazioni 10	-0.15881	-0.39702
1526	SLU 4	-0.21693	-0.54233	SLV fondazioni 10	-0.11587	-0.28967
1527	SLV fondazioni 45	-0.23369	-0.58422	SLV fondazioni 2	-0.10616	-0.26539
1528	SLV fondazioni 45	-0.20392	-0.5098	SLV fondazioni 2	-0.09082	-0.22705
1529	SLV fondazioni 37	-0.24516	-0.6129	SLV fondazioni 10	-0.09994	-0.24984
1530	SLV fondazioni 45	-0.31674	-0.79184	SLV fondazioni 2	-0.10971	-0.27429
1531	SLV fondazioni 45	-0.41861	-1.04651	SLV fondazioni 2	-0.10958	-0.27396
1532	SLV fondazioni 22	-0.61458	-1.53646	SLV fondazioni 25	-0.09661	-0.24152
1533	SLV fondazioni 22	-0.50642	-1.26606	SLV fondazioni 25	-0.08178	-0.20445
1534	SLV fondazioni 22	-0.40595	-1.01488	SLV fondazioni 25	-0.0679	-0.16976
1535	SLV fondazioni 22	-0.32377	-0.80943	SLV fondazioni 25	-0.0561	-0.14026
1536	SLV fondazioni 22	-0.26747	-0.66868	SLV fondazioni 25	-0.04808	-0.1202
1537	SLV fondazioni 22	-0.23964	-0.59909	SLV fondazioni 25	-0.04478	-0.11196
1538	SLV fondazioni 22	-0.23894	-0.59735	SLV fondazioni 25	-0.04655	-0.11639
1539	SLV fondazioni 22	-0.26082	-0.65204	SLV fondazioni 25	-0.05337	-0.13342
1540	SLV fondazioni 22	-0.29721	-0.74302	SLV fondazioni 25	-0.06488	-0.16221
1541	SLV fondazioni 22	-0.33617	-0.84041	SLV fondazioni 25	-0.08006	-0.20014
1542	SLV fondazioni 22	-0.3655	-0.91375	SLV fondazioni 25	-0.09588	-0.2397
1543	SLV fondazioni 22	-0.37983	-0.94958	SLV fondazioni 25	-0.10868	-0.27171
1544	SLV fondazioni 38	-0.38269	-0.95673	SLV fondazioni 9	-0.11461	-0.28652
1545	SLV fondazioni 38	-0.38674	-0.96684	SLV fondazioni 9	-0.10288	-0.2572
1546	SLV fondazioni 38	-0.37754	-0.94384	SLV fondazioni 9	-0.08764	-0.2191
1547	SLV fondazioni 38	-0.35345	-0.88361	SLV fondazioni 9	-0.0716	-0.17901
1548	SLV fondazioni 38	-0.31708	-0.7927	SLV fondazioni 9	-0.0594	-0.1485
1549	SLV fondazioni 38	-0.27719	-0.69297	SLV fondazioni 9	-0.05397	-0.13493
1550	SLV fondazioni 38	-0.24364	-0.60909	SLV fondazioni 9	-0.05518	-0.13794
1551	SLV fondazioni 38	-0.22233	-0.55583	SLV fondazioni 9	-0.06201	-0.15502
1552	SLV fondazioni 22	-0.21836	-0.5459	SLV fondazioni 25	-0.07065	-0.17662
1553	SLV fondazioni 22	-0.23685	-0.59213	SLV fondazioni 25	-0.07424	-0.18559
1554	SLV fondazioni 22	-0.2629	-0.65725	SLV fondazioni 25	-0.08269	-0.20672
1555	SLV fondazioni 21	-0.28887	-0.72216	SLV fondazioni 26	-0.09461	-0.23653
1556	SLV fondazioni 22	-0.30548	-0.7637	SLV fondazioni 25	-0.10807	-0.27017
1557	SLV fondazioni 22	-0.31095	-0.77738	SLV fondazioni 25	-0.11825	-0.29563
1558	SLV fondazioni 22	-0.30887	-0.77218	SLV fondazioni 25	-0.12422	-0.31054
1559	SLV fondazioni 37	-0.30772	-0.76929	SLV fondazioni 10	-0.1255	-0.31375
1560	SLV fondazioni 37	-0.30977	-0.77442	SLV fondazioni 10	-0.12336	-0.3084
1561	SLV fondazioni 37	-0.31161	-0.77903	SLV fondazioni 10	-0.11751	-0.29378
1562	SLV fondazioni 37	-0.30618	-0.76544	SLV fondazioni 10	-0.10706	-0.26764
1563	SLV fondazioni 37	-0.28926	-0.72314	SLV fondazioni 10	-0.09378	-0.23444
1564	SLV fondazioni 37	-0.26357	-0.65893	SLV fondazioni 10	-0.08188	-0.20471
1565	SLV fondazioni 37	-0.23714	-0.59286	SLV fondazioni 10	-0.07457	-0.18642
1566	SLV fondazioni 37	-0.21794	-0.54485	SLV fondazioni 10	-0.0726	-0.1815
1567	SLV fondazioni 21	-0.22089	-0.55222	SLV fondazioni 26	-0.06582	-0.16455
1568	SLV fondazioni 21	-0.2409	-0.60225	SLV fondazioni 26	-0.06086	-0.15215
1569	SLV fondazioni 21	-0.2729	-0.68225	SLV fondazioni 26	-0.06128	-0.15319
1570	SLV fondazioni 21	-0.3112	-0.778	SLV fondazioni 26	-0.0677	-0.16926



Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
1571	SLV fondazioni 21	-0.34658	-0.86646	SLV fondazioni 26	-0.08	-0.20001
1572	SLV fondazioni 21	-0.3702	-0.92549	SLV fondazioni 26	-0.09532	-0.23831
1573	SLV fondazioni 21	-0.37914	-0.94784	SLV fondazioni 26	-0.10936	-0.27341
1574	SLV fondazioni 21	-0.37506	-0.93765	SLV fondazioni 26	-0.11958	-0.29894
1575	SLV fondazioni 37	-0.37172	-0.92931	SLV fondazioni 10	-0.11306	-0.28265
1576	SLV fondazioni 37	-0.35848	-0.89619	SLV fondazioni 10	-0.0993	-0.24826
1577	SLV fondazioni 37	-0.33089	-0.82722	SLV fondazioni 10	-0.083	-0.20751
1578	SLV fondazioni 37	-0.2936	-0.734	SLV fondazioni 10	-0.06802	-0.17005
1579	SLV fondazioni 37	-0.2578	-0.64451	SLV fondazioni 10	-0.05734	-0.14334
1580	SLV fondazioni 37	-0.23529	-0.58822	SLV fondazioni 10	-0.05172	-0.12929
1581	SLV fondazioni 37	-0.23362	-0.58406	SLV fondazioni 10	-0.051	-0.1275
1582	SLV fondazioni 37	-0.25696	-0.6424	SLV fondazioni 10	-0.05478	-0.13696
1583	SLV fondazioni 37	-0.30654	-0.76636	SLV fondazioni 10	-0.06234	-0.15585
1584	SLV fondazioni 37	-0.38013	-0.95033	SLV fondazioni 10	-0.07237	-0.18093
1585	SLV fondazioni 37	-0.47096	-1.1774	SLV fondazioni 10	-0.08297	-0.20743
1586	SLV fondazioni 45	-0.59195	-1.47988	SLV fondazioni 2	-0.07078	-0.17695
1587	SLV fondazioni 22	-0.72262	-1.80656	SLV fondazioni 25	-0.01917	-0.04791
1588	SLV fondazioni 22	-0.60769	-1.51924	SLV fondazioni 25	-0.01039	-0.02597
1589	SLV fondazioni 22	-0.49401	-1.23504	SLV fondazioni 25	-0.00576	-0.0144
1590	SLV fondazioni 22	-0.39895	-0.99738	SLV fondazioni 25	-0.00258	-0.00646
1591	SLV fondazioni 22	-0.33401	-0.83502	SLV fondazioni 25	-0.00032	-0.00079
1592	SLV fondazioni 22	-0.30243	-0.75609	SLV fondazioni 25	0.00055	0.00136
1593	SLV fondazioni 22	-0.30295	-0.75737	SLV fondazioni 25	-0.0004	-0.00101
1594	SLV fondazioni 22	-0.33068	-0.8267	SLV fondazioni 25	-0.00335	-0.00839
1595	SLV fondazioni 22	-0.37674	-0.94184	SLV fondazioni 25	-0.00865	-0.02161
1596	SLV fondazioni 22	-0.42578	-1.06444	SLV fondazioni 25	-0.01839	-0.04597
1597	SLV fondazioni 22	-0.45839	-1.14596	SLV fondazioni 25	-0.03426	-0.08565
1598	SLV fondazioni 22	-0.47127	-1.17817	SLV fondazioni 25	-0.04502	-0.11255
1599	SLV fondazioni 38	-0.47178	-1.17945	SLV fondazioni 9	-0.05161	-0.12902
1600	SLV fondazioni 38	-0.47694	-1.19234	SLV fondazioni 9	-0.04038	-0.10096
1601	SLV fondazioni 38	-0.46994	-1.17486	SLV fondazioni 9	-0.02572	-0.06431
1602	SLV fondazioni 38	-0.44396	-1.10989	SLV fondazioni 9	-0.0085	-0.02125
1603	SLV fondazioni 38	-0.39718	-0.99295	SLV fondazioni 9	-0.00273	-0.00682
1604	SLV fondazioni 38	-0.34581	-0.86451	SLV fondazioni 9	-0.00605	-0.01513
1605	SLV fondazioni 38	-0.30343	-0.75856	SLV fondazioni 9	-0.01439	-0.03598
1606	SLV fondazioni 38	-0.27664	-0.69159	SLV fondazioni 9	-0.02607	-0.06518
1607	SLV fondazioni 22	-0.27297	-0.68242	SLV fondazioni 25	-0.0349	-0.08726
1608	SLV fondazioni 22	-0.29595	-0.73988	SLV fondazioni 25	-0.03552	-0.08881
1609	SLV fondazioni 22	-0.32898	-0.82246	SLV fondazioni 25	-0.03942	-0.09855
1610	SLV fondazioni 21	-0.3614	-0.9035	SLV fondazioni 26	-0.04836	-0.1209
1611	SLV fondazioni 22	-0.37816	-0.94539	SLV fondazioni 25	-0.06423	-0.16057
1612	SLV fondazioni 22	-0.37988	-0.94971	SLV fondazioni 25	-0.07479	-0.18697
1613	SLV fondazioni 38	-0.3746	-0.9365	SLV fondazioni 9	-0.08167	-0.20418
1614	SLV fondazioni 37	-0.37257	-0.93142	SLV fondazioni 10	-0.08338	-0.20846
1615	SLV fondazioni 21	-0.37588	-0.9397	SLV fondazioni 26	-0.08055	-0.20138
1616	SLV fondazioni 37	-0.38069	-0.95171	SLV fondazioni 10	-0.07402	-0.18505
1617	SLV fondazioni 37	-0.37902	-0.94756	SLV fondazioni 10	-0.06287	-0.15717
1618	SLV fondazioni 37	-0.3623	-0.90576	SLV fondazioni 10	-0.04655	-0.11637
1619	SLV fondazioni 37	-0.32979	-0.82449	SLV fondazioni 10	-0.03816	-0.0954
1620	SLV fondazioni 37	-0.29607	-0.74017	SLV fondazioni 10	-0.03603	-0.09008
1621	SLV fondazioni 37	-0.27201	-0.68003	SLV fondazioni 10	-0.03778	-0.09444
1622	SLV fondazioni 21	-0.27425	-0.68564	SLV fondazioni 26	-0.03166	-0.07915
1623	SLV fondazioni 21	-0.2993	-0.74824	SLV fondazioni 26	-0.02281	-0.05703
1624	SLV fondazioni 21	-0.33963	-0.84908	SLV fondazioni 26	-0.01719	-0.04298
1625	SLV fondazioni 21	-0.38888	-0.9722	SLV fondazioni 26	-0.01605	-0.04013
1626	SLV fondazioni 21	-0.43426	-1.08564	SLV fondazioni 26	-0.02273	-0.05682
1627	SLV fondazioni 21	-0.45997	-1.14992	SLV fondazioni 26	-0.0392	-0.098
1628	SLV fondazioni 21	-0.46673	-1.16683	SLV fondazioni 26	-0.05247	-0.13119
1629	SLV fondazioni 21	-0.46133	-1.15333	SLV fondazioni 26	-0.06234	-0.15586
1630	SLV fondazioni 37	-0.46036	-1.1509	SLV fondazioni 10	-0.05518	-0.13795
1631	SLV fondazioni 37	-0.44877	-1.12194	SLV fondazioni 10	-0.04269	-0.10672
1632	SLV fondazioni 37	-0.41811	-1.04528	SLV fondazioni 10	-0.02565	-0.06413
1633	SLV fondazioni 37	-0.37139	-0.92848	SLV fondazioni 10	-0.01597	-0.03993
1634	SLV fondazioni 37	-0.32632	-0.81579	SLV fondazioni 10	-0.01163	-0.02908
1635	SLV fondazioni 37	-0.29812	-0.74529	SLV fondazioni 10	-0.01019	-0.02547
1636	SLV fondazioni 37	-0.29513	-0.73783	SLV fondazioni 10	-0.01087	-0.02718
1637	SLV fondazioni 37	-0.32183	-0.80458	SLV fondazioni 10	-0.01311	-0.03277
1638	SLV fondazioni 37	-0.37943	-0.94858	SLV fondazioni 10	-0.01612	-0.04029
1639	SLV fondazioni 37	-0.46511	-1.16277	SLV fondazioni 10	-0.01895	-0.04738
1640	SLV fondazioni 37	-0.56889	-1.42222	SLV fondazioni 10	-0.0213	-0.05325
1641	SLV fondazioni 37	-0.67542	-1.68856	SLV fondazioni 10	-0.02522	-0.06306
1650	SLV fondazioni 22	-0.86761	-2.16902	SLV fondazioni 25	0.09456	0.23639
1651	SLV fondazioni 22	-0.73426	-1.83565	SLV fondazioni 25	0.07568	0.18919
1652	SLV fondazioni 22	-0.59339	-1.48347	SLV fondazioni 25	0.06375	0.15936
1653	SLV fondazioni 22	-0.48113	-1.20284	SLV fondazioni 25	0.05661	0.14153
1654	SLV fondazioni 22	-0.40586	-1.01464	SLV fondazioni 25	0.05262	0.13155
1655	SLV fondazioni 22	-0.37011	-0.92528	SLV fondazioni 25	0.05089	0.12723
1656	SLV fondazioni 22	-0.37228	-0.9307	SLV fondazioni 25	0.0509	0.12724
1657	SLV fondazioni 22	-0.40747	-1.01869	SLV fondazioni 25	0.05243	0.13107
1658	SLV fondazioni 22	-0.46718	-1.16795	SLV fondazioni 25	0.05529	0.13822
1659	SLV fondazioni 22	-0.53792	-1.34481	SLV fondazioni 25	0.05902	0.14754
1660	SLV fondazioni 22	-0.58436	-1.4609	SLV fondazioni 25	0.05298	0.13245
1661	SLV fondazioni 22	-0.58107	-1.45267	SLV fondazioni 25	0.03109	0.07772
1662	SLV fondazioni 38	-0.57652	-1.44131	SLV fondazioni 9	0.02052	0.05131
1663	SLV fondazioni 38	-0.58412	-1.46029	SLV fondazioni 9	0.03319	0.08298
1664	SLV fondazioni 38	-0.5951	-1.48776	SLV fondazioni 9	0.06285	0.15712
1665	SLV fondazioni 38	-0.55871	-1.39678	SLV fondazioni 9	0.07382	0.18456
1666	SLV fondazioni 38	-0.48871	-1.22177	SLV fondazioni 9	0.0628	0.15699
1667	SLV fondazioni 38	-0.42149	-1.05373	SLV fondazioni 9	0.04789	0.11972
1668	SLV fondazioni 38	-0.36831	-0.92077	SLV fondazioni 9	0.03119	0.07797
1669	SLV fondazioni 38	-0.33515	-0.83789	SLV fondazioni 9	0.01398	0.03495
1670	SLV fondazioni 22	-0.33218	-0.83045	SLV fondazioni 25	0.00513	0.01282
1671	SLV fondazioni 22	-0.36102	-0.90254	SLV fondazioni 25	0.00807	0.02016
1672	SLV fondazioni 22	-0.40429	-1.01074	SLV fondazioni 25	0.01046	0.02614
1673	SLV fondazioni 21	-0.45441	-1.13604	SLV fondazioni 26	0.01378	0.03445
1674	SLV fondazioni 22	-0.47907	-1.19767	SLV fondazioni 25	0.00344	0.00859
1675	SLV fondazioni 38	-0.46265	-1.15663	SLV fondazioni 9	-0.0219	-0.05475
1676	SLV fondazioni 38	-0.4504	-1.12601	SLV fondazioni 9	-0.03257	-0.08142

Nodo	Contesto	uz min	Minima	Contesto	uz max	Massima
1677	SLV fondazioni 37	-0.44429	-1.11072	SLV fondazioni 10	-0.03724	-0.0931
1678	SLV fondazioni 21	-0.45205	-1.13013	SLV fondazioni 26	-0.03124	-0.07809
1679	SLV fondazioni 21	-0.4634	-1.15851	SLV fondazioni 26	-0.0215	-0.05374
1680	SLV fondazioni 37	-0.48029	-1.20073	SLV fondazioni 10	0.00572	0.01431
1681	SLV fondazioni 37	-0.45451	-1.13628	SLV fondazioni 10	0.01578	0.03946
1682	SLV fondazioni 37	-0.40537	-1.01342	SLV fondazioni 10	0.01246	0.03116
1683	SLV fondazioni 37	-0.36099	-0.90247	SLV fondazioni 10	0.00747	0.01869
1684	SLV fondazioni 37	-0.33065	-0.82663	SLV fondazioni 10	0.0013	0.00325
1685	SLV fondazioni 21	-0.33172	-0.82931	SLV fondazioni 26	0.00649	0.01622
1686	SLV fondazioni 21	-0.36261	-0.90651	SLV fondazioni 26	0.0198	0.04949
1687	SLV fondazioni 21	-0.41317	-1.03293	SLV fondazioni 26	0.03256	0.08139
1688	SLV fondazioni 21	-0.47758	-1.19396	SLV fondazioni 26	0.04383	0.10958
1689	SLV fondazioni 21	-0.54491	-1.36229	SLV fondazioni 26	0.05211	0.13028
1690	SLV fondazioni 21	-0.58043	-1.45107	SLV fondazioni 26	0.04206	0.10516
1691	SLV fondazioni 21	-0.57031	-1.42577	SLV fondazioni 26	0.01537	0.03842
1692	SLV fondazioni 21	-0.5626	-1.40649	SLV fondazioni 26	0.00379	0.00948
1693	SLV fondazioni 37	-0.566	-1.41499	SLV fondazioni 10	0.01423	0.03556
1694	SLV fondazioni 37	-0.56999	-1.42498	SLV fondazioni 10	0.03834	0.09585
1695	SLV fondazioni 37	-0.527	-1.3175	SLV fondazioni 10	0.04729	0.11822
1696	SLV fondazioni 37	-0.45926	-1.14814	SLV fondazioni 10	0.04365	0.10912
1697	SLV fondazioni 37	-0.40127	-1.00319	SLV fondazioni 10	0.03965	0.09912
1698	SLV fondazioni 37	-0.36589	-0.91472	SLV fondazioni 10	0.0362	0.0905
1699	SLV fondazioni 37	-0.3611	-0.90276	SLV fondazioni 10	0.03388	0.08471
1700	SLV fondazioni 37	-0.39144	-0.9786	SLV fondazioni 10	0.03324	0.0831
1701	SLV fondazioni 37	-0.45839	-1.14598	SLV fondazioni 10	0.03514	0.08784
1702	SLV fondazioni 37	-0.5597	-1.39925	SLV fondazioni 10	0.04087	0.10217
1703	SLV fondazioni 37	-0.68793	-1.71983	SLV fondazioni 10	0.05261	0.13151
1704	SLV fondazioni 37	-0.81205	-2.03012	SLV fondazioni 10	0.07577	0.18942

## 8.2 Spostamenti di interpiano

Nodo inferiore: Nodo inferiore.

I.: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Pos.: Coordinate del nodo.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Z: Coordinata Z. [cm]

Nodo superiore: Nodo superiore.

I.: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Pos.: Coordinate del nodo.

Z: Coordinata Z. [cm]

Spost. rel.: Spostamento relativo. Il valore è adimensionale.

Combinazione: Combinazione.

Spostamento inferiore: Spostamento in pianta del nodo inferiore.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Spostamento superiore: Spostamento in pianta del nodo superiore.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

S.V.: Si intende non verificato qualora lo spostamento relativo sia superiore al valore limite espresso nelle preferenze di analisi.

limite SLO = 0.003333

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002427	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.962	-0.3	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002603	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.076	-0.097	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002427	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.962	-0.3	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002603	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.076	-0.097	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002358	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.974	0.094	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002718	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.088	0.297	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002358	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.974	0.094	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002718	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.088	0.297	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002009	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.22	-0.804	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.00154	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.387	-0.509	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002009	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.22	-0.804	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.00154	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.387	-0.509	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.000921	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.285	-0.254	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.000908	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.35	-0.139	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.000921	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.285	-0.254	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.000908	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.35	-0.139	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.000793	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.298	0.14	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.001068	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.363	0.255	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.000793	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.298	0.14	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.001068	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.363	0.255	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.00138	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.261	0.509	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002196	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.428	0.805	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.00138	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.261	0.509	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002196	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.428	0.805	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002141	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.381	-0.803	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.001327	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.214	-0.507	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002141	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.381	-0.803	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.001327	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.214	-0.507	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.000974	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.316	-0.253	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.000689	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.251	-0.138	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.000974	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.316	-0.253	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.000689	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.251	-0.138	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.000806	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.303	0.141	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.000843	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.238	0.256	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.000806	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.303	0.141	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.000843	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.238	0.256	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.001478	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.34	0.511	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.001987	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.173	0.806	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.001478	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.34	0.511	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.001987	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.173	0.806	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002608	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.041	-0.295	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002245	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.927	-0.092	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002608	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.041	-0.295	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002245	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.927	-0.092	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002491	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.029	0.099	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002321	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.915	0.302	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002491	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.029	0.099	si
57	1918.2	-4.3E4	-30	1722	385	0.002321	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.915	0.302	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.002379	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.955	-0.248	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.002597	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.07	-0.129	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.002379	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.955	-0.248	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.002597	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.07	-0.129	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.002357	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.969	0.135	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.002682	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.083	0.255	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.002357	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.969	0.135	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.002682	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.083	0.255	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.001821	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.212	-0.725	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.001611	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.379	-0.551	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.001821	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.212	-0.725	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.001611	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.379	-0.551	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.000863	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.279	-0.225	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.00091	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.344	-0.157	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.000863	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.279	-0.225	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.00091	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.344	-0.157	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.000802	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.292	0.159	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.00102	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.357	0.227	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.000802	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.292	0.159	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.00102	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.357	0.227	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.00147	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.257	0.553	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.002029	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.424	0.727	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.00147	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.257	0.553	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.002029	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.424	0.727	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.001987	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.389	-0.727	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.001436	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.222	-0.553	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.001987	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.389	-0.727	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.001436	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.222	-0.553	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.000949	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.322	-0.227	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.000729	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.257	-0.159	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.000949	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.322	-0.227	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.000729	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.257	-0.159	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.000835	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.309	0.157	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.000799	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.244	0.225	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.000835	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.309	0.157	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.000799	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.244	0.225	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.001566	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.344	0.551	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.001799	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.177	0.725	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.001566	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.344	0.551	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.001799	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.177	0.725	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.0026	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.049	-0.255	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.002274	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.934	-0.135	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.0026	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.049	-0.255	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.002274	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.934	-0.135	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.002513	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.035	0.129	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.002297	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.92	0.248	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.002513	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.035	0.129	si
58	2729.9	-4.3E4	-30	1723	385	0.002297	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.92	0.248	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.00238	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.959	-0.237	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.0026	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.069	-0.144	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.00238	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.959	-0.237	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.0026	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.069	-0.144	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.002364	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.971	0.142	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.002667	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.081	0.236	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.002364	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.971	0.142	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.002667	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.081	0.236	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001769	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.218	-0.701	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001639	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.379	-0.565	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001769	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.218	-0.701	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001639	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.379	-0.565	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.000855	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.281	-0.216	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.000917	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.344	-0.164	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.000855	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.281	-0.216	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.000917	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.344	-0.164	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.000809	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.293	0.163	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001004	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.356	0.216	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.000809	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.293	0.163	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001004	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.356	0.216	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001497	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.258	0.565	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001968	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.419	0.701	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001497	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.258	0.565	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001968	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.419	0.701	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001924	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.384	-0.7	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001462	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.223	-0.565	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001924	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.384	-0.7	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001462	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.223	-0.565	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.00093	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.32	-0.216	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.000734	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.257	-0.163	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.00093	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.32	-0.216	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.000734	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.257	-0.163	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.000841	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.308	0.164	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.000789	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.245	0.217	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.000841	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.308	0.164	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.000789	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.245	0.217	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001594	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.343	0.566	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001746	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.182	0.701	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001594	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.343	0.566	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.001746	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.182	0.701	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.002582	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.046	-0.235	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.002279	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.935	-0.142	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.002582	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.046	-0.235	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.002279	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.935	-0.142	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.002514	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.033	0.145	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.002296	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.923	0.238	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.002514	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.033	0.145	si
59	3008.2	-4.3E4	-30	1726	385	0.002296	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.923	0.238	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.00234	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.952	-0.191	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.002594	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.062	-0.174	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.00234	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.952	-0.191	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.002594	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.062	-0.174	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.002366	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.965	0.179	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.002634	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.076	0.196	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.002366	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.965	0.179	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.002634	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.076	0.196	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.001596	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.211	-0.628	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.001706	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.372	-0.603	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.001596	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.211	-0.628	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.001706	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.372	-0.603	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.000805	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.276	-0.188	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.000922	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.338	-0.179	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.000805	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.276	-0.188	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.000922	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.338	-0.179	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.000822	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.289	0.181	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.000964	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.351	0.191	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.000822	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.289	0.181	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.000964	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.351	0.191	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.001583	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.255	0.605	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.001819	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.416	0.63	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.001583	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.255	0.605	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.001819	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.416	0.63	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.001781	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.389	-0.629	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.001555	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.229	-0.604	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.001781	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.389	-0.629	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.001555	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.229	-0.604	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.000906	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.325	-0.189	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.000766	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.262	-0.18	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.000906	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.325	-0.189	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.000766	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.262	-0.18	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.000867	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.311	0.18	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.000755	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.249	0.19	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.000867	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.311	0.18	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.000755	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.249	0.19	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.001676	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.345	0.604	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.00158	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.185	0.629	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.001676	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.345	0.604	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.00158	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.185	0.629	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.00257	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.049	-0.194	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.002302	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.939	-0.177	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.00257	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.049	-0.194	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.002302	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.939	-0.177	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.002531	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.036	0.175	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.002278	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.925	0.193	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.002531	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.036	0.175	si
60	3819.9	-4.3E4	-30	1727	385	0.002278	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.925	0.193	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.002319	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.947	-0.17	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.00259	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.056	-0.199	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.002319	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.947	-0.17	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.00259	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.056	-0.199	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.002359	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.96	0.193	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.002606	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.069	0.165	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.002359	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.96	0.193	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.002606	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.069	0.165	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.0015	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.212	-0.585	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.001755	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.371	-0.627	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.0015	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.212	-0.585	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.001755	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.371	-0.627	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.000784	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.275	-0.174	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.000932	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.337	-0.19	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.000784	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.275	-0.174	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.000932	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.337	-0.19	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.00083	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.288	0.19	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.00094	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.349	0.174	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.00083	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.288	0.19	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.00094	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.349	0.174	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.001629	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.254	0.627	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.001725	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.412	0.585	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.001629	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.254	0.627	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.001725	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.412	0.585	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.001683	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.385	-0.583	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.001601	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.226	-0.625	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.001683	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.385	-0.583	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.001601	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.226	-0.625	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.000878	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.321	-0.172	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.000772	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.26	-0.188	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.000878	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.321	-0.172	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.000772	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.26	-0.188	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.000878	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.309	0.192	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.000731	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.247	0.176	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.000876	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.309	0.192	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.000731	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.247	0.176	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.001726	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.343	0.629	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.001483	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.184	0.587	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.001726	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.343	0.629	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.001483	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.184	0.587	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.002539	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.041	-0.163	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.002292	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.932	-0.191	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.002539	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.041	-0.163	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.002292	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.932	-0.191	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.002525	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.028	0.201	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.002254	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.919	0.172	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.002525	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.028	0.201	si
61	4318.2	-4.3E4	-30	1730	385	0.002254	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.919	0.172	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.002279	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.938	-0.12	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.002579	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.047	-0.225	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.002279	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.938	-0.12	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.002579	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.047	-0.225	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.00236	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.951	0.232	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.002573	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.06	0.128	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.00236	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.951	0.232	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.002573	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.06	0.128	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.001322	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.205	-0.509	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.001817	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.363	-0.661	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.001322	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.205	-0.509	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.001817	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.363	-0.661	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.000735	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.269	-0.144	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.000934	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.33	-0.204	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.000735	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.269	-0.144	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.000934	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.33	-0.204	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.000845	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.282	0.208	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.000902	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.344	0.149	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.000845	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.282	0.208	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.000902	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.344	0.149	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.001714	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.249	0.666	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.00158	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.407	0.514	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.001714	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.249	0.666	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.00158	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.407	0.514	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.001547	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.389	-0.51	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.001691	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.231	-0.663	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.001547	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.389	-0.51	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.001691	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.231	-0.663	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.000859	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.325	-0.146	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.000805	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.264	-0.205	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.000859	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.325	-0.146	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.000805	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.264	-0.205	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.000902	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.312	0.207	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.000701	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.25	0.148	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.000902	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.312	0.207	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.000701	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.25	0.148	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.001804	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.345	0.665	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.001315	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.187	0.513	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.001804	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.345	0.665	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.001315	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.187	0.513	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.002529	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.042	-0.124	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.002316	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.933	-0.229	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.002529	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.042	-0.124	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.002316	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.933	-0.229	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.002539	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.028	0.228	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.002237	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.92	0.124	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.002539	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.028	0.228	si
62	5129.9	-4.3E4	-30	1731	385	0.002237	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.92	0.124	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.002271	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.936	-0.109	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.002591	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.048	-0.24	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.002271	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.936	-0.109	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.002591	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.048	-0.24	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.002357	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.948	0.24	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.002568	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.06	0.109	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.002357	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.948	0.24	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.002568	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.06	0.109	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.00127	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.206	-0.485	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.001856	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.369	-0.676	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.00127	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.206	-0.485	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.001856	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.369	-0.676	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.000728	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.27	-0.136	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.00095	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.333	-0.21	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.000728	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.27	-0.136	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.00095	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.333	-0.21	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.000851	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.282	0.213	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.000896	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.345	0.139	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.000851	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.282	0.213	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.000896	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.345	0.139	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.001739	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.246	0.679	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.001534	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.409	0.488	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.001739	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.246	0.679	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.001534	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.409	0.488	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.001492	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.386	-0.484	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.001713	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.223	-0.675	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.001492	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.386	-0.484	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.001713	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.223	-0.675	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.000842	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.322	-0.135	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.000802	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.259	-0.209	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.000842	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.322	-0.135	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.000802	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.259	-0.209	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.000908	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.31	0.214	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.000683	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.247	0.14	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.000908	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.31	0.214	si



Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.000683	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.247	0.14	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.001838	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.346	0.68	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.001258	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.183	0.489	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.001838	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.346	0.68	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.001258	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.183	0.489	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.002512	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.037	-0.106	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.002301	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.925	-0.237	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.002512	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.037	-0.106	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.002301	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.925	-0.237	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.002539	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.025	0.243	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.002217	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.913	0.112	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.002539	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.025	0.243	si
63	5408.2	-4.3E4	-30	1734	385	0.002217	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.913	0.112	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.002245	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.93	-0.054	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.002593	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.042	-0.269	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.002245	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.93	-0.054	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.002593	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.042	-0.269	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.002374	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.943	0.285	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.002547	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.055	0.07	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.002374	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.943	0.285	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.002547	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.055	0.07	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.001087	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.199	-0.405	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.001936	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.361	-0.718	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.001087	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.199	-0.405	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.001936	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.361	-0.718	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.000683	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.263	-0.105	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.000958	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.327	-0.227	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.000683	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.263	-0.105	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.000958	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.327	-0.227	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.000873	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.276	0.234	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.000862	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.339	0.113	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.000873	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.276	0.234	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.000862	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.339	0.113	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.001842	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.241	0.726	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.001392	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.404	0.413	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.001842	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.241	0.726	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.001392	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.404	0.413	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.001367	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.394	-0.408	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.001825	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.231	-0.721	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.001367	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.394	-0.408	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.001825	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.231	-0.721	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.000835	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.329	-0.108	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.000847	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.266	-0.23	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.000835	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.329	-0.108	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.000847	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.266	-0.23	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.000944	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.316	0.231	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.000664	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.253	0.109	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.000944	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.316	0.231	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.000664	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.253	0.109	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.001935	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.351	0.722	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.001085	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.188	0.409	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.001935	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.351	0.722	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.001085	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.188	0.409	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.002522	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.044	-0.066	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.002347	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.933	-0.281	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.002522	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.044	-0.066	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.002347	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.933	-0.281	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.002572	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.032	0.273	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.002221	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.92	0.059	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.002572	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.032	0.273	si
64	6219.9	-4.3E4	-30	1735	385	0.002221	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.92	0.059	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002479	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.984	-0.301	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002578	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.066	-0.096	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002479	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.984	-0.301	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002578	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.066	-0.096	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002402	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.993	0.094	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002687	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.074	0.298	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002402	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.993	0.094	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002687	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.074	0.298	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002035	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.25	-0.807	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.001515	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.369	-0.509	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002035	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.25	-0.807	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.001515	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.369	-0.509	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.000943	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.296	-0.255	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.000892	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.343	-0.139	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.000943	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.296	-0.255	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.000892	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.343	-0.139	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.000809	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.305	0.139	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.001047	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.352	0.255	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.000809	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.305	0.139	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.001047	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.352	0.255	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.001399	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.279	0.509	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002168	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.398	0.807	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.001399	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.279	0.509	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002168	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.398	0.807	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002121	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.354	-0.806	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.001349	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.235	-0.508	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002121	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.354	-0.806	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.001349	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.235	-0.508	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.000962	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.308	-0.254	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.000713	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.261	-0.138	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.000962	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.308	-0.254	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.000713	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.261	-0.138	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.000796	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.299	0.14	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.000867	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.253	0.256	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.000796	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.299	0.14	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.000867	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.253	0.256	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.001458	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.325	0.51	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002009	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.206	0.808	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.001458	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.325	0.51	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002009	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.206	0.808	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002585	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.031	-0.297	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002297	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.949	-0.093	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002585	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.031	-0.297	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002297	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.949	-0.093	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002473	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.022	0.097	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002379	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.94	0.302	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002473	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.022	0.097	si
278	1906.6	-4.2E4	-30	1746	385	0.002379	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.94	0.302	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.002437	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.98	-0.249	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.002577	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.061	-0.131	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.002437	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.98	-0.249	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.002577	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.061	-0.131	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.002406	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.989	0.135	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.002651	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.07	0.253	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.002406	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.989	0.135	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.002651	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.07	0.253	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.001846	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.246	-0.726	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.001595	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.364	-0.553	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.001846	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.246	-0.726	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.001595	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.364	-0.553	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.000889	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.292	-0.225	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.0009	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.338	-0.158	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.000889	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.292	-0.225	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.0009	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.338	-0.158	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.000821	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.301	0.159	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.000999	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.348	0.226	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.000821	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.301	0.159	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.000999	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.348	0.226	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.001491	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.276	0.554	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.001992	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.394	0.727	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.001491	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.276	0.554	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.001992	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.394	0.727	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.001954	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.359	-0.727	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.001456	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.241	-0.554	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.001954	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.359	-0.727	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.001456	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.241	-0.554	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.000929	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.312	-0.226	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.000747	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.266	-0.159	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.000929	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.312	-0.226	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.000747	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.266	-0.159	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.000823	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.303	0.157	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.000823	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.257	0.225	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.000823	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.303	0.157	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.000823	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.257	0.225	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.001549	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.329	0.553	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.00182	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.21	0.725	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.001549	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.329	0.553	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.00182	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.21	0.725	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.002568	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.035	-0.254	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.002321	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.954	-0.135	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.002568	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.035	-0.254	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.002321	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.954	-0.135	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.002492	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.026	0.13	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.002354	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.945	0.249	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.002492	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.026	0.13	si
279	2741.6	-4.2E4	-30	1747	385	0.002354	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.945	0.249	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.00243	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.98	-0.238	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.002579	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.061	-0.144	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.00243	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.98	-0.238	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.002579	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.061	-0.144	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.002408	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.989	0.143	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.002639	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.069	0.237	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.002408	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.989	0.143	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.002639	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.069	0.237	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.001794	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.246	-0.703	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.00162	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.363	-0.566	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.001794	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.246	-0.703	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.00162	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.363	-0.566	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.000877	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.292	-0.217	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.000905	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.338	-0.164	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.000877	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.292	-0.217	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.000905	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.338	-0.164	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.000826	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.301	0.163	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.000986	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.347	0.217	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.000826	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.301	0.163	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.000986	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.347	0.217	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.001516	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.276	0.565	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.00194	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.393	0.702	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.001516	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.276	0.565	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.00194	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.393	0.702	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.0019	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.358	-0.702	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.001481	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.241	-0.565	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.0019	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.358	-0.702	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.001481	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.241	-0.565	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.000915	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.312	-0.217	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.000753	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.266	-0.163	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.000915	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.312	-0.217	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.000753	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.266	-0.163	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.00083	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.303	0.164	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.000812	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.257	0.217	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.00083	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.303	0.164	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.000812	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.257	0.217	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.001576	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.328	0.566	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.001768	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.211	0.703	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.001576	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.328	0.566	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.001768	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.211	0.703	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.002557	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.035	-0.237	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.002325	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.954	-0.142	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.002557	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.035	-0.237	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.002325	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.954	-0.142	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.002496	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.026	0.144	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.002349	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.945	0.238	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.002496	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.026	0.144	si
280	2996.6	-4.2E4	-30	1750	385	0.002349	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.945	0.238	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.002395	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.975	-0.193	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.002576	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.054	-0.177	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.002395	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.975	-0.193	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.002576	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.054	-0.177	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.002409	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.984	0.177	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.002604	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.063	0.193	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.002409	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.984	0.177	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.002604	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.063	0.193	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.001623	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.243	-0.628	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.001694	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.358	-0.605	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.001623	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.243	-0.628	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.001694	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.358	-0.605	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.000832	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.289	-0.189	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.000913	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.333	-0.18	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.000832	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.289	-0.189	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.000913	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.333	-0.18	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.000839	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.298	0.181	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.000944	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.342	0.19	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.000839	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.298	0.181	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.000944	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.342	0.19	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.0016	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.273	0.606	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.001781	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.388	0.629	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.0016	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.273	0.606	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.001781	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.388	0.629	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.001744	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.36	-0.628	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.001572	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.245	-0.604	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.001744	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.36	-0.628	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.001572	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.245	-0.604	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.000884	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.314	-0.189	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.000781	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.27	-0.18	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.000884	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.314	-0.189	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.000781	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.27	-0.18	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.000856	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.305	0.181	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.000778	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.261	0.19	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.000856	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.305	0.181	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.000778	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.261	0.19	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.001663	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.33	0.606	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.001602	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.215	0.629	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.001663	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.33	0.606	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.001602	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.215	0.629	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.002537	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.035	-0.192	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.002342	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.956	-0.176	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.002537	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.035	-0.192	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.002342	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.956	-0.176	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.00251	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.026	0.178	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.002329	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.947	0.194	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.00251	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.026	0.178	si
281	3831.6	-4.2E4	-30	1751	385	0.002329	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.947	0.194	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.002378	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.972	-0.17	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.002577	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.051	-0.198	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.002378	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.972	-0.17	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.002577	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.051	-0.198	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.002409	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.981	0.194	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.002584	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.06	0.166	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.002409	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.981	0.194	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.002584	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.06	0.166	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.00153	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.242	-0.587	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.001739	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.357	-0.627	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.00153	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.242	-0.587	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.001739	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.357	-0.627	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.000811	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.288	-0.174	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.000923	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.332	-0.19	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.000811	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.288	-0.174	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.000923	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.332	-0.19	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.000848	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.297	0.19	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.000923	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.341	0.174	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.000848	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.297	0.19	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.000923	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.341	0.174	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.001647	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.272	0.627	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.001693	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.386	0.587	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.001647	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.272	0.627	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.001693	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.386	0.587	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.001654	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.359	-0.585	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.001618	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.244	-0.626	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.001654	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.359	-0.585	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.001618	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.244	-0.626	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.000862	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.313	-0.173	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.000791	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.269	-0.188	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.000862	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.313	-0.173	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.000791	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.269	-0.188	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.000867	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.305	0.192	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.000756	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.26	0.176	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.000867	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.305	0.192	si



Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.000756	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.26	0.176	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.001711	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.329	0.629	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.00151	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.215	0.588	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.001711	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.329	0.629	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.00151	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.215	0.588	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.002518	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.032	-0.165	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.002343	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.953	-0.192	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.002518	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.032	-0.165	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.002343	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.953	-0.192	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.002512	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.023	0.2	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.002313	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.944	0.172	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.002512	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.023	0.2	si
282	4306.6	-4.2E4	-30	1754	385	0.002313	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.944	0.172	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.002342	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.964	-0.121	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.002572	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.043	-0.227	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.002342	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.964	-0.121	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.002572	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.043	-0.227	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.002411	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.973	0.232	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.002552	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.052	0.126	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.002411	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.973	0.232	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.002552	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.052	0.126	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.001355	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.238	-0.509	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.00181	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.352	-0.663	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.001355	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.238	-0.509	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.00181	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.352	-0.663	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.000766	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.283	-0.145	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.000931	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.328	-0.205	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.000766	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.283	-0.145	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.000931	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.328	-0.205	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.000864	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.292	0.208	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.000886	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.336	0.148	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.000864	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.292	0.208	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.000886	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.336	0.148	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.001731	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.267	0.667	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.00154	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.381	0.513	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.001731	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.267	0.667	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.00154	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.381	0.513	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.001505	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.361	-0.51	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.001706	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.246	-0.664	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.001505	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.361	-0.51	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.001706	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.246	-0.664	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.000837	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.316	-0.145	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.000819	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.271	-0.205	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.000837	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.316	-0.145	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.000819	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.271	-0.205	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.000892	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.307	0.208	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.000725	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.262	0.148	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.000892	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.307	0.208	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.000725	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.262	0.148	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.001793	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.331	0.666	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.001341	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.217	0.512	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.001793	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.331	0.666	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.001341	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.217	0.512	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.002502	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.031	-0.123	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.00236	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.952	-0.229	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.002502	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.031	-0.123	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.00236	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.952	-0.229	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.002524	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.022	0.23	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.002293	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.944	0.124	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.002524	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.022	0.23	si
283	5141.6	-4.2E4	-30	1755	385	0.002293	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.944	0.124	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.002335	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.963	-0.109	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.002575	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.042	-0.239	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.002335	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.963	-0.109	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.002575	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.042	-0.239	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.002411	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.971	0.241	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.002544	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.05	0.11	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.002411	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.971	0.241	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.002544	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.05	0.11	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.001305	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.238	-0.487	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.001838	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.352	-0.676	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.001305	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.238	-0.487	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.001838	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.352	-0.676	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.000756	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.283	-0.137	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.000938	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.327	-0.211	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.000756	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.283	-0.137	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.000938	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.327	-0.211	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.000869	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.291	0.213	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.000876	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.336	0.139	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.000869	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.291	0.213	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.000876	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.336	0.139	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.001757	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.266	0.679	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.001494	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.381	0.489	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.001757	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.266	0.679	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.001494	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.381	0.489	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.001458	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.36	-0.486	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.001732	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.245	-0.676	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.001458	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.36	-0.486	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.001732	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.245	-0.676	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.000827	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.315	-0.136	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.000825	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.27	-0.21	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.000827	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.315	-0.136	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.000825	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.27	-0.21	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.0009	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.307	0.214	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.000715	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.262	0.14	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.0009	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.307	0.214	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.000715	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.262	0.14	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.001822	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.332	0.679	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.001291	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.217	0.49	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.001822	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.332	0.679	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.001291	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.217	0.49	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.002494	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.029	-0.107	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.002361	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.951	-0.237	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.002494	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.029	-0.107	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.002361	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.951	-0.237	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.002528	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.021	0.242	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.002286	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.942	0.112	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.002528	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.021	0.242	si
284	5396.6	-4.2E4	-30	1758	385	0.002286	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.942	0.112	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.002307	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.956	-0.054	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.002577	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.035	-0.271	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.002307	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.956	-0.054	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.002577	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.035	-0.271	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.002423	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.964	0.285	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.002519	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.043	0.068	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.002423	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.964	0.285	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.002519	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.043	0.068	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.001124	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.232	-0.405	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.001925	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.347	-0.72	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.001124	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.232	-0.405	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.001925	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.347	-0.72	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.000715	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.277	-0.105	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.000951	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.322	-0.228	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.000715	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.277	-0.105	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.000951	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.322	-0.228	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.000891	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.286	0.234	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.000841	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.331	0.112	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.000891	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.286	0.234	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.000841	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.331	0.112	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.001859	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.261	0.726	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.001342	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.376	0.411	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.001859	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.261	0.726	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.001342	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.376	0.411	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.001316	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.364	-0.408	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.001842	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.249	-0.723	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.001316	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.364	-0.408	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.001842	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.249	-0.723	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.000811	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.319	-0.108	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.000863	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.274	-0.231	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.000811	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.319	-0.108	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.000863	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.274	-0.231	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.000932	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.31	0.231	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.000691	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.265	0.108	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.000932	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.31	0.231	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.000691	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.265	0.108	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.00192	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.335	0.723	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.001117	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.22	0.408	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.00192	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.335	0.723	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.001117	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.22	0.408	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.00249	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.031	-0.065	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.002393	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.952	-0.281	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.00249	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.031	-0.065	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.002393	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.952	-0.281	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.002551	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.023	0.274	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.002278	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.944	0.058	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.002551	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.023	0.274	si
285	6231.6	-4.2E4	-30	1759	385	0.002278	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.944	0.058	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002547	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.014	-0.298	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002532	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.046	-0.094	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002547	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.014	-0.298	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002532	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.046	-0.094	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002461	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.017	0.096	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.00263	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.049	0.301	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002461	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.017	0.096	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.00263	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.049	0.301	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.00207	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.295	-0.807	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.001478	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.342	-0.509	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.00207	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.295	-0.807	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.001478	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.342	-0.509	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.000972	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.312	-0.255	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.000865	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.331	-0.14	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.000972	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.312	-0.255	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.000865	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.331	-0.14	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.000831	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.315	0.14	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.001013	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.334	0.255	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.000831	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.315	0.14	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.001013	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.334	0.255	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.00143	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.304	0.509	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002121	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.352	0.807	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.00143	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.304	0.509	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002121	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.352	0.807	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002087	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.313	-0.808	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.001386	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.265	-0.51	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002087	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.313	-0.808	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.001386	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.265	-0.51	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.000941	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.295	-0.256	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.000747	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.276	-0.141	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.000941	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.295	-0.256	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.000747	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.276	-0.141	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.000778	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.292	0.139	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.0009	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.273	0.254	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.000778	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.292	0.139	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.0009	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.273	0.254	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.001426	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.303	0.508	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002037	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.256	0.806	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.001426	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.303	0.508	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002037	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.256	0.806	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002541	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.01	-0.302	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002368	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.978	-0.097	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002541	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.01	-0.302	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002368	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.978	-0.097	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002438	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.007	0.093	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002456	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.975	0.297	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002438	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.007	0.093	si
614	1906.6	-4.2E4	-30	1763	385	0.002456	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.975	0.297	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.002509	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.011	-0.25	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.002533	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.043	-0.131	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.002509	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.011	-0.25	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.002533	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.043	-0.131	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.002465	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.014	0.134	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.002593	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.046	0.253	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.002465	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.014	0.134	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.002593	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.046	0.253	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.001887	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.292	-0.727	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.001563	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.339	-0.553	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.001887	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.292	-0.727	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.001563	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.339	-0.553	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.000924	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.31	-0.225	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.000878	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.328	-0.158	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.000924	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.31	-0.225	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.000878	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.328	-0.158	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.000846	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.313	0.159	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.000967	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.331	0.226	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.000846	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.313	0.159	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.000967	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.331	0.226	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.001521	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.303	0.554	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.001944	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.349	0.727	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.001521	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.303	0.554	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.001944	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.349	0.727	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.00191	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.315	-0.728	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.001483	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.268	-0.554	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.00191	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.315	-0.728	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.001483	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.268	-0.554	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.000899	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.297	-0.226	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.000773	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.278	-0.159	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.000899	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.297	-0.226	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.000773	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.278	-0.159	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.000803	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.294	0.158	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.000857	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.275	0.225	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.000803	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.294	0.158	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.000857	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.275	0.225	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.001521	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.304	0.553	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.001857	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.257	0.726	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.001521	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.304	0.553	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.001857	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.257	0.726	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.002512	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.011	-0.253	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.002382	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.979	-0.134	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.002512	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.011	-0.253	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.002382	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.979	-0.134	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.00245	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.008	0.131	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.002428	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.976	0.25	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.00245	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.008	0.131	si
615	2741.6	-4.2E4	-30	1764	385	0.002428	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.976	0.25	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.0025	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.01	-0.236	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.002535	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.042	-0.143	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.0025	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.01	-0.236	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.002535	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.042	-0.143	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.002466	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.013	0.144	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.002583	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.045	0.238	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.002466	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.013	0.144	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.002583	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.045	0.238	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.001833	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.292	-0.702	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.00159	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.339	-0.566	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.001833	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.292	-0.702	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.00159	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.339	-0.566	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.000911	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.31	-0.217	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.000883	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.328	-0.164	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.000911	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.31	-0.217	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.000883	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.328	-0.164	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.000851	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.313	0.164	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.000954	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.331	0.217	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.000851	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.313	0.164	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.000954	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.331	0.217	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.001547	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.302	0.567	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.001891	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.349	0.703	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.001547	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.302	0.567	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.001891	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.349	0.703	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.001855	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.314	-0.703	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.00151	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.268	-0.567	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.001855	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.314	-0.703	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.00151	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.268	-0.567	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.000886	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.297	-0.217	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.000779	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.278	-0.164	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.000886	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.297	-0.217	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.000779	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.278	-0.164	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.00081	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.293	0.164	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.000844	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.275	0.217	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.00081	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.293	0.164	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.000844	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.275	0.217	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.001548	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.304	0.566	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.001802	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.257	0.702	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.001548	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.304	0.566	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.001802	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.257	0.702	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.002502	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.011	-0.238	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.002384	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.979	-0.145	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.002502	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.011	-0.238	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.002384	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.979	-0.145	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.002452	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.008	0.143	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.002419	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.976	0.236	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.002452	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.008	0.143	si
616	2996.6	-4.2E4	-30	1767	385	0.002419	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.976	0.236	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.002465	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.005	-0.194	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.002532	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.036	-0.177	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.002465	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.005	-0.194	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.002532	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.036	-0.177	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.002465	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.008	0.177	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.002546	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.039	0.193	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.002465	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.008	0.177	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.002546	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.039	0.193	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.001667	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.289	-0.629	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.001665	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.334	-0.605	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.001667	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.289	-0.629	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.001665	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.334	-0.605	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.000868	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.306	-0.189	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.000893	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.324	-0.18	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.000868	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.306	-0.189	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.000893	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.324	-0.18	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.000863	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.309	0.181	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.000911	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.327	0.19	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.000863	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.309	0.181	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.000911	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.327	0.19	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.001627	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.299	0.605	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.001729	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.344	0.629	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.001627	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.299	0.605	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.001729	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.344	0.629	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.001694	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.316	-0.628	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.001595	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.27	-0.604	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.001694	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.316	-0.628	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.001595	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.27	-0.604	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.000851	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.298	-0.189	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.000803	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.281	-0.18	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.000851	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.298	-0.189	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.000803	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.281	-0.18	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.000835	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.295	0.181	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.000811	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.278	0.191	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.000835	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.295	0.181	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.000811	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.278	0.191	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.001635	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.306	0.606	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.001642	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.26	0.63	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.001635	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.306	0.606	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.001642	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.26	0.63	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.002478	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.01	-0.192	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.002397	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.979	-0.176	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.002478	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.01	-0.192	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.002397	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.979	-0.176	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.002465	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.007	0.178	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.002398	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.976	0.195	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.002465	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.007	0.178	si
617	3831.6	-4.2E4	-30	1768	385	0.002398	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.976	0.195	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.002451	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.003	-0.169	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.002536	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.034	-0.198	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.002451	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.003	-0.169	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.002536	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.034	-0.198	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.002469	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.006	0.195	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.00253	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.037	0.167	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.002469	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.006	0.195	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.00253	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.037	0.167	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.001575	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.288	-0.587	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.001713	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.333	-0.628	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.001575	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.288	-0.587	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.001713	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.333	-0.628	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.000847	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.306	-0.174	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.000903	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.323	-0.19	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.000847	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.306	-0.174	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.000903	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.323	-0.19	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.000873	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.308	0.19	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.000891	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.326	0.174	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.000873	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.308	0.19	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.000891	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.326	0.174	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.001676	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.298	0.628	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.001638	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.343	0.587	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.001676	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.298	0.628	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.001638	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.343	0.587	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.001602	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.315	-0.585	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.001644	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.27	-0.627	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.001602	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.315	-0.585	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.001644	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.27	-0.627	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.00083	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.298	-0.173	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.000815	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.281	-0.189	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.00083	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.298	-0.173	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.000815	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.281	-0.189	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.000848	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.295	0.192	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.000792	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.278	0.176	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.000848	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.295	0.192	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.000792	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.278	0.176	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.001686	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.306	0.629	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.00155	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.261	0.588	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.001686	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.306	0.629	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.00155	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.261	0.588	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.002464	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.009	-0.165	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.002402	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.978	-0.194	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.002464	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.009	-0.165	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.002402	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.978	-0.194	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.002471	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.006	0.199	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.002386	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.975	0.171	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.002471	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.006	0.199	si
618	4306.6	-4.2E4	-30	1771	385	0.002386	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.975	0.171	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.002419	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.996	-0.123	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.002533	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.026	-0.229	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.002419	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.996	-0.123	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.002533	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.026	-0.229	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.00247	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.999	0.23	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.002497	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.029	0.124	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.00247	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.999	0.23	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.002497	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.029	0.124	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.001409	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.285	-0.51	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.001785	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.329	-0.664	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.001409	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.285	-0.51	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.001785	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.329	-0.664	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.000807	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.302	-0.145	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.000913	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.318	-0.205	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.000807	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.302	-0.145	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.000913	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.318	-0.205	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.000887	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.304	0.207	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.000851	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.321	0.148	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.000887	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.304	0.207	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.000851	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.321	0.148	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.001754	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.294	0.666	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.001478	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.337	0.512	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.001754	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.294	0.666	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.001478	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.337	0.512	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.001445	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.316	-0.51	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.001728	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.272	-0.663	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.001445	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.316	-0.51	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.001728	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.272	-0.663	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.000802	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.3	-0.145	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.000841	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.283	-0.205	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.000802	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.3	-0.145	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.000841	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.283	-0.205	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.000874	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.297	0.208	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.000764	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.28	0.148	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.000874	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.297	0.208	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.000764	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.28	0.148	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.001769	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.307	0.667	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.00139	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.264	0.513	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.001769	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.307	0.667	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.00139	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.264	0.513	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.002445	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.007	-0.121	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.002418	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.978	-0.227	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.002445	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.007	-0.121	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.002418	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.978	-0.227	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.002484	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.005	0.232	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.002369	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.975	0.126	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.002484	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.005	0.232	si
619	5141.6	-4.2E4	-30	1772	385	0.002369	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.975	0.126	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.002413	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.996	-0.107	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.002535	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.025	-0.238	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.002413	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.996	-0.107	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.002535	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.025	-0.238	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.002475	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.998	0.242	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.00249	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.027	0.112	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.002475	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.998	0.242	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.00249	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.027	0.112	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.001358	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.285	-0.486	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.001812	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.328	-0.677	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.001358	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.285	-0.486	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.001812	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.328	-0.677	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.000797	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.301	-0.136	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.000918	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.318	-0.21	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.000797	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.301	-0.136	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.000918	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.318	-0.21	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.000895	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.304	0.214	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.000842	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.32	0.14	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.000895	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.304	0.214	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.000842	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.32	0.14	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.001784	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.294	0.68	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.001431	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.336	0.489	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.001784	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.294	0.68	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.001431	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.336	0.489	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.001397	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.315	-0.487	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.001759	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.273	-0.677	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.001397	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.315	-0.487	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.001759	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.273	-0.677	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.000793	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.299	-0.137	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.00085	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.283	-0.211	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.000793	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.299	-0.137	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.00085	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.283	-0.211	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.000881	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.297	0.213	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.000754	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.28	0.139	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.000881	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.297	0.213	si



Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.000754	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.28	0.139	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.001796	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.307	0.679	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.001339	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.264	0.489	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.001796	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.307	0.679	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.001339	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.264	0.489	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.002439	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.007	-0.109	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.002424	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.977	-0.24	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.002439	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.007	-0.109	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.002424	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.977	-0.24	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.002488	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.004	0.241	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.002364	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.975	0.11	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.002488	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.004	0.241	si
620	5396.6	-4.2E4	-30	1775	385	0.002364	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.975	0.11	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.002386	Famiglia "SLO" 1	0	0	-0.988	-0.058	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.002535	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.016	-0.273	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.002386	Famiglia "SLO" 3	0	0	-0.988	-0.058	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.002535	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.016	-0.273	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.00248	Famiglia "SLO" 5	0	0	-0.99	0.281	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.002458	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.018	0.066	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.00248	Famiglia "SLO" 7	0	0	-0.99	0.281	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.002458	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.018	0.066	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.001194	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.283	-0.407	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.001901	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.323	-0.72	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.001194	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.283	-0.407	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.001901	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.323	-0.72	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.000761	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.297	-0.107	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.000934	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.313	-0.229	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.000761	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.297	-0.107	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.000934	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.313	-0.229	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.000912	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.299	0.232	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.000804	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.315	0.11	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.000912	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.299	0.232	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.000804	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.315	0.11	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.001877	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.289	0.723	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.001268	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.329	0.41	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.001877	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.289	0.723	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.001268	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.329	0.41	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.001243	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.315	-0.409	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.001861	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.275	-0.722	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.001243	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.315	-0.409	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.001861	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.275	-0.722	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.00077	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.3	-0.109	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.000883	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.285	-0.231	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.00077	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.3	-0.109	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.000883	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.285	-0.231	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.000908	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.298	0.23	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.00073	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.283	0.108	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.000908	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.298	0.23	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.00073	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.283	0.108	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.00189	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.309	0.721	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.001178	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.268	0.408	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.00189	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.309	0.721	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.001178	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.268	0.408	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.002423	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.003	-0.065	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.002446	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.976	-0.28	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.002423	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.003	-0.065	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.002446	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.976	-0.28	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.002502	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.002	0.274	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.002351	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.974	0.059	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.002502	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.002	0.274	si
627	6219.9	-4.2E4	-30	1777	385	0.002351	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.974	0.059	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002561	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.015	-0.316	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002524	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.045	-0.08	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002561	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.015	-0.316	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002524	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.045	-0.08	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.00246	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.018	0.082	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002637	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.047	0.318	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.00246	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.018	0.082	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002637	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.047	0.318	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002135	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.297	-0.835	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.001439	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.34	-0.491	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002135	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.297	-0.835	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.001439	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.34	-0.491	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.00099	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.313	-0.266	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.000856	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.33	-0.132	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.00099	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.313	-0.266	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.000856	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.33	-0.132	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.000824	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.316	0.131	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.001024	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.332	0.265	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.000824	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.316	0.131	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.001024	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.332	0.265	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.001391	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.305	0.49	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002177	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.349	0.834	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.001391	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.305	0.49	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002177	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.349	0.834	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002149	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.31	-0.836	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.001349	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.267	-0.492	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002149	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.31	-0.836	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.001349	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.267	-0.492	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.000958	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.294	-0.267	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.000742	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.277	-0.134	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.000958	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.294	-0.267	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.000742	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.277	-0.134	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.000769	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.292	0.13	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.000918	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.275	0.264	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.000769	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.292	0.13	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.000918	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.275	0.264	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.001384	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.302	0.488	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.0021	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.259	0.832	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.001384	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.302	0.488	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.0021	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.259	0.832	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002551	Famiglia "SLO" 41	0	0	1.009	-0.32	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002368	Famiglia "SLO" 42	0	0	0.979	-0.084	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002551	Famiglia "SLO" 43	0	0	1.009	-0.32	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002368	Famiglia "SLO" 44	0	0	0.979	-0.084	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002432	Famiglia "SLO" 45	0	0	1.006	0.077	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002472	Famiglia "SLO" 46	0	0	0.977	0.313	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002432	Famiglia "SLO" 47	0	0	1.006	0.077	si
628	1603.2	-4.2E4	-30	1789	385	0.002472	Famiglia "SLO" 48	0	0	0.977	0.313	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002633	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.047	-0.312	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.00246	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.018	-0.076	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002633	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.047	-0.312	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.00246	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.018	-0.076	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002524	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.044	0.085	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002565	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.015	0.321	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002524	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.044	0.085	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002565	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.015	0.321	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002175	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.35	-0.832	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.00139	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.307	-0.488	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002175	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.35	-0.832	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.00139	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.307	-0.488	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.001023	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.333	-0.264	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.000824	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.316	-0.13	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.001023	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.333	-0.264	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.000824	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.316	-0.13	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.000857	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.329	0.134	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.000992	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.313	0.268	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.000857	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.329	0.134	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.000992	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.313	0.268	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.001439	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.338	0.492	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002137	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.296	0.836	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.001439	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.338	0.492	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002137	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.296	0.836	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002103	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.257	-0.834	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.001385	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.3	-0.49	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002103	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.257	-0.834	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.001385	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.3	-0.49	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.00092	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.274	-0.266	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.000769	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.291	-0.132	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.00092	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.274	-0.266	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.000769	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.291	-0.132	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.00074	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.278	0.132	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.000954	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.294	0.265	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.00074	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.278	0.132	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.000954	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.294	0.265	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.001347	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.269	0.49	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002144	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.311	0.834	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.001347	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.269	0.49	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002144	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.311	0.834	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002475	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.976	-0.319	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.00243	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.005	-0.083	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002475	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.976	-0.319	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.00243	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.005	-0.083	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002368	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.979	0.078	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002545	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.008	0.314	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002368	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.979	0.078	si
1078	1603.2	-4.1E4	-30	1792	385	0.002545	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.008	0.314	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.002462	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.02	-0.058	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.00248	Famiglia "SLO" 2	0	0	-0.992	-0.273	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.002462	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.02	-0.058	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.00248	Famiglia "SLO" 4	0	0	-0.992	-0.273	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.002543	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.017	0.281	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.00239	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.99	0.066	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.002543	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.017	0.281	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.00239	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.99	0.066	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.001261	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.331	-0.406	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.001868	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.291	-0.719	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.001261	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.331	-0.406	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.001868	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.291	-0.719	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.000802	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.316	-0.106	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.000908	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.3	-0.228	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.000802	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.316	-0.106	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.000908	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.3	-0.228	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.000941	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.313	0.233	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.000766	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.298	0.111	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.000941	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.313	0.233	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.000766	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.298	0.111	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.001911	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.322	0.724	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.001202	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.282	0.411	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.001911	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.322	0.724	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.001202	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.282	0.411	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.001172	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.268	-0.406	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.001885	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.308	-0.719	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.001172	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.268	-0.406	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.001885	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.308	-0.719	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.000728	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.283	-0.106	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.000905	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.298	-0.228	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.000728	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.283	-0.106	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.000905	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.298	-0.228	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.000887	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.285	0.233	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.000773	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.301	0.111	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.000887	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.285	0.233	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.000773	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.301	0.111	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.001867	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.276	0.724	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.001249	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.316	0.411	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.001867	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.276	0.724	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.001249	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.316	0.411	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.002354	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.975	-0.06	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.002505	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.003	-0.275	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.002354	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.975	-0.06	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.002505	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.003	-0.275	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.00245	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.978	0.279	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.002427	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.005	0.064	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.00245	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.978	0.279	si
1079	6219.9	-4.1E4	-30	1802	385	0.002427	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.005	0.064	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002628	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.05	-0.296	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002461	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.017	-0.091	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002628	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.05	-0.296	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002461	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.017	-0.091	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002531	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.046	0.099	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002549	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.014	0.303	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002531	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.046	0.099	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002549	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.014	0.303	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002119	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.353	-0.805	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.001429	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.306	-0.508	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002119	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.353	-0.805	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.001429	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.306	-0.508	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.001012	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.334	-0.254	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.000831	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.316	-0.138	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.001012	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.334	-0.254	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.000831	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.316	-0.138	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.000866	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.331	0.141	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.000974	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.312	0.257	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.000866	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.331	0.141	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.000974	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.312	0.257	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.00148	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.341	0.511	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002072	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.294	0.808	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.00148	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.341	0.511	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002072	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.294	0.808	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002039	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.254	-0.807	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.001427	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.301	-0.51	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002039	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.254	-0.807	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.001427	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.301	-0.51	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.000901	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.273	-0.256	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.000778	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.291	-0.14	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.000901	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.273	-0.256	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.000778	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.291	-0.14	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.000746	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.276	0.139	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.000939	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.295	0.255	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.000746	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.276	0.139	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.000939	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.295	0.255	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.001384	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.267	0.509	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002084	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.313	0.806	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.001384	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.267	0.509	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002084	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.313	0.806	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002457	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.974	-0.303	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002436	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.006	-0.098	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002457	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.974	-0.303	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002436	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.006	-0.098	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002366	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.978	0.092	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002536	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.01	0.296	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002366	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.978	0.092	si
1085	1906.6	-4.1E4	-30	1806	385	0.002536	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.01	0.296	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.002592	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.047	-0.249	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.002466	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.015	-0.13	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.002592	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.047	-0.249	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.002466	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.015	-0.13	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.002533	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.043	0.135	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.002512	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.011	0.254	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.002533	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.043	0.135	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.002512	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.011	0.254	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.001942	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.351	-0.726	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.00152	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.305	-0.552	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.001942	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.351	-0.726	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.00152	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.305	-0.552	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.000966	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.332	-0.225	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.000846	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.314	-0.157	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.000966	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.332	-0.225	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.000846	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.314	-0.157	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.000879	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.328	0.16	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.000926	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.31	0.227	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.000879	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.328	0.16	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.000926	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.31	0.227	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.001565	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.337	0.555	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.00189	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.291	0.728	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.001565	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.337	0.555	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.00189	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.291	0.728	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.001856	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.256	-0.727	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.001519	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.302	-0.553	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.001856	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.256	-0.727	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.001519	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.302	-0.553	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.000856	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.275	-0.225	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.000801	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.293	-0.158	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.000856	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.275	-0.225	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.000801	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.293	-0.158	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.000773	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.279	0.159	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.000899	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.297	0.226	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.000773	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.279	0.159	si



Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.000899	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.297	0.226	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.001484	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.269	0.554	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.00191	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.315	0.727	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.001484	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.269	0.554	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.00191	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.315	0.727	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.002428	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.976	-0.252	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.002448	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.007	-0.133	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.002428	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.976	-0.252	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.002448	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.007	-0.133	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.002382	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.98	0.132	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.002511	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.011	0.251	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.002382	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.98	0.132	si
1086	2741.6	-4.1E4	-30	1807	385	0.002511	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.011	0.251	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.002583	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.046	-0.235	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.002468	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.014	-0.141	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.002583	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.046	-0.235	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.002468	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.014	-0.141	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.002535	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.042	0.146	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.002502	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.01	0.239	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.002535	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.042	0.146	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.002502	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.01	0.239	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.001889	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.35	-0.701	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.001547	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.304	-0.565	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.001889	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.35	-0.701	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.001547	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.304	-0.565	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.000953	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.332	-0.216	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.000851	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.314	-0.163	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.000953	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.332	-0.216	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.000851	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.314	-0.163	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.000884	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.328	0.165	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.000913	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.31	0.218	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.000884	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.328	0.165	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.000913	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.31	0.218	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.001591	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.337	0.568	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.001835	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.291	0.704	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.001591	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.337	0.568	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.001835	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.291	0.704	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.001801	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.256	-0.702	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.001546	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.302	-0.566	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.001801	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.256	-0.702	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.001546	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.302	-0.566	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.000843	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.275	-0.216	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.000808	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.293	-0.163	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.000843	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.275	-0.216	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.000808	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.293	-0.163	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.00078	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.279	0.164	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.000886	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.297	0.217	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.00078	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.279	0.164	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.000886	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.297	0.217	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.001512	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.269	0.567	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.001857	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.315	0.703	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.001512	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.269	0.567	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.001857	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.315	0.703	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.002419	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.975	-0.237	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.002451	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.007	-0.144	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.002419	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.975	-0.237	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.002451	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.007	-0.144	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.002385	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.979	0.143	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.002502	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.011	0.237	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.002385	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.979	0.143	si
1087	2996.6	-4.1E4	-30	1810	385	0.002502	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.011	0.237	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.00255	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.04	-0.194	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.00247	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.01	-0.178	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.00255	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.04	-0.194	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.00247	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.01	-0.178	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.002533	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.037	0.176	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.002468	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.006	0.192	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.002533	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.037	0.176	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.002468	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.006	0.192	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.001729	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.346	-0.629	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.001628	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.301	-0.605	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.001729	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.346	-0.629	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.001628	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.301	-0.605	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.000912	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.328	-0.189	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.000865	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.31	-0.18	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.000912	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.328	-0.189	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.000865	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.31	-0.18	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.000894	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.324	0.181	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.000869	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.306	0.19	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.000894	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.324	0.181	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.000869	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.306	0.19	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.001665	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.333	0.605	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.001668	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.288	0.629	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.001665	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.333	0.605	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.001668	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.288	0.629	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.001636	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.259	-0.628	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.001629	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.304	-0.604	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.001636	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.259	-0.628	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.001629	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.304	-0.604	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.000808	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.277	-0.188	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.000831	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.295	-0.179	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.000808	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.277	-0.188	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.000831	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.295	-0.179	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.000807	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.281	0.182	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.000854	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.299	0.191	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.000807	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.281	0.182	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.000854	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.299	0.191	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.001602	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.272	0.606	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.0017	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.317	0.63	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.001602	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.272	0.606	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.0017	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.317	0.63	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.002398	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.977	-0.191	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.002464	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.007	-0.174	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.002398	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.977	-0.191	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.002464	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.007	-0.174	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.002402	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.98	0.18	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.002482	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.011	0.196	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.002402	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.98	0.18	si
1088	3831.6	-4.1E4	-30	1811	385	0.002482	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.011	0.196	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.002536	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.039	-0.168	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.002475	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.008	-0.196	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.002536	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.039	-0.168	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.002475	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.008	-0.196	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.002539	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.035	0.196	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.002454	Famiglia "SLO" 6	0	0	-1.005	0.168	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.002539	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.035	0.196	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.002454	Famiglia "SLO" 8	0	0	-1.005	0.168	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.001639	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.345	-0.586	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.001676	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.3	-0.627	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.001639	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.345	-0.586	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.001676	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.3	-0.627	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.000892	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.327	-0.173	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.000875	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.31	-0.189	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.000892	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.327	-0.173	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.000875	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.31	-0.189	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.000905	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.323	0.191	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.000849	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.306	0.175	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.000905	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.323	0.191	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.000849	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.306	0.175	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.001714	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.332	0.629	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.001577	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.288	0.588	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.001714	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.332	0.629	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.001577	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.288	0.588	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.001544	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.26	-0.586	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.001678	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.304	-0.627	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.001544	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.26	-0.586	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.001678	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.304	-0.627	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.000788	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.278	-0.173	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.000844	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.295	-0.189	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.000788	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.278	-0.173	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.000844	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.295	-0.189	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.00082	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.281	0.192	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.000835	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.299	0.176	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.00082	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.281	0.192	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.000835	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.299	0.176	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.001652	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.272	0.629	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.00161	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.317	0.588	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.001652	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.272	0.629	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.00161	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.317	0.588	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.002386	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.976	-0.166	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.002471	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.007	-0.194	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.002386	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.976	-0.166	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.002471	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.007	-0.194	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.002409	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.98	0.198	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.002469	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.011	0.17	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.002409	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.98	0.198	si
1089	4306.6	-4.1E4	-30	1814	385	0.002469	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.011	0.17	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.002504	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.032	-0.124	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.002476	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.002	-0.229	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.002504	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.032	-0.124	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.002476	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.002	-0.229	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.002538	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.028	0.229	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.002424	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.998	0.124	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.002538	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.028	0.229	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.002424	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.998	0.124	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.001477	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.339	-0.51	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.001752	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.296	-0.664	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.001477	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.339	-0.51	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.001752	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.296	-0.664	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.000852	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.322	-0.145	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.000887	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.305	-0.205	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.000852	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.322	-0.145	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.000887	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.305	-0.205	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.000917	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.319	0.208	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.00081	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.302	0.148	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.000917	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.319	0.208	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.00081	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.302	0.148	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.001789	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.328	0.666	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.001413	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.285	0.512	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.001789	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.328	0.666	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.001413	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.285	0.512	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.001381	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.263	-0.509	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.001759	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.306	-0.663	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.001381	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.263	-0.509	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.001759	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.306	-0.663	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.000759	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.28	-0.144	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.000868	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.297	-0.204	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.000759	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.28	-0.144	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.000868	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.297	-0.204	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.000848	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.283	0.209	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.000808	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.3	0.149	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.000848	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.283	0.209	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.000808	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.3	0.149	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.001738	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.274	0.667	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.001455	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.318	0.514	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.001738	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.274	0.667	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.001455	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.318	0.514	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.002371	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.976	-0.12	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.002485	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.006	-0.226	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.002371	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.976	-0.12	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.002485	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.006	-0.226	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.002427	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.98	0.233	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.002452	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.01	0.127	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.002427	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.98	0.233	si
1090	5141.6	-4.1E4	-30	1815	385	0.002452	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.01	0.127	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.002497	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.03	-0.109	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.00248	Famiglia "SLO" 2	0	0	-1.001	-0.24	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.002497	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.03	-0.109	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.00248	Famiglia "SLO" 4	0	0	-1.001	-0.24	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.002542	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.027	0.241	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.002419	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.998	0.11	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.002542	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.027	0.241	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.002419	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.998	0.11	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.001428	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.339	-0.487	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.00178	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.296	-0.677	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.001428	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.339	-0.487	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.00178	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.296	-0.677	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.000842	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.322	-0.136	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.000893	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.305	-0.21	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.000842	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.322	-0.136	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.000893	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.305	-0.21	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.000924	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.318	0.213	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.000801	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.302	0.139	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.000924	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.318	0.213	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.000801	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.302	0.139	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.001818	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.328	0.68	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.001365	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.285	0.489	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.001818	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.328	0.68	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.001365	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.285	0.489	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.001332	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.263	-0.486	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.001788	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.306	-0.676	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.001332	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.263	-0.486	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.001788	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.306	-0.676	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.00075	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.28	-0.136	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.000876	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.297	-0.21	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.00075	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.28	-0.136	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.000876	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.297	-0.21	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.000856	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.284	0.214	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.000798	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.3	0.14	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.000856	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.284	0.214	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.000798	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.3	0.14	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.001768	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.275	0.68	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.001407	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.317	0.49	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.001768	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.275	0.68	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.001407	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.317	0.49	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.002367	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.976	-0.107	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.00249	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.006	-0.237	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.002367	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.976	-0.107	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.00249	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.006	-0.237	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.002432	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.98	0.243	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.002446	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.009	0.113	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.002432	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.98	0.243	si
1091	5396.6	-4.1E4	-30	1818	385	0.002446	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.009	0.113	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002684	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.074	-0.294	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002402	Famiglia "SLO" 2	0	0	-0.993	-0.09	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002684	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.074	-0.294	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002402	Famiglia "SLO" 4	0	0	-0.993	-0.09	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002577	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.065	0.1	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002481	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.983	0.305	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002577	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.065	0.1	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002481	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.983	0.305	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002166	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.399	-0.805	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.001399	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.281	-0.508	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002166	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.399	-0.805	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.001399	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.281	-0.508	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.001046	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.352	-0.254	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.000809	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.306	-0.138	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.001046	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.352	-0.254	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.000809	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.306	-0.138	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.000893	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.343	0.141	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.000945	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.297	0.257	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.000893	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.343	0.141	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.000945	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.297	0.257	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.001516	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.368	0.511	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002038	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.249	0.808	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.001516	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.368	0.511	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002038	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.249	0.808	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.00201	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.204	-0.809	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.001456	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.323	-0.511	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.00201	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.204	-0.809	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.001456	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.323	-0.511	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.000867	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.252	-0.257	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.000794	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.298	-0.141	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.000867	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.252	-0.257	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.000794	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.298	-0.141	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.000711	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.261	0.138	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.00096	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.307	0.253	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.000711	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.261	0.138	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.00096	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.307	0.253	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.001348	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.236	0.507	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002119	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.354	0.805	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.001348	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.236	0.507	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002119	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.354	0.805	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002378	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.938	-0.305	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002469	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.02	-0.101	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002378	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.938	-0.305	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002469	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.02	-0.101	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002294	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.948	0.09	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002579	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.029	0.294	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002294	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.948	0.09	si
1421	1906.6	-4.1E4	-30	1821	385	0.002579	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.029	0.294	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.002649	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.07	-0.252	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.002406	Famiglia "SLO" 2	0	0	-0.989	-0.133	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.002649	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.07	-0.252	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.002406	Famiglia "SLO" 4	0	0	-0.989	-0.133	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.002575	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.06	0.132	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.002437	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.98	0.251	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.002575	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.06	0.132	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.002437	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.98	0.251	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.001992	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.395	-0.726	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.001491	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.278	-0.553	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.001992	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.395	-0.726	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.001491	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.278	-0.553	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.000999	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.348	-0.225	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.000822	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.302	-0.158	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.000999	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.348	-0.225	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.000822	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.302	-0.158	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.0009	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.338	0.159	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.000891	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.293	0.226	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.0009	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.338	0.159	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.000891	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.293	0.226	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.001594	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.363	0.553	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.001848	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.245	0.727	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.001594	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.363	0.553	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.001848	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.245	0.727	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.001819	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.208	-0.725	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.001545	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.326	-0.552	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.001819	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.208	-0.725	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.001545	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.326	-0.552	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.00082	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.256	-0.225	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.000819	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.302	-0.157	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.00082	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.256	-0.225	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.000819	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.302	-0.157	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.000746	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.266	0.159	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.000928	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.311	0.226	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.000746	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.266	0.159	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.000928	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.311	0.226	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.001456	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.241	0.554	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.001954	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.359	0.727	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.001456	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.241	0.554	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.001954	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.359	0.727	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.00235	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.943	-0.25	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.002486	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.024	-0.131	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.00235	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.943	-0.25	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.002486	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.024	-0.131	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.002318	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.953	0.134	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.002564	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.033	0.253	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.002318	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.953	0.134	si
1422	2741.6	-4.1E4	-30	1822	385	0.002564	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.033	0.253	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.002638	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.069	-0.235	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.002408	Famiglia "SLO" 2	0	0	-0.989	-0.141	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.002638	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.069	-0.235	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.002408	Famiglia "SLO" 4	0	0	-0.989	-0.141	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.002577	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.06	0.146	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.00243	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.98	0.24	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.002577	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.06	0.146	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.00243	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.98	0.24	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.001938	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.394	-0.701	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.001516	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.278	-0.564	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.001938	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.394	-0.701	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.001516	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.278	-0.564	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.000985	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.348	-0.216	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.000827	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.302	-0.162	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.000985	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.348	-0.216	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.000827	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.302	-0.162	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.000906	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.338	0.165	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.000879	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.292	0.218	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.000906	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.338	0.165	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.000879	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.292	0.218	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.001621	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.362	0.567	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.001796	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.246	0.704	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.001621	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.362	0.567	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.001796	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.246	0.704	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.001765	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.209	-0.702	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.001572	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.326	-0.565	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.001765	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.209	-0.702	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.001572	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.326	-0.565	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.000808	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.256	-0.217	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.000826	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.302	-0.163	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.000808	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.256	-0.217	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.000826	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.302	-0.163	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.000753	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.266	0.164	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.000914	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.311	0.217	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.000753	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.266	0.164	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.000914	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.311	0.217	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.001483	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.242	0.566	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.0019	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.358	0.703	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.001483	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.242	0.566	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.0019	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.358	0.703	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.002344	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.943	-0.238	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.00249	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.023	-0.144	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.002344	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.943	-0.238	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.00249	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.023	-0.144	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.002322	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.953	0.142	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.002553	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.033	0.236	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.002322	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.953	0.142	si
1423	2996.6	-4.1E4	-30	1825	385	0.002553	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.033	0.236	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.002607	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.064	-0.195	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.002413	Famiglia "SLO" 2	0	0	-0.986	-0.179	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.002607	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.064	-0.195	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.002413	Famiglia "SLO" 4	0	0	-0.986	-0.179	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.002576	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.055	0.175	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.002396	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.976	0.192	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.002576	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.055	0.175	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.002396	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.976	0.192	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.001782	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.39	-0.629	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.001602	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.275	-0.605	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.001782	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.39	-0.629	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.001602	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.275	-0.605	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.000945	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.344	-0.19	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.000841	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.299	-0.18	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.000945	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.344	-0.19	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.000841	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.299	-0.18	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.000914	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.334	0.181	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.000833	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.289	0.19	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.000914	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.334	0.181	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.000833	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.289	0.19	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.001694	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.357	0.605	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.001624	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.243	0.629	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.001694	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.357	0.605	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.001624	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.243	0.629	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.001596	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.213	-0.627	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.001655	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.328	-0.604	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.001596	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.213	-0.627	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.001655	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.328	-0.604	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.000772	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.26	-0.188	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.00085	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.304	-0.179	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.000772	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.26	-0.188	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.00085	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.304	-0.179	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.000784	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.269	0.182	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.000886	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.314	0.191	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.000784	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.269	0.182	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.000886	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.314	0.191	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.001578	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.246	0.607	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.00175	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.361	0.63	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.001578	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.246	0.607	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.00175	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.361	0.63	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.002325	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.946	-0.19	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.002505	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.025	-0.174	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.002325	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.946	-0.19	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.002505	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.025	-0.174	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.002344	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.956	0.18	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.002538	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.035	0.197	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.002344	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.956	0.18	si
1424	3831.6	-4.1E4	-30	1826	385	0.002538	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.035	0.197	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.002593	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.063	-0.168	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.002419	Famiglia "SLO" 2	0	0	-0.985	-0.196	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.002593	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.063	-0.168	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.002419	Famiglia "SLO" 4	0	0	-0.985	-0.196	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.002582	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.053	0.196	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.002384	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.975	0.169	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.002582	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.053	0.196	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.002384	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.975	0.169	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.001695	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.389	-0.586	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.001648	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.275	-0.626	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.001695	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.389	-0.586	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.001648	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.275	-0.626	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.000926	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.343	-0.173	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.000852	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.299	-0.189	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.000926	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.343	-0.173	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.000852	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.299	-0.189	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.000925	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.333	0.191	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.000814	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.289	0.175	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.000925	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.333	0.191	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.000814	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.289	0.175	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.001741	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.357	0.628	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.001532	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.243	0.588	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.001741	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.357	0.628	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.001532	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.243	0.588	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.001502	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.213	-0.586	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.001703	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.328	-0.626	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.001502	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.213	-0.586	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.001703	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.328	-0.626	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.000752	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.26	-0.173	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.000862	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.304	-0.189	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.000752	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.26	-0.173	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.000862	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.304	-0.189	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.000796	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.269	0.191	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.000866	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.314	0.175	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.000796	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.269	0.191	si



Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.000866	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.314	0.175	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.001626	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.246	0.629	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.001661	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.36	0.588	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.001626	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.246	0.629	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.001661	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.36	0.588	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.002314	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.946	-0.167	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.002512	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.024	-0.194	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.002314	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.946	-0.167	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.002512	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.024	-0.194	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.002351	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.955	0.198	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.002524	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.034	0.17	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.002351	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.955	0.198	si
1425	4306.6	-4.1E4	-30	1829	385	0.002524	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.034	0.17	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.002566	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.057	-0.125	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.002423	Famiglia "SLO" 2	0	0	-0.979	-0.23	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.002566	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.057	-0.125	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.002423	Famiglia "SLO" 4	0	0	-0.979	-0.23	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.002584	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.048	0.228	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.002354	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.969	0.123	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.002584	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.048	0.228	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.002354	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.969	0.123	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.001541	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.385	-0.51	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.001729	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.271	-0.664	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.001541	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.385	-0.51	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.001729	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.271	-0.664	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.000889	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.339	-0.146	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.000865	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.294	-0.206	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.000889	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.339	-0.146	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.000865	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.294	-0.206	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.000937	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.329	0.207	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.000772	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.285	0.147	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.000937	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.329	0.207	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.000772	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.285	0.147	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.001816	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.353	0.666	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.001361	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.239	0.512	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.001816	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.353	0.666	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.001361	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.239	0.512	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.001332	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.216	-0.509	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.001785	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.331	-0.663	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.001332	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.216	-0.509	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.001785	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.331	-0.663	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.000721	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.262	-0.144	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.000888	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.307	-0.204	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.000721	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.262	-0.144	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.000888	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.307	-0.204	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.000827	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.272	0.209	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.000843	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.317	0.149	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.000827	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.272	0.209	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.000843	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.317	0.149	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.001717	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.248	0.668	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.001515	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.363	0.514	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.001717	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.248	0.668	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.001515	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.363	0.514	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.0023	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.947	-0.119	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.00253	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.026	-0.225	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.0023	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.947	-0.119	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.00253	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.026	-0.225	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.002373	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.957	0.234	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.002513	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.035	0.128	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.002373	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.957	0.234	si
1426	5141.6	-4.1E4	-30	1830	385	0.002513	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.035	0.128	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.002559	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.056	-0.109	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.002424	Famiglia "SLO" 2	0	0	-0.977	-0.239	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.002559	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.056	-0.109	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.002424	Famiglia "SLO" 4	0	0	-0.977	-0.239	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.002588	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.047	0.241	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.002347	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.968	0.11	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.002588	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.047	0.241	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.002347	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.968	0.11	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.001494	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.384	-0.487	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.001754	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.269	-0.676	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.001494	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.384	-0.487	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.001754	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.269	-0.676	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.000879	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.338	-0.137	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.00087	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.293	-0.21	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.000879	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.338	-0.137	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.00087	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.293	-0.21	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.000944	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.329	0.213	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.000762	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.284	0.139	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.000944	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.329	0.213	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.000762	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.284	0.139	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.001844	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.353	0.679	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.001311	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.238	0.489	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.001844	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.353	0.679	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.001311	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.238	0.489	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.001282	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.216	-0.486	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.001814	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.331	-0.676	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.001282	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.216	-0.486	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.001814	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.331	-0.676	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.000712	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.262	-0.136	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.000897	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.307	-0.21	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.000712	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.262	-0.136	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.000897	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.307	-0.21	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.000833	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.272	0.214	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.000833	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.317	0.14	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.000833	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.272	0.214	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.000834	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.317	0.14	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.001743	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.248	0.68	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.001469	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.363	0.49	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.001743	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.248	0.68	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.001469	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.363	0.49	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.002294	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.946	-0.107	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.002536	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.025	-0.237	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.002294	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.946	-0.107	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.002536	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.025	-0.237	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.002375	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.956	0.243	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.002507	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.035	0.112	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.002375	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.956	0.243	si
1427	5396.6	-4.1E4	-30	1833	385	0.002507	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.035	0.112	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.002533	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.049	-0.062	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.002433	Famiglia "SLO" 2	0	0	-0.97	-0.279	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.002533	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.049	-0.062	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.002433	Famiglia "SLO" 4	0	0	-0.97	-0.279	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.002593	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.04	0.277	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.002319	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.961	0.06	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.002593	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.04	0.277	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.002319	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.961	0.06	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.001341	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.379	-0.407	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.001853	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.264	-0.722	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.001341	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.379	-0.407	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.001853	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.264	-0.722	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.000844	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.333	-0.107	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.000889	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.288	-0.23	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.000844	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.333	-0.107	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.000889	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.288	-0.23	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.000096	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.324	0.232	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.000721	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.279	0.109	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.000096	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.324	0.232	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.000721	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.279	0.109	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.001936	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.348	0.724	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.001133	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.233	0.409	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.001936	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.348	0.724	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.001133	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.233	0.409	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.00111	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.22	-0.405	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.001915	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.335	-0.721	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.00111	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.22	-0.405	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.001915	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.335	-0.721	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.00069	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.266	-0.106	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.00093	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.311	-0.228	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.00069	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.266	-0.106	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.00093	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.311	-0.228	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.00087	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.275	0.234	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.000817	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.32	0.111	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.00087	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.275	0.234	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.000817	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.32	0.111	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.001851	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.251	0.726	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.001326	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.367	0.41	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.001851	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.251	0.726	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.001326	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.367	0.41	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.002288	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.948	-0.057	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.002561	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.027	-0.273	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.002288	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.948	-0.057	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.002561	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.027	-0.273	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.002405	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.957	0.283	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.002503	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.037	0.066	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.002405	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.957	0.283	si
1428	6231.6	-4.1E4	-30	1834	385	0.002503	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.037	0.066	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002714	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.087	-0.293	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002357	Famiglia "SLO" 2	0	0	-0.974	-0.09	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002714	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.087	-0.293	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002357	Famiglia "SLO" 4	0	0	-0.974	-0.09	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.0026	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.074	0.101	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002428	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.961	0.304	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.0026	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.074	0.101	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002428	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.961	0.304	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002195	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.429	-0.804	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.001379	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.263	-0.508	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002195	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.429	-0.804	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.001379	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.263	-0.508	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.001066	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.363	-0.253	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.000793	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.298	-0.138	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.001066	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.363	-0.253	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.000793	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.298	-0.138	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.000909	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.35	0.141	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.000924	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.285	0.256	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.000909	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.35	0.141	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.000924	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.285	0.256	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.001541	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.385	0.51	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002013	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.22	0.806	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.001541	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.385	0.51	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002013	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.22	0.806	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.001989	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.171	-0.807	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.001476	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.337	-0.512	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.001989	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.171	-0.807	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.001476	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.337	-0.512	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.000843	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.237	-0.257	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.000803	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.302	-0.142	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.000843	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.237	-0.257	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.000803	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.302	-0.142	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.000688	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.25	0.137	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.000972	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.315	0.252	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.000688	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.25	0.137	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.000972	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.315	0.252	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.001327	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.215	0.507	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.00214	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.38	0.802	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.001327	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.215	0.507	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.00214	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.38	0.802	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002319	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.913	-0.305	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002485	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.026	-0.102	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002319	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.913	-0.305	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002485	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.026	-0.102	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002241	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.926	0.089	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002601	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.039	0.292	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002241	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.926	0.089	si
1642	1918.2	-4.0E4	-30	1845	385	0.002601	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.039	0.292	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002677	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.082	-0.252	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002355	Famiglia "SLO" 2	0	0	-0.968	-0.132	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002677	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.082	-0.252	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002355	Famiglia "SLO" 4	0	0	-0.968	-0.132	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002592	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.068	0.131	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002377	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.954	0.251	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002592	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.068	0.131	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002377	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.954	0.251	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002028	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.425	-0.726	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.001469	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.259	-0.552	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002028	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.425	-0.726	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.001469	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.259	-0.552	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.001019	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.358	-0.226	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.000802	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.293	-0.158	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.001019	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.358	-0.226	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.000802	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.293	-0.158	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.00091	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.343	0.158	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.000864	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.279	0.226	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.00091	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.343	0.158	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.000864	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.279	0.226	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.00161	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.377	0.552	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.001823	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.211	0.726	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.00161	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.377	0.552	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.001823	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.211	0.726	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.001799	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.175	-0.726	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.001561	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.341	-0.551	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.001799	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.175	-0.726	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.001561	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.341	-0.551	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.000797	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.242	-0.225	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.000831	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.307	-0.157	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.000797	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.242	-0.225	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.000831	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.307	-0.157	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.000727	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.257	0.158	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.000947	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.321	0.226	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.000727	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.257	0.158	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.000947	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.321	0.226	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.001435	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.223	0.552	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.001986	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.389	0.727	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.001435	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.223	0.552	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.001986	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.389	0.727	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002292	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.918	-0.251	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002505	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.031	-0.131	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002292	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.918	-0.251	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002505	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.031	-0.131	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002269	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.932	0.133	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002593	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.046	0.253	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002269	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.932	0.133	si
1643	2729.9	-4.0E4	-30	1846	385	0.002593	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.046	0.253	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.002662	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.08	-0.233	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.002362	Famiglia "SLO" 2	0	0	-0.97	-0.14	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.002662	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.08	-0.233	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.002362	Famiglia "SLO" 4	0	0	-0.97	-0.14	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.002595	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.067	0.147	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.002378	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.957	0.24	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.002595	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.067	0.147	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.002378	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.957	0.24	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.001966	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.42	-0.699	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.001496	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.26	-0.564	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.001966	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.42	-0.699	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.001496	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.26	-0.564	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.001003	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.356	-0.215	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.000809	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.294	-0.162	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.001003	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.356	-0.215	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.000809	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.294	-0.162	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.000918	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.343	0.165	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.000857	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.281	0.218	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.000918	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.343	0.165	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.000857	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.281	0.218	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.00164	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.377	0.567	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.001771	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.217	0.702	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.00164	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.377	0.567	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.001771	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.217	0.702	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.001743	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.179	-0.701	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.001589	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.339	-0.565	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.001743	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.179	-0.701	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.001589	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.339	-0.565	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.000785	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.243	-0.216	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.000836	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.306	-0.164	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.000785	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.243	-0.216	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.000836	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.306	-0.164	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.000733	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.256	0.163	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.000928	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.319	0.216	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.000733	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.256	0.163	si



Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.000928	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.319	0.216	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.001463	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.223	0.565	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.001923	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.383	0.7	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.001463	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.223	0.565	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.001923	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.383	0.7	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.002289	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.919	-0.238	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.002505	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.029	-0.145	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.002289	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.919	-0.238	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.002505	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.029	-0.145	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.002272	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.932	0.141	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.002574	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.042	0.234	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.002272	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.932	0.141	si
1644	3008.2	-4.0E4	-30	1849	385	0.002574	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.042	0.234	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.002633	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.075	-0.196	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.002366	Famiglia "SLO" 2	0	0	-0.965	-0.179	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.002633	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.075	-0.196	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.002366	Famiglia "SLO" 4	0	0	-0.965	-0.179	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.00259	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.061	0.173	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.002338	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.951	0.191	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.00259	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.061	0.173	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.002338	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.951	0.191	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.001819	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.417	-0.629	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.001582	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.258	-0.604	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.001819	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.417	-0.629	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.001582	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.258	-0.604	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.000964	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.352	-0.19	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.000823	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.29	-0.18	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.000964	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.352	-0.19	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.000823	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.29	-0.18	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.000922	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.338	0.18	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.000806	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.276	0.189	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.000922	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.338	0.18	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.000806	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.276	0.189	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.001706	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.37	0.603	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.001597	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.211	0.628	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.001706	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.37	0.603	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.001597	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.211	0.628	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.001574	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.182	-0.627	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.001668	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.342	-0.602	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.001574	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.182	-0.627	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.001668	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.342	-0.602	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.000748	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.247	-0.188	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.00086	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.309	-0.178	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.000748	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.247	-0.188	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.00086	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.309	-0.178	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.000767	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.261	0.182	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.000905	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.323	0.191	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.000767	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.261	0.182	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.000905	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.323	0.191	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.00156	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.229	0.605	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.001784	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.388	0.631	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.00156	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.229	0.605	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.001784	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.388	0.631	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.002269	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.923	-0.189	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.002521	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.032	-0.172	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.002269	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.923	-0.189	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.002521	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.032	-0.172	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.002298	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.937	0.18	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.002565	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.046	0.198	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.002298	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.937	0.18	si
1645	3819.9	-4.0E4	-30	1850	385	0.002565	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.046	0.198	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.002619	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.074	-0.165	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.002372	Famiglia "SLO" 2	0	0	-0.965	-0.194	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.002619	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.074	-0.165	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.002372	Famiglia "SLO" 4	0	0	-0.965	-0.194	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.002601	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.061	0.198	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.00233	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.952	0.169	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.002601	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.061	0.198	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.00233	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.952	0.169	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.001727	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.416	-0.584	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.00163	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.258	-0.626	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.001727	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.416	-0.584	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.00163	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.258	-0.626	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.000945	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.352	-0.172	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.000835	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.291	-0.189	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.000945	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.352	-0.172	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.000835	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.291	-0.189	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.000938	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.339	0.191	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.00079	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.277	0.175	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.000938	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.339	0.191	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.00079	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.277	0.175	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.001759	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.372	0.628	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.001503	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.213	0.586	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.001759	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.372	0.628	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.001503	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.213	0.586	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.001475	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.182	-0.584	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.001719	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.341	-0.626	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.001475	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.182	-0.584	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.001719	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.341	-0.626	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.000725	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.246	-0.173	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.000871	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.308	-0.19	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.000725	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.246	-0.173	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.000871	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.308	-0.19	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.000775	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.259	0.19	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.00088	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.321	0.174	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.000775	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.259	0.19	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.00088	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.321	0.174	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.001607	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.227	0.627	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.001688	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.385	0.585	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.001607	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.227	0.627	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.001688	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.385	0.585	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.002255	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.921	-0.168	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.002526	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.03	-0.197	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.002255	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.921	-0.168	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.002526	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.03	-0.197	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.0023	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.934	0.196	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.002545	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.043	0.167	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.0023	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.934	0.196	si
1646	4318.2	-4.0E4	-30	1853	385	0.002545	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.043	0.167	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.002596	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.07	-0.126	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.002381	Famiglia "SLO" 2	0	0	-0.961	-0.231	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.002596	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.07	-0.126	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.002381	Famiglia "SLO" 4	0	0	-0.961	-0.231	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.002602	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.056	0.227	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.0023	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.947	0.122	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.002602	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.056	0.227	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.0023	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.947	0.122	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.001584	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.413	-0.511	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.001713	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.255	-0.664	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.001584	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.413	-0.511	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.001713	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.255	-0.664	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.00091	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.348	-0.146	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.00085	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.286	-0.206	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.00091	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.348	-0.146	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.00085	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.286	-0.206	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.000946	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.334	0.206	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.000745	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.272	0.147	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.000946	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.334	0.206	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.000745	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.272	0.147	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.001828	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.366	0.665	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.001331	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.207	0.512	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.001828	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.366	0.665	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.001331	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.207	0.512	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.001305	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.185	-0.509	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.001797	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.344	-0.662	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.001305	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.185	-0.509	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.001797	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.344	-0.662	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.000696	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.25	-0.144	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.000897	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.312	-0.204	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.000696	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.25	-0.144	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.000897	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.312	-0.204	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.000812	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.264	0.209	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.000864	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.326	0.149	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.000812	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.264	0.209	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.000864	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.326	0.149	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.001702	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.233	0.667	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.001557	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.391	0.514	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.001702	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.233	0.667	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.001557	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.391	0.514	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.002246	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.925	-0.119	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.002548	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.034	-0.224	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.002246	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.925	-0.119	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.002548	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.034	-0.224	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.002332	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.939	0.234	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.002544	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.048	0.129	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.002332	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.939	0.234	si
1647	5129.9	-4.0E4	-30	1854	385	0.002544	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.048	0.129	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.00259	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.069	-0.107	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.002376	Famiglia "SLO" 2	0	0	-0.957	-0.238	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.00259	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.069	-0.107	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.002376	Famiglia "SLO" 4	0	0	-0.957	-0.238	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.002613	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.057	0.242	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.002291	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.944	0.111	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.002613	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.057	0.242	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.002291	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.944	0.111	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.001534	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.413	-0.485	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.001736	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.249	-0.676	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.001534	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.413	-0.485	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.001736	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.249	-0.676	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.000901	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.348	-0.136	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.000853	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.285	-0.21	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.000901	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.348	-0.136	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.000853	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.285	-0.21	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.000959	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.336	0.213	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.000736	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.272	0.139	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.000959	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.336	0.213	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.000736	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.272	0.139	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.001864	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.371	0.679	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.001277	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.207	0.488	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.001864	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.371	0.679	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.001277	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.207	0.488	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.00125	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.184	-0.485	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.001833	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.348	-0.677	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.00125	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.184	-0.485	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.001833	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.348	-0.677	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.000683	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.249	-0.136	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.000908	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.312	-0.211	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.000683	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.249	-0.136	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.000908	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.312	-0.211	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.000812	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.261	0.213	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.000851	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.325	0.138	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.000812	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.261	0.213	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.000851	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.325	0.138	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.001723	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.226	0.678	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.001503	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.39	0.487	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.001723	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.226	0.678	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.001503	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.39	0.487	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.002234	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.921	-0.109	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.002556	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.033	-0.24	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.002234	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.921	-0.109	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.002556	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.033	-0.24	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.002323	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.934	0.241	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.002534	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.046	0.109	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.002323	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.934	0.241	si
1648	5408.2	-4.0E4	-30	1857	385	0.002534	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.046	0.109	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.002566	Famiglia "SLO" 1	0	0	-1.063	-0.064	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.002388	Famiglia "SLO" 2	0	0	-0.951	-0.28	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.002566	Famiglia "SLO" 3	0	0	-1.063	-0.064	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.002388	Famiglia "SLO" 4	0	0	-0.951	-0.28	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.002614	Famiglia "SLO" 5	0	0	-1.049	0.275	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.002263	Famiglia "SLO" 6	0	0	-0.937	0.06	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.002614	Famiglia "SLO" 7	0	0	-1.049	0.275	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.002263	Famiglia "SLO" 8	0	0	-0.937	0.06	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.001392	Famiglia "SLO" 9	0	0	-0.408	-0.408	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.001837	Famiglia "SLO" 10	0	0	-0.245	-0.722	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.001392	Famiglia "SLO" 11	0	0	-0.408	-0.408	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.001837	Famiglia "SLO" 12	0	0	-0.245	-0.722	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.000866	Famiglia "SLO" 13	0	0	-0.343	-0.108	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.000872	Famiglia "SLO" 14	0	0	-0.279	-0.23	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.000866	Famiglia "SLO" 15	0	0	-0.343	-0.108	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.000872	Famiglia "SLO" 16	0	0	-0.279	-0.23	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.000968	Famiglia "SLO" 17	0	0	-0.329	0.231	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.000691	Famiglia "SLO" 18	0	0	-0.265	0.109	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.000968	Famiglia "SLO" 19	0	0	-0.329	0.231	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.000691	Famiglia "SLO" 20	0	0	-0.265	0.109	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.001948	Famiglia "SLO" 21	0	0	-0.363	0.722	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.001096	Famiglia "SLO" 22	0	0	-0.199	0.409	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.001948	Famiglia "SLO" 23	0	0	-0.363	0.722	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.001096	Famiglia "SLO" 24	0	0	-0.199	0.409	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.001079	Famiglia "SLO" 25	0	0	0.188	-0.406	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.00193	Famiglia "SLO" 26	0	0	0.351	-0.72	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.001079	Famiglia "SLO" 27	0	0	0.188	-0.406	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.00193	Famiglia "SLO" 28	0	0	0.351	-0.72	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.000663	Famiglia "SLO" 29	0	0	0.254	-0.106	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.000942	Famiglia "SLO" 30	0	0	0.318	-0.228	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.000663	Famiglia "SLO" 31	0	0	0.254	-0.106	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.000942	Famiglia "SLO" 32	0	0	0.318	-0.228	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.000856	Famiglia "SLO" 33	0	0	0.268	0.233	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.000842	Famiglia "SLO" 34	0	0	0.331	0.111	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.000856	Famiglia "SLO" 35	0	0	0.268	0.233	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.000842	Famiglia "SLO" 36	0	0	0.331	0.111	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.001835	Famiglia "SLO" 37	0	0	0.234	0.725	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.001378	Famiglia "SLO" 38	0	0	0.397	0.411	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.001835	Famiglia "SLO" 39	0	0	0.234	0.725	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.001378	Famiglia "SLO" 40	0	0	0.397	0.411	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.002235	Famiglia "SLO" 41	0	0	0.926	-0.057	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.002586	Famiglia "SLO" 42	0	0	1.038	-0.272	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.002235	Famiglia "SLO" 43	0	0	0.926	-0.057	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.002586	Famiglia "SLO" 44	0	0	1.038	-0.272	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.002364	Famiglia "SLO" 45	0	0	0.94	0.282	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.002539	Famiglia "SLO" 46	0	0	1.052	0.067	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.002364	Famiglia "SLO" 47	0	0	0.94	0.282	si
1649	6219.9	-4.0E4	-30	1858	385	0.002539	Famiglia "SLO" 48	0	0	1.052	0.067	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001858	Famiglia "SLO" 1	-0.962	-0.3	-1.585	-0.487	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001999	Famiglia "SLO" 2	-1.076	-0.097	-1.774	-0.148	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001858	Famiglia "SLO" 3	-0.962	-0.3	-1.585	-0.487	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001999	Famiglia "SLO" 4	-1.076	-0.097	-1.774	-0.148	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001813	Famiglia "SLO" 5	-0.974	0.094	-1.606	0.153	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.002094	Famiglia "SLO" 6	-1.088	0.297	-1.795	0.492	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001813	Famiglia "SLO" 7	-0.974	0.094	-1.606	0.153	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.002094	Famiglia "SLO" 8	-1.088	0.297	-1.795	0.492	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.00015	Famiglia "SLO" 9	-0.22	-0.804	-0.349	-1.313	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001119	Famiglia "SLO" 10	-0.387	-0.509	-0.625	-0.82	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.00015	Famiglia "SLO" 11	-0.22	-0.804	-0.349	-1.313	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001119	Famiglia "SLO" 12	-0.387	-0.509	-0.625	-0.82	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.000676	Famiglia "SLO" 13	-0.285	-0.254	-0.458	-0.416	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.000661	Famiglia "SLO" 14	-0.35	-0.139	-0.565	-0.224	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.000676	Famiglia "SLO" 15	-0.285	-0.254	-0.458	-0.416	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.000661	Famiglia "SLO" 16	-0.35	-0.139	-0.565	-0.224	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.000572	Famiglia "SLO" 17	-0.298	0.14	-0.479	0.224	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.000789	Famiglia "SLO" 18	-0.363	0.255	-0.587	0.416	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.000572	Famiglia "SLO" 19	-0.298	0.14	-0.479	0.224	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.000789	Famiglia "SLO" 20	-0.363	0.255	-0.587	0.416	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.000997	Famiglia "SLO" 21	-0.261	0.509	-0.42	0.82	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001642	Famiglia "SLO" 22	-0.428	0.805	-0.695	1.313	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.000997	Famiglia "SLO" 23	-0.261	0.509	-0.42	0.82	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001642	Famiglia "SLO" 24	-0.428	0.805	-0.695	1.313	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001656	Famiglia "SLO" 25	0.381	-0.803	0.651	-1.315	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001011	Famiglia "SLO" 26	0.214	-0.507	0.376	-0.822	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001656	Famiglia "SLO" 27	0.381	-0.803	0.651	-1.315	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001011	Famiglia "SLO" 28	0.214	-0.507	0.376	-0.822	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.000802	Famiglia "SLO" 29	0.316	-0.253	0.542	-0.418	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.000584	Famiglia "SLO" 30	0.251	-0.138	0.435	-0.226	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.000802	Famiglia "SLO" 31	0.316	-0.253	0.542	-0.418	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.000584	Famiglia "SLO" 32	0.251	-0.138	0.435	-0.226	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.000664	Famiglia "SLO" 33	0.303	0.141	0.521	0.222	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.000674	Famiglia					

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.000674	Famiglia "SLO" 36	0.238	0.256	0.414	0.414	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001116	Famiglia "SLO" 37	0.34	0.511	0.581	0.818	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001491	Famiglia "SLO" 38	0.173	0.806	0.305	1.311	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001116	Famiglia "SLO" 39	0.34	0.511	0.581	0.818	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001491	Famiglia "SLO" 40	0.173	0.806	0.305	1.311	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.002105	Famiglia "SLO" 41	1.041	-0.295	1.751	-0.494	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001822	Famiglia "SLO" 42	0.927	-0.092	1.562	-0.155	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.002105	Famiglia "SLO" 43	1.041	-0.295	1.751	-0.494	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001822	Famiglia "SLO" 44	0.927	-0.092	1.562	-0.155	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.002006	Famiglia "SLO" 45	1.029	0.099	1.73	0.146	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001863	Famiglia "SLO" 46	0.915	0.302	1.54	0.485	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.002006	Famiglia "SLO" 47	1.029	0.099	1.73	0.146	si
1722	1918.2	-4.3E4	385	1895	735	0.001863	Famiglia "SLO" 48	0.915	0.302	1.54	0.485	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001869	Famiglia "SLO" 1	-0.955	-0.248	-1.588	-0.414	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.002033	Famiglia "SLO" 2	-1.07	-0.129	-1.777	-0.206	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001869	Famiglia "SLO" 3	-0.955	-0.248	-1.588	-0.414	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.002033	Famiglia "SLO" 4	-1.07	-0.129	-1.777	-0.206	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001842	Famiglia "SLO" 5	-0.969	0.135	-1.609	0.21	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.002094	Famiglia "SLO" 6	-1.083	0.255	-1.798	0.417	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001842	Famiglia "SLO" 7	-0.969	0.135	-1.609	0.21	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.002094	Famiglia "SLO" 8	-1.083	0.255	-1.798	0.417	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001389	Famiglia "SLO" 9	-0.212	-0.725	-0.353	-1.191	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001199	Famiglia "SLO" 10	-0.379	-0.551	-0.628	-0.888	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001389	Famiglia "SLO" 11	-0.212	-0.725	-0.353	-1.191	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001199	Famiglia "SLO" 12	-0.379	-0.551	-0.628	-0.888	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.000668	Famiglia "SLO" 13	-0.279	-0.225	-0.462	-0.371	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.000699	Famiglia "SLO" 14	-0.344	-0.157	-0.569	-0.253	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.000668	Famiglia "SLO" 15	-0.279	-0.225	-0.462	-0.371	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.000699	Famiglia "SLO" 16	-0.344	-0.157	-0.569	-0.253	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.000607	Famiglia "SLO" 17	-0.292	0.159	-0.483	0.253	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.000782	Famiglia "SLO" 18	-0.357	0.227	-0.59	0.371	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.000607	Famiglia "SLO" 19	-0.292	0.159	-0.483	0.253	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.000782	Famiglia "SLO" 20	-0.357	0.227	-0.59	0.371	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.00107	Famiglia "SLO" 21	-0.257	0.553	-0.423	0.889	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001539	Famiglia "SLO" 22	-0.424	0.727	-0.698	1.191	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.00107	Famiglia "SLO" 23	-0.257	0.553	-0.423	0.889	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001539	Famiglia "SLO" 24	-0.424	0.727	-0.698	1.191	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.00152	Famiglia "SLO" 25	0.389	-0.727	0.648	-1.192	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001054	Famiglia "SLO" 26	0.222	-0.553	0.372	-0.89	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.00152	Famiglia "SLO" 27	0.389	-0.727	0.648	-1.192	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001054	Famiglia "SLO" 28	0.222	-0.553	0.372	-0.89	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.000746	Famiglia "SLO" 29	0.322	-0.227	0.539	-0.372	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.000568	Famiglia "SLO" 30	0.257	-0.159	0.432	-0.254	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.000746	Famiglia "SLO" 31	0.322	-0.227	0.539	-0.372	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.000568	Famiglia "SLO" 32	0.257	-0.159	0.432	-0.254	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.000656	Famiglia "SLO" 33	0.309	0.157	0.518	0.252	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.000632	Famiglia "SLO" 34	0.244	0.225	0.411	0.37	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.000656	Famiglia "SLO" 35	0.309	0.157	0.518	0.252	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.000632	Famiglia "SLO" 36	0.244	0.225	0.411	0.37	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.00117	Famiglia "SLO" 37	0.344	0.551	0.578	0.887	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001374	Famiglia "SLO" 38	0.177	0.725	0.302	1.19	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.00117	Famiglia "SLO" 39	0.344	0.551	0.578	0.887	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001374	Famiglia "SLO" 40	0.177	0.725	0.302	1.19	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.002051	Famiglia "SLO" 41	1.049	-0.255	1.748	-0.418	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001798	Famiglia "SLO" 42	0.934	-0.135	1.559	-0.211	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.002051	Famiglia "SLO" 43	1.049	-0.255	1.748	-0.418	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001798	Famiglia "SLO" 44	0.934	-0.135	1.559	-0.211	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001988	Famiglia "SLO" 45	1.035	0.129	1.727	0.205	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001825	Famiglia "SLO" 46	0.92	0.248	1.538	0.413	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001988	Famiglia "SLO" 47	1.035	0.129	1.727	0.205	si
1723	2729.9	-4.3E4	385	1896	735	0.001825	Famiglia "SLO" 48	0.92	0.248	1.538	0.413	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001852	Famiglia "SLO" 1	-0.959	-0.237	-1.589	-0.388	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.002039	Famiglia "SLO" 2	-1.069	-0.144	-1.778	-0.227	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001852	Famiglia "SLO" 3	-0.959	-0.237	-1.589	-0.388	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.002039	Famiglia "SLO" 4	-1.069	-0.144	-1.778	-0.227	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001844	Famiglia "SLO" 5	-0.971	0.142	-1.61	0.23	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.002098	Famiglia "SLO" 6	-1.081	0.236	-1.799	0.391	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001844	Famiglia "SLO" 7	-0.971	0.142	-1.61	0.23	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.002098	Famiglia "SLO" 8	-1.081	0.236	-1.799	0.391	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001334	Famiglia "SLO" 9	-0.218	-0.701	-0.354	-1.148	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001224	Famiglia "SLO" 10	-0.379	-0.565	-0.629	-0.913	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001334	Famiglia "SLO" 11	-0.218	-0.701	-0.354	-1.148	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001224	Famiglia "SLO" 12	-0.379	-0.565	-0.629	-0.913	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.000651	Famiglia "SLO" 13	-0.281	-0.216	-0.462	-0.355	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.000705	Famiglia "SLO" 14	-0.344	-0.164	-0.569	-0.263	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.000651	Famiglia "SLO" 15	-0.281	-0.216	-0.462	-0.355	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.000705	Famiglia "SLO" 16	-0.344	-0.164	-0.569	-0.263	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.000614	Famiglia "SLO" 17	-0.293	0.163	-0.483	0.264	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.000778	Famiglia "SLO" 18	-0.356	0.216	-0.59	0.355	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.000614	Famiglia "SLO" 19	-0.293	0.163	-0.483	0.264	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.000778	Famiglia "SLO" 20	-0.356	0.216	-0.59	0.355	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001101	Famiglia "SLO" 21	-0.258	0.565	-0.424	0.913	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001507	Famiglia "SLO" 22	-0.419	0.701	-0.699	1.148	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001101	Famiglia "SLO" 23	-0.258	0.565	-0.424	0.913	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001507	Famiglia "SLO" 24	-0.419	0.701	-0.699	1.148	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001486	Famiglia "SLO" 25	0.384	-0.7	0.647	-1.149	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001086	Famiglia "SLO" 26	0.223	-0.565	0.372	-0.914	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001486	Famiglia "SLO" 27	0.384	-0.7	0.647	-1.149	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001086	Famiglia "SLO" 28	0.223	-0.565	0.372	-0.914	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.000741	Famiglia "SLO" 29	0.32	-0.216	0.539	-0.356	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0						

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.000613	Famiglia "SLO" 36	0.245	0.217	0.41	0.354	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001194	Famiglia "SLO" 37	0.343	0.566	0.577	0.912	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001318	Famiglia "SLO" 38	0.182	0.701	0.302	1.147	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001194	Famiglia "SLO" 39	0.343	0.566	0.577	0.912	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001318	Famiglia "SLO" 40	0.182	0.701	0.302	1.147	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.002054	Famiglia "SLO" 41	1.046	-0.235	1.747	-0.392	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001799	Famiglia "SLO" 42	0.935	-0.142	1.558	-0.231	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.002054	Famiglia "SLO" 43	1.046	-0.235	1.747	-0.392	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001799	Famiglia "SLO" 44	0.935	-0.142	1.558	-0.231	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001993	Famiglia "SLO" 45	1.033	0.145	1.726	0.226	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001807	Famiglia "SLO" 46	0.923	0.238	1.537	0.387	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001993	Famiglia "SLO" 47	1.033	0.145	1.726	0.226	si
1726	3008.2	-4.3E4	385	1899	735	0.001807	Famiglia "SLO" 48	0.923	0.238	1.537	0.387	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001865	Famiglia "SLO" 1	-0.952	-0.191	-1.593	-0.316	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.002079	Famiglia "SLO" 2	-1.062	-0.174	-1.781	-0.285	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001865	Famiglia "SLO" 3	-0.952	-0.191	-1.593	-0.316	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.002079	Famiglia "SLO" 4	-1.062	-0.174	-1.781	-0.285	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001877	Famiglia "SLO" 5	-0.965	0.179	-1.614	0.286	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.002105	Famiglia "SLO" 6	-1.076	0.196	-1.802	0.317	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001877	Famiglia "SLO" 7	-0.965	0.179	-1.614	0.286	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.002105	Famiglia "SLO" 8	-1.076	0.196	-1.802	0.317	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001211	Famiglia "SLO" 9	-0.211	-0.628	-0.357	-1.025	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001311	Famiglia "SLO" 10	-0.372	-0.603	-0.632	-0.981	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001211	Famiglia "SLO" 11	-0.211	-0.628	-0.357	-1.025	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001311	Famiglia "SLO" 12	-0.372	-0.603	-0.632	-0.981	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.000643	Famiglia "SLO" 13	-0.276	-0.188	-0.465	-0.31	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.000743	Famiglia "SLO" 14	-0.338	-0.179	-0.572	-0.292	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.000643	Famiglia "SLO" 15	-0.276	-0.188	-0.465	-0.31	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.000743	Famiglia "SLO" 16	-0.338	-0.179	-0.572	-0.292	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.000647	Famiglia "SLO" 17	-0.289	0.181	-0.486	0.292	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.00077	Famiglia "SLO" 18	-0.351	0.191	-0.593	0.31	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.000647	Famiglia "SLO" 19	-0.289	0.181	-0.486	0.292	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.00077	Famiglia "SLO" 20	-0.351	0.191	-0.593	0.31	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.00118	Famiglia "SLO" 21	-0.255	0.605	-0.427	0.981	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001394	Famiglia "SLO" 22	-0.416	0.63	-0.701	1.026	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.00118	Famiglia "SLO" 23	-0.255	0.605	-0.427	0.981	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001394	Famiglia "SLO" 24	-0.416	0.63	-0.701	1.026	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001349	Famiglia "SLO" 25	0.389	-0.629	0.644	-1.026	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001152	Famiglia "SLO" 26	0.229	-0.604	0.369	-0.981	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001349	Famiglia "SLO" 27	0.389	-0.629	0.644	-1.026	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001152	Famiglia "SLO" 28	0.229	-0.604	0.369	-0.981	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.000695	Famiglia "SLO" 29	0.325	-0.189	0.536	-0.31	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.000575	Famiglia "SLO" 30	0.262	-0.18	0.429	-0.293	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.000695	Famiglia "SLO" 31	0.325	-0.189	0.536	-0.31	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.000575	Famiglia "SLO" 32	0.262	-0.18	0.429	-0.293	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.000663	Famiglia "SLO" 33	0.311	0.18	0.515	0.292	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.000568	Famiglia "SLO" 34	0.249	0.19	0.408	0.309	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.000663	Famiglia "SLO" 35	0.311	0.18	0.515	0.292	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.000568	Famiglia "SLO" 36	0.249	0.19	0.408	0.309	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001259	Famiglia "SLO" 37	0.345	0.604	0.574	0.98	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001178	Famiglia "SLO" 38	0.185	0.629	0.3	1.025	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001259	Famiglia "SLO" 39	0.345	0.604	0.574	0.98	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001178	Famiglia "SLO" 40	0.185	0.629	0.3	1.025	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.002019	Famiglia "SLO" 41	1.049	-0.194	1.745	-0.317	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001792	Famiglia "SLO" 42	0.939	-0.177	1.556	-0.287	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.002019	Famiglia "SLO" 43	1.049	-0.194	1.745	-0.317	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001792	Famiglia "SLO" 44	0.939	-0.177	1.556	-0.287	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001991	Famiglia "SLO" 45	1.036	0.175	1.724	0.285	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001778	Famiglia "SLO" 46	0.925	0.193	1.535	0.315	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001991	Famiglia "SLO" 47	1.036	0.175	1.724	0.285	si
1727	3819.9	-4.3E4	385	1900	735	0.001778	Famiglia "SLO" 48	0.925	0.193	1.535	0.315	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001872	Famiglia "SLO" 1	-0.947	-0.17	-1.595	-0.271	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.002106	Famiglia "SLO" 2	-1.056	-0.199	-1.783	-0.322	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001872	Famiglia "SLO" 3	-0.947	-0.17	-1.595	-0.271	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.002106	Famiglia "SLO" 4	-1.056	-0.199	-1.783	-0.322	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001909	Famiglia "SLO" 5	-0.96	0.193	-1.615	0.321	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.002121	Famiglia "SLO" 6	-1.069	0.165	-1.804	0.27	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001909	Famiglia "SLO" 7	-0.96	0.193	-1.615	0.321	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.002121	Famiglia "SLO" 8	-1.069	0.165	-1.804	0.27	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001121	Famiglia "SLO" 9	-0.212	-0.585	-0.359	-0.949	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.00136	Famiglia "SLO" 10	-0.371	-0.627	-0.633	-1.024	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001121	Famiglia "SLO" 11	-0.212	-0.585	-0.359	-0.949	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.00136	Famiglia "SLO" 12	-0.371	-0.627	-0.633	-1.024	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.000629	Famiglia "SLO" 13	-0.275	-0.174	-0.467	-0.282	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.00076	Famiglia "SLO" 14	-0.337	-0.19	-0.574	-0.311	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.000629	Famiglia "SLO" 15	-0.275	-0.174	-0.467	-0.282	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.00076	Famiglia "SLO" 16	-0.337	-0.19	-0.574	-0.311	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.000668	Famiglia "SLO" 17	-0.288	0.19	-0.488	0.31	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.000765	Famiglia "SLO" 18	-0.349	0.174	-0.595	0.281	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.000668	Famiglia "SLO" 19	-0.288	0.19	-0.488	0.31	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.000765	Famiglia "SLO" 20	-0.349	0.174	-0.595	0.281	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001239	Famiglia "SLO" 21	-0.254	0.627	-0.428	1.023	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001329	Famiglia "SLO" 22	-0.412	0.585	-0.703	0.949	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001239	Famiglia "SLO" 23	-0.254	0.627	-0.428	1.023	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001329	Famiglia "SLO" 24	-0.412	0.585	-0.703	0.949	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001279	Famiglia "SLO" 25	0.385	-0.583	0.643	-0.949	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.00121	Famiglia "SLO" 26	0.226	-0.625	0.368	-1.024	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001279	Famiglia "SLO" 27	0.385	-0.583	0.643	-0.949	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.00121	Famiglia "SLO" 28	0.226	-0.625	0.368	-1.024	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.000685	Famiglia "SLO" 29	0.321	-0.172	0.534	-0.281	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735							



Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.000548	Famiglia "SLO" 36	0.247	0.176	0.407	0.282	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001307	Famiglia "SLO" 37	0.343	0.629	0.573	1.024	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001085	Famiglia "SLO" 38	0.184	0.587	0.299	0.949	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001307	Famiglia "SLO" 39	0.343	0.629	0.573	1.024	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001085	Famiglia "SLO" 40	0.184	0.587	0.299	0.949	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.002031	Famiglia "SLO" 41	1.041	-0.163	1.744	-0.27	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001819	Famiglia "SLO" 42	0.932	-0.191	1.555	-0.321	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.002031	Famiglia "SLO" 43	1.041	-0.163	1.744	-0.27	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.001819	Famiglia "SLO" 44	0.932	-0.191	1.555	-0.321	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.002014	Famiglia "SLO" 45	1.028	0.201	1.723	0.322	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.00178	Famiglia "SLO" 46	0.919	0.172	1.534	0.271	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.002014	Famiglia "SLO" 47	1.028	0.201	1.723	0.322	si
1730	4318.2	-4.3E4	385	1903	735	0.00178	Famiglia "SLO" 48	0.919	0.172	1.534	0.271	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.00019	Famiglia "SLO" 1	-0.938	-0.12	-1.598	-0.198	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.00216	Famiglia "SLO" 2	-1.047	-0.225	-1.786	-0.38	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.0019	Famiglia "SLO" 3	-0.938	-0.12	-1.598	-0.198	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.00216	Famiglia "SLO" 4	-1.047	-0.225	-1.786	-0.38	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001952	Famiglia "SLO" 5	-0.951	0.232	-1.619	0.377	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.002143	Famiglia "SLO" 6	-1.06	0.128	-1.807	0.195	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001952	Famiglia "SLO" 7	-0.951	0.232	-1.619	0.377	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.002143	Famiglia "SLO" 8	-1.06	0.128	-1.807	0.195	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001014	Famiglia "SLO" 9	-0.205	-0.509	-0.362	-0.827	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001457	Famiglia "SLO" 10	-0.363	-0.661	-0.636	-1.092	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001014	Famiglia "SLO" 11	-0.205	-0.509	-0.362	-0.827	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001457	Famiglia "SLO" 12	-0.363	-0.661	-0.636	-1.092	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000633	Famiglia "SLO" 13	-0.269	-0.144	-0.47	-0.237	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000805	Famiglia "SLO" 14	-0.33	-0.204	-0.577	-0.34	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000633	Famiglia "SLO" 15	-0.269	-0.144	-0.47	-0.237	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000805	Famiglia "SLO" 16	-0.33	-0.204	-0.577	-0.34	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000704	Famiglia "SLO" 17	-0.282	0.208	-0.491	0.339	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000767	Famiglia "SLO" 18	-0.344	0.149	-0.597	0.236	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000704	Famiglia "SLO" 19	-0.282	0.208	-0.491	0.339	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000767	Famiglia "SLO" 20	-0.344	0.149	-0.597	0.236	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001321	Famiglia "SLO" 21	-0.249	0.666	-0.431	1.091	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001233	Famiglia "SLO" 22	-0.407	0.514	-0.705	0.826	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001321	Famiglia "SLO" 23	-0.249	0.666	-0.431	1.091	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001233	Famiglia "SLO" 24	-0.407	0.514	-0.705	0.826	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001151	Famiglia "SLO" 25	0.389	-0.51	0.64	-0.826	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001282	Famiglia "SLO" 26	0.231	-0.663	0.366	-1.091	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001151	Famiglia "SLO" 27	0.389	-0.51	0.64	-0.826	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001282	Famiglia "SLO" 28	0.231	-0.663	0.366	-1.091	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000643	Famiglia "SLO" 29	0.325	-0.146	0.532	-0.236	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000598	Famiglia "SLO" 30	0.264	-0.205	0.425	-0.339	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000643	Famiglia "SLO" 31	0.325	-0.146	0.532	-0.236	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000598	Famiglia "SLO" 32	0.264	-0.205	0.425	-0.339	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000684	Famiglia "SLO" 33	0.312	0.207	0.511	0.34	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000508	Famiglia "SLO" 34	0.25	0.148	0.404	0.237	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000684	Famiglia "SLO" 35	0.312	0.207	0.511	0.34	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000508	Famiglia "SLO" 36	0.25	0.148	0.404	0.237	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001381	Famiglia "SLO" 37	0.345	0.665	0.571	1.092	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000953	Famiglia "SLO" 38	0.187	0.513	0.297	0.827	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001381	Famiglia "SLO" 39	0.345	0.665	0.571	1.092	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.000953	Famiglia "SLO" 40	0.187	0.513	0.297	0.827	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.002008	Famiglia "SLO" 41	1.042	-0.124	1.741	-0.195	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001821	Famiglia "SLO" 42	0.933	-0.229	1.553	-0.377	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.002008	Famiglia "SLO" 43	1.042	-0.124	1.741	-0.195	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001821	Famiglia "SLO" 44	0.933	-0.229	1.553	-0.377	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.002025	Famiglia "SLO" 45	1.028	0.228	1.721	0.38	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001763	Famiglia "SLO" 46	0.92	0.124	1.533	0.199	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.002025	Famiglia "SLO" 47	1.028	0.228	1.721	0.38	si
1731	5129.9	-4.3E4	385	1904	735	0.001763	Famiglia "SLO" 48	0.92	0.124	1.533	0.199	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001903	Famiglia "SLO" 1	-0.936	-0.109	-1.599	-0.173	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.002161	Famiglia "SLO" 2	-1.048	-0.24	-1.787	-0.401	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001903	Famiglia "SLO" 3	-0.936	-0.109	-1.599	-0.173	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.002161	Famiglia "SLO" 4	-1.048	-0.24	-1.787	-0.401	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001971	Famiglia "SLO" 5	-0.948	0.24	-1.62	0.397	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.002143	Famiglia "SLO" 6	-1.06	0.109	-1.808	0.169	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001971	Famiglia "SLO" 7	-0.948	0.24	-1.62	0.397	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.002143	Famiglia "SLO" 8	-1.06	0.109	-1.808	0.169	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.000964	Famiglia "SLO" 9	-0.206	-0.485	-0.363	-0.784	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001472	Famiglia "SLO" 10	-0.369	-0.676	-0.637	-1.116	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.000964	Famiglia "SLO" 11	-0.206	-0.485	-0.363	-0.784	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001472	Famiglia "SLO" 12	-0.369	-0.676	-0.637	-1.116	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.000623	Famiglia "SLO" 13	-0.27	-0.136	-0.471	-0.221	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.000803	Famiglia "SLO" 14	-0.333	-0.21	-0.577	-0.35	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.000623	Famiglia "SLO" 15	-0.27	-0.136	-0.471	-0.221	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.000803	Famiglia "SLO" 16	-0.333	-0.21	-0.577	-0.35	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.000714	Famiglia "SLO" 17	-0.282	0.213	-0.491	0.349	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.000759	Famiglia "SLO" 18	-0.345	0.139	-0.598	0.22	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.000714	Famiglia "SLO" 19	-0.282	0.213	-0.491	0.349	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.000759	Famiglia "SLO" 20	-0.345	0.139	-0.598	0.22	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001356	Famiglia "SLO" 21	-0.246	0.679	-0.432	1.115	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001197	Famiglia "SLO" 22	-0.409	0.488	-0.706	0.783	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001356	Famiglia "SLO" 23	-0.246	0.679	-0.432	1.115	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001197	Famiglia "SLO" 24	-0.409	0.488	-0.706	0.783	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001119	Famiglia "SLO" 25	0.386	-0.484	0.639	-0.783	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001321	Famiglia "SLO" 26	0.223	-0.675	0.365	-1.115	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001119	Famiglia "SLO" 27	0.386	-0.484	0.639	-0.783	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001321	Famiglia "SLO" 28	0.223	-0.675	0.365	-1.115	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.000644	Famiglia "SLO" 29	0.322	-0.135	0.531	-0.219	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.000619	F					

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.000506	Famiglia "SLO" 36	0.247	0.14	0.404	0.221	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001403	Famiglia "SLO" 37	0.346	0.68	0.57	1.117	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.000905	Famiglia "SLO" 38	0.183	0.489	0.296	0.785	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001403	Famiglia "SLO" 39	0.346	0.68	0.57	1.117	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.000905	Famiglia "SLO" 40	0.183	0.489	0.296	0.785	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.002019	Famiglia "SLO" 41	1.037	-0.106	1.741	-0.169	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001851	Famiglia "SLO" 42	0.925	-0.237	1.553	-0.397	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.002019	Famiglia "SLO" 43	1.037	-0.106	1.741	-0.169	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001851	Famiglia "SLO" 44	0.925	-0.237	1.553	-0.397	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.002037	Famiglia "SLO" 45	1.025	0.243	1.72	0.401	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001777	Famiglia "SLO" 46	0.913	0.112	1.532	0.173	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.002037	Famiglia "SLO" 47	1.025	0.243	1.72	0.401	si
1734	5408.2	-4.3E4	385	1907	735	0.001777	Famiglia "SLO" 48	0.913	0.112	1.532	0.173	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001927	Famiglia "SLO" 1	-0.93	-0.054	-1.603	-0.1	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.002207	Famiglia "SLO" 2	-1.042	-0.269	-1.791	-0.46	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001927	Famiglia "SLO" 3	-0.93	-0.054	-1.603	-0.1	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.002207	Famiglia "SLO" 4	-1.042	-0.269	-1.791	-0.46	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.002003	Famiglia "SLO" 5	-0.943	0.285	-1.624	0.453	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.002162	Famiglia "SLO" 6	-1.055	0.07	-1.811	0.094	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.002003	Famiglia "SLO" 7	-0.943	0.285	-1.624	0.453	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.002162	Famiglia "SLO" 8	-1.055	0.07	-1.811	0.094	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000878	Famiglia "SLO" 9	-0.199	-0.405	-0.367	-0.662	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001555	Famiglia "SLO" 10	-0.361	-0.718	-0.64	-1.185	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000878	Famiglia "SLO" 11	-0.199	-0.405	-0.367	-0.662	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001555	Famiglia "SLO" 12	-0.361	-0.718	-0.64	-1.185	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000637	Famiglia "SLO" 13	-0.263	-0.105	-0.474	-0.176	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000847	Famiglia "SLO" 14	-0.327	-0.227	-0.581	-0.379	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000637	Famiglia "SLO" 15	-0.263	-0.105	-0.474	-0.176	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000847	Famiglia "SLO" 16	-0.327	-0.227	-0.581	-0.379	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000748	Famiglia "SLO" 17	-0.276	0.234	-0.495	0.378	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000769	Famiglia "SLO" 18	-0.339	0.113	-0.601	0.174	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000748	Famiglia "SLO" 19	-0.276	0.234	-0.495	0.378	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000769	Famiglia "SLO" 20	-0.339	0.113	-0.601	0.174	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001421	Famiglia "SLO" 21	-0.241	0.726	-0.435	1.183	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001122	Famiglia "SLO" 22	-0.404	0.413	-0.709	0.66	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001421	Famiglia "SLO" 23	-0.241	0.726	-0.435	1.183	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001122	Famiglia "SLO" 24	-0.404	0.413	-0.709	0.66	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000995	Famiglia "SLO" 25	0.394	-0.408	0.635	-0.66	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001371	Famiglia "SLO" 26	0.231	-0.721	0.362	-1.183	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000995	Famiglia "SLO" 27	0.394	-0.408	0.635	-0.66	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001371	Famiglia "SLO" 28	0.231	-0.721	0.362	-1.183	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000597	Famiglia "SLO" 29	0.329	-0.108	0.528	-0.174	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000612	Famiglia "SLO" 30	0.266	-0.23	0.421	-0.377	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000597	Famiglia "SLO" 31	0.329	-0.108	0.528	-0.174	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000612	Famiglia "SLO" 32	0.266	-0.23	0.421	-0.377	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000692	Famiglia "SLO" 33	0.316	0.231	0.507	0.38	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000464	Famiglia "SLO" 34	0.253	0.109	0.401	0.176	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000692	Famiglia "SLO" 35	0.316	0.231	0.507	0.38	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000464	Famiglia "SLO" 36	0.253	0.109	0.401	0.176	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001461	Famiglia "SLO" 37	0.351	0.722	0.567	1.186	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000784	Famiglia "SLO" 38	0.188	0.409	0.293	0.662	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001461	Famiglia "SLO" 39	0.351	0.722	0.567	1.186	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.000784	Famiglia "SLO" 40	0.188	0.409	0.293	0.662	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001982	Famiglia "SLO" 41	1.044	-0.066	1.738	-0.093	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001831	Famiglia "SLO" 42	0.933	-0.281	1.55	-0.453	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001982	Famiglia "SLO" 43	1.044	-0.066	1.738	-0.093	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001831	Famiglia "SLO" 44	0.933	-0.281	1.55	-0.453	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.00203	Famiglia "SLO" 45	1.032	0.273	1.717	0.46	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001746	Famiglia "SLO" 46	0.92	0.059	1.529	0.101	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.00203	Famiglia "SLO" 47	1.032	0.273	1.717	0.46	si
1735	6219.9	-4.3E4	385	1908	735	0.001746	Famiglia "SLO" 48	0.92	0.059	1.529	0.101	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001881	Famiglia "SLO" 1	-0.984	-0.301	-1.615	-0.488	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001965	Famiglia "SLO" 2	-1.066	-0.096	-1.752	-0.146	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001881	Famiglia "SLO" 3	-0.984	-0.301	-1.615	-0.488	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001965	Famiglia "SLO" 4	-1.066	-0.096	-1.752	-0.146	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001829	Famiglia "SLO" 5	-0.993	0.094	-1.63	0.152	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.002055	Famiglia "SLO" 6	-1.074	0.298	-1.767	0.494	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001829	Famiglia "SLO" 7	-0.993	0.094	-1.63	0.152	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.002055	Famiglia "SLO" 8	-1.074	0.298	-1.767	0.494	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001513	Famiglia "SLO" 9	-0.25	-0.807	-0.399	-1.315	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001098	Famiglia "SLO" 10	-0.369	-0.509	-0.598	-0.818	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001513	Famiglia "SLO" 11	-0.25	-0.807	-0.399	-1.315	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001098	Famiglia "SLO" 12	-0.369	-0.509	-0.598	-0.818	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.000691	Famiglia "SLO" 13	-0.296	-0.255	-0.477	-0.416	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.00065	Famiglia "SLO" 14	-0.343	-0.139	-0.555	-0.223	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.000691	Famiglia "SLO" 15	-0.296	-0.255	-0.477	-0.416	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.00065	Famiglia "SLO" 16	-0.343	-0.139	-0.555	-0.223	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.000585	Famiglia "SLO" 17	-0.305	0.139	-0.492	0.224	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.000775	Famiglia "SLO" 18	-0.352	0.255	-0.569	0.417	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.000585	Famiglia "SLO" 19	-0.305	0.139	-0.492	0.224	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.000775	Famiglia "SLO" 20	-0.352	0.255	-0.569	0.417	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001008	Famiglia "SLO" 21	-0.279	0.509	-0.449	0.818	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001619	Famiglia "SLO" 22	-0.398	0.807	-0.648	1.315	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001008	Famiglia "SLO" 23	-0.279	0.509	-0.449	0.818	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001619	Famiglia "SLO" 24	-0.398	0.807	-0.648	1.315	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001623	Famiglia "SLO" 25	0.354	-0.806	0.602	-1.317	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001012	Famiglia "SLO" 26	0.235	-0.508	0.403	-0.82	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001623	Famiglia "SLO" 27	0.354	-0.806	0.602	-1.317	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001012	Famiglia "SLO" 28	0.235	-0.508	0.403	-0.82	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.000775	Famiglia "SLO" 29	0.308	-0.254	0.524	-0.419	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.00058						

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.000682	Famiglia "SLO" 36	0.253	0.256	0.431	0.415	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001089	Famiglia "SLO" 37	0.325	0.51	0.552	0.816	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001504	Famiglia "SLO" 38	0.206	0.808	0.353	1.313	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001089	Famiglia "SLO" 39	0.325	0.51	0.552	0.816	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001504	Famiglia "SLO" 40	0.206	0.808	0.353	1.313	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.002051	Famiglia "SLO" 41	1.031	-0.297	1.721	-0.495	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001824	Famiglia "SLO" 42	0.949	-0.093	1.584	-0.154	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.002051	Famiglia "SLO" 43	1.031	-0.297	1.721	-0.495	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001824	Famiglia "SLO" 44	0.949	-0.093	1.584	-0.154	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001959	Famiglia "SLO" 45	1.022	0.097	1.706	0.145	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001874	Famiglia "SLO" 46	0.94	0.302	1.569	0.486	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001959	Famiglia "SLO" 47	1.022	0.097	1.706	0.145	si
1746	1906.6	-4.2E4	385	1919	735	0.001874	Famiglia "SLO" 48	0.94	0.302	1.569	0.486	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001884	Famiglia "SLO" 1	-0.98	-0.249	-1.619	-0.411	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001995	Famiglia "SLO" 2	-1.061	-0.131	-1.755	-0.207	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001884	Famiglia "SLO" 3	-0.98	-0.249	-1.619	-0.411	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001995	Famiglia "SLO" 4	-1.061	-0.131	-1.755	-0.207	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001856	Famiglia "SLO" 5	-0.989	0.135	-1.634	0.212	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.002053	Famiglia "SLO" 6	-1.07	0.253	-1.77	0.416	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001856	Famiglia "SLO" 7	-0.989	0.135	-1.634	0.212	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.002053	Famiglia "SLO" 8	-1.07	0.253	-1.77	0.416	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001393	Famiglia "SLO" 9	-0.246	-0.726	-0.403	-1.187	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001176	Famiglia "SLO" 10	-0.364	-0.553	-0.601	-0.889	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001393	Famiglia "SLO" 11	-0.246	-0.726	-0.403	-1.187	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001176	Famiglia "SLO" 12	-0.364	-0.553	-0.601	-0.889	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.000677	Famiglia "SLO" 13	-0.292	-0.225	-0.481	-0.369	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.000683	Famiglia "SLO" 14	-0.338	-0.158	-0.558	-0.253	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.000677	Famiglia "SLO" 15	-0.292	-0.225	-0.481	-0.369	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.000683	Famiglia "SLO" 16	-0.338	-0.158	-0.558	-0.253	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.000618	Famiglia "SLO" 17	-0.301	0.159	-0.496	0.255	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.000764	Famiglia "SLO" 18	-0.348	0.226	-0.573	0.37	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.000618	Famiglia "SLO" 19	-0.301	0.159	-0.496	0.255	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.000764	Famiglia "SLO" 20	-0.348	0.226	-0.573	0.37	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001087	Famiglia "SLO" 21	-0.276	0.554	-0.452	0.891	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.00151	Famiglia "SLO" 22	-0.394	0.727	-0.65	1.189	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001087	Famiglia "SLO" 23	-0.276	0.554	-0.452	0.891	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.00151	Famiglia "SLO" 24	-0.394	0.727	-0.65	1.189	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001486	Famiglia "SLO" 25	0.359	-0.727	0.598	-1.189	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001065	Famiglia "SLO" 26	0.241	-0.554	0.4	-0.891	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001486	Famiglia "SLO" 27	0.359	-0.727	0.598	-1.189	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001065	Famiglia "SLO" 28	0.241	-0.554	0.4	-0.891	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.000723	Famiglia "SLO" 29	0.312	-0.226	0.521	-0.37	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.000575	Famiglia "SLO" 30	0.266	-0.159	0.443	-0.254	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.000723	Famiglia "SLO" 31	0.312	-0.226	0.521	-0.37	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.000575	Famiglia "SLO" 32	0.266	-0.159	0.443	-0.254	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.00064	Famiglia "SLO" 33	0.303	0.157	0.506	0.253	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.00064	Famiglia "SLO" 34	0.257	0.225	0.429	0.369	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.00064	Famiglia "SLO" 35	0.303	0.157	0.506	0.253	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.00115	Famiglia "SLO" 36	0.257	0.225	0.429	0.369	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.00115	Famiglia "SLO" 37	0.329	0.553	0.549	0.89	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.00138	Famiglia "SLO" 38	0.21	0.725	0.351	1.187	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.00115	Famiglia "SLO" 39	0.329	0.553	0.549	0.89	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.00138	Famiglia "SLO" 40	0.21	0.725	0.351	1.187	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.002006	Famiglia "SLO" 41	1.035	-0.254	1.718	-0.416	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001808	Famiglia "SLO" 42	0.954	-0.135	1.582	-0.212	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.002006	Famiglia "SLO" 43	1.035	-0.254	1.718	-0.416	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001808	Famiglia "SLO" 44	0.954	-0.135	1.582	-0.212	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001947	Famiglia "SLO" 45	1.026	0.13	1.703	0.207	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001838	Famiglia "SLO" 46	0.945	0.249	1.567	0.412	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001947	Famiglia "SLO" 47	1.026	0.13	1.703	0.207	si
1747	2741.6	-4.2E4	385	1920	735	0.001838	Famiglia "SLO" 48	0.945	0.249	1.567	0.412	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001878	Famiglia "SLO" 1	-0.98	-0.238	-1.62	-0.389	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.002	Famiglia "SLO" 2	-1.061	-0.144	-1.756	-0.226	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001878	Famiglia "SLO" 3	-0.98	-0.238	-1.62	-0.389	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.002	Famiglia "SLO" 4	-1.061	-0.144	-1.756	-0.226	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001862	Famiglia "SLO" 5	-0.989	0.143	-1.635	0.23	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.002051	Famiglia "SLO" 6	-1.069	0.237	-1.77	0.392	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001862	Famiglia "SLO" 7	-0.989	0.143	-1.635	0.23	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.002051	Famiglia "SLO" 8	-1.069	0.237	-1.77	0.392	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.00135	Famiglia "SLO" 9	-0.246	-0.703	-0.403	-1.148	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001199	Famiglia "SLO" 10	-0.363	-0.566	-0.601	-0.912	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.00135	Famiglia "SLO" 11	-0.246	-0.703	-0.403	-1.148	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001199	Famiglia "SLO" 12	-0.363	-0.566	-0.601	-0.912	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.000667	Famiglia "SLO" 13	-0.292	-0.217	-0.481	-0.355	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.000689	Famiglia "SLO" 14	-0.338	-0.164	-0.558	-0.263	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.000667	Famiglia "SLO" 15	-0.292	-0.217	-0.481	-0.355	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.000625	Famiglia "SLO" 16	-0.338	-0.164	-0.558	-0.263	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.000758	Famiglia "SLO" 17	-0.301	0.163	-0.496	0.264	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.000758	Famiglia "SLO" 18	-0.347	0.217	-0.573	0.356	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.000625	Famiglia "SLO" 19	-0.301	0.163	-0.496	0.264	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.000758	Famiglia "SLO" 20	-0.347	0.217	-0.573	0.356	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001113	Famiglia "SLO" 21	-0.276	0.565	-0.453	0.913	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001473	Famiglia "SLO" 22	-0.393	0.702	-0.65	1.149	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001113	Famiglia "SLO" 23	-0.276	0.565	-0.453	0.913	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001473	Famiglia "SLO" 24	-0.393	0.702	-0.65	1.149	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.00145	Famiglia "SLO" 25	0.358	-0.702	0.598	-1.15	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001092	Famiglia "SLO" 26	0.241	-0.565	0.4	-0.913	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.00145	Famiglia "SLO" 27	0.358	-0.702	0.598	-1.15	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001092	Famiglia "SLO" 28	0.241	-0.565	0.4	-0.913	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.000716	Famiglia "SLO" 29	0.312	-0.217	0.52	-0.356	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.000582	Famiglia "SLO" 30					



Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.000627	Famiglia "SLO" 36	0.257	0.217	0.429	0.355	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001171	Famiglia "SLO" 37	0.328	0.566	0.549	0.911	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001334	Famiglia "SLO" 38	0.211	0.703	0.351	1.148	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001171	Famiglia "SLO" 39	0.328	0.566	0.549	0.911	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001334	Famiglia "SLO" 40	0.211	0.703	0.351	1.148	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.002003	Famiglia "SLO" 41	1.035	-0.237	1.718	-0.392	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001812	Famiglia "SLO" 42	0.954	-0.142	1.582	-0.23	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.002003	Famiglia "SLO" 43	1.035	-0.237	1.718	-0.392	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.001812	Famiglia "SLO" 44	0.954	-0.142	1.582	-0.23	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.00195	Famiglia "SLO" 45	1.026	0.144	1.703	0.226	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.00183	Famiglia "SLO" 46	0.945	0.238	1.568	0.388	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.00195	Famiglia "SLO" 47	1.026	0.144	1.703	0.226	si
1750	2996.6	-4.2E4	385	1923	735	0.00183	Famiglia "SLO" 48	0.945	0.238	1.568	0.388	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001888	Famiglia "SLO" 1	-0.975	-0.193	-1.625	-0.314	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.002039	Famiglia "SLO" 2	-1.054	-0.177	-1.759	-0.286	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001888	Famiglia "SLO" 3	-0.975	-0.193	-1.625	-0.314	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.002039	Famiglia "SLO" 4	-1.054	-0.177	-1.759	-0.286	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001899	Famiglia "SLO" 5	-0.984	0.177	-1.639	0.288	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.002061	Famiglia "SLO" 6	-1.063	0.193	-1.774	0.316	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001899	Famiglia "SLO" 7	-0.984	0.177	-1.639	0.288	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.002061	Famiglia "SLO" 8	-1.063	0.193	-1.774	0.316	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001221	Famiglia "SLO" 9	-0.243	-0.628	-0.408	-1.023	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001285	Famiglia "SLO" 10	-0.358	-0.605	-0.604	-0.981	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001221	Famiglia "SLO" 11	-0.243	-0.628	-0.408	-1.023	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001285	Famiglia "SLO" 12	-0.358	-0.605	-0.604	-0.981	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.000656	Famiglia "SLO" 13	-0.289	-0.189	-0.485	-0.308	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.000725	Famiglia "SLO" 14	-0.333	-0.18	-0.561	-0.292	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.000656	Famiglia "SLO" 15	-0.289	-0.189	-0.485	-0.308	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.000725	Famiglia "SLO" 16	-0.333	-0.18	-0.561	-0.292	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.00066	Famiglia "SLO" 17	-0.298	0.181	-0.499	0.293	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.000749	Famiglia "SLO" 18	-0.342	0.19	-0.576	0.309	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.00066	Famiglia "SLO" 19	-0.298	0.181	-0.499	0.293	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.000749	Famiglia "SLO" 20	-0.342	0.19	-0.576	0.309	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001197	Famiglia "SLO" 21	-0.273	0.606	-0.457	0.982	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001357	Famiglia "SLO" 22	-0.388	0.629	-0.653	1.023	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001197	Famiglia "SLO" 23	-0.273	0.606	-0.457	0.982	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001357	Famiglia "SLO" 24	-0.388	0.629	-0.653	1.023	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001312	Famiglia "SLO" 25	0.36	-0.628	0.594	-1.023	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001164	Famiglia "SLO" 26	0.245	-0.604	0.398	-0.982	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001312	Famiglia "SLO" 27	0.36	-0.628	0.594	-1.023	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001164	Famiglia "SLO" 28	0.245	-0.604	0.398	-0.982	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.000673	Famiglia "SLO" 29	0.314	-0.189	0.517	-0.309	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.000586	Famiglia "SLO" 30	0.27	-0.18	0.441	-0.293	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.000673	Famiglia "SLO" 31	0.314	-0.189	0.517	-0.309	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.000586	Famiglia "SLO" 32	0.27	-0.18	0.441	-0.293	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.000647	Famiglia "SLO" 33	0.305	0.181	0.502	0.293	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.000581	Famiglia "SLO" 34	0.261	0.19	0.426	0.309	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.000647	Famiglia "SLO" 35	0.305	0.181	0.502	0.293	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.000581	Famiglia "SLO" 36	0.261	0.19	0.426	0.309	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001237	Famiglia "SLO" 37	0.33	0.606	0.545	0.982	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001187	Famiglia "SLO" 38	0.215	0.629	0.349	1.023	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001237	Famiglia "SLO" 39	0.33	0.606	0.545	0.982	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001187	Famiglia "SLO" 40	0.215	0.629	0.349	1.023	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001975	Famiglia "SLO" 41	1.035	-0.192	1.715	-0.316	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001813	Famiglia "SLO" 42	0.956	-0.176	1.58	-0.287	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001975	Famiglia "SLO" 43	1.035	-0.192	1.715	-0.316	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001813	Famiglia "SLO" 44	0.956	-0.176	1.58	-0.287	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001951	Famiglia "SLO" 45	1.026	0.178	1.701	0.286	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001801	Famiglia "SLO" 46	0.947	0.194	1.566	0.314	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001951	Famiglia "SLO" 47	1.026	0.178	1.701	0.286	si
1751	3831.6	-4.2E4	385	1924	735	0.001801	Famiglia "SLO" 48	0.947	0.194	1.566	0.314	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.001889	Famiglia "SLO" 1	-0.972	-0.17	-1.625	-0.272	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.002057	Famiglia "SLO" 2	-1.051	-0.198	-1.76	-0.321	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.001889	Famiglia "SLO" 3	-0.972	-0.17	-1.625	-0.272	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.002057	Famiglia "SLO" 4	-1.051	-0.198	-1.76	-0.321	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.001917	Famiglia "SLO" 5	-0.981	0.194	-1.64	0.32	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.002065	Famiglia "SLO" 6	-1.06	0.166	-1.775	0.271	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.001917	Famiglia "SLO" 7	-0.981	0.194	-1.64	0.32	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.002065	Famiglia "SLO" 8	-1.06	0.166	-1.775	0.271	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.001143	Famiglia "SLO" 9	-0.242	-0.587	-0.409	-0.951	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.00133	Famiglia "SLO" 10	-0.357	-0.627	-0.605	-1.021	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.001143	Famiglia "SLO" 11	-0.242	-0.587	-0.409	-0.951	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.00133	Famiglia "SLO" 12	-0.357	-0.627	-0.605	-1.021	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.000643	Famiglia "SLO" 13	-0.288	-0.174	-0.485	-0.282	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.000739	Famiglia "SLO" 14	-0.332	-0.19	-0.562	-0.31	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.000643	Famiglia "SLO" 15	-0.288	-0.174	-0.485	-0.282	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.000739	Famiglia "SLO" 16	-0.332	-0.19	-0.562	-0.31	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.000675	Famiglia "SLO" 17	-0.297	0.19	-0.5	0.31	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.000739	Famiglia "SLO" 18	-0.341	0.174	-0.576	0.282	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.000675	Famiglia "SLO" 19	-0.297	0.19	-0.5	0.31	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.000739	Famiglia "SLO" 20	-0.341	0.174	-0.576	0.282	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.001245	Famiglia "SLO" 21	-0.272	0.627	-0.457	1.022	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.00129	Famiglia "SLO" 22	-0.386	0.587	-0.653	0.951	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.001245	Famiglia "SLO" 23	-0.272	0.627	-0.457	1.022	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.00129	Famiglia "SLO" 24	-0.386	0.587	-0.653	0.951	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.001241	Famiglia "SLO" 25	0.359	-0.585	0.594	-0.951	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.001212	Famiglia "SLO" 26	0.244	-0.626	0.397	-1.021	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.001241	Famiglia "SLO" 27	0.359	-0.585	0.594	-0.951	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.001212	Famiglia "SLO" 28	0.244	-0.626	0.397	-1.021	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.000659	Famiglia "SLO" 29	0.313	-0.173	0.517	-0.282	si
1754	4306.6	-4.2E4	385	1927	735	0.000599	Fam					











Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1771	4306.6	-4.2E4	385	1947	735	0.000588	Famiglia "SLO" 36	0.278	0.176	0.453	0.283	si
1771	4306.6	-4.2E4	385	1947	735	0.001253	Famiglia "SLO" 37	0.306	0.629	0.5	1.022	si
1771	4306.6	-4.2E4	385	1947	735	0.00114	Famiglia "SLO" 38	0.261	0.588	0.425	0.952	si
1771	4306.6	-4.2E4	385	1947	735	0.001253	Famiglia "SLO" 39	0.306	0.629	0.5	1.022	si
1771	4306.6	-4.2E4	385	1947	735	0.00114	Famiglia "SLO" 40	0.261	0.588	0.425	0.952	si
1771	4306.6	-4.2E4	385	1947	735	0.001907	Famiglia "SLO" 41	1.009	-0.165	1.668	-0.27	si
1771	4306.6	-4.2E4	385	1947	735	0.00186	Famiglia "SLO" 42	0.978	-0.194	1.617	-0.319	si
1771	4306.6	-4.2E4	385	1947	735	0.001907	Famiglia "SLO" 43	1.009	-0.165	1.668	-0.27	si
1771	4306.6	-4.2E4	385	1947	735	0.00186	Famiglia "SLO" 44	0.978	-0.194	1.617	-0.319	si
1771	4306.6	-4.2E4	385	1947	735	0.001911	Famiglia "SLO" 45	1.006	0.199	1.663	0.322	si
1771	4306.6	-4.2E4	385	1947	735	0.001843	Famiglia "SLO" 46	0.975	0.171	1.612	0.273	si
1771	4306.6	-4.2E4	385	1947	735	0.001911	Famiglia "SLO" 47	1.006	0.199	1.663	0.322	si
1771	4306.6	-4.2E4	385	1947	735	0.001843	Famiglia "SLO" 48	0.975	0.171	1.612	0.273	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.00195	Famiglia "SLO" 1	-0.996	-0.123	-1.675	-0.196	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.002045	Famiglia "SLO" 2	-1.026	-0.229	-1.726	-0.379	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.00195	Famiglia "SLO" 3	-0.996	-0.123	-1.675	-0.196	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.002045	Famiglia "SLO" 4	-1.026	-0.229	-1.726	-0.379	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001991	Famiglia "SLO" 5	-0.999	0.23	-1.68	0.378	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.002016	Famiglia "SLO" 6	-1.029	0.124	-1.731	0.195	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001991	Famiglia "SLO" 7	-0.999	0.23	-1.68	0.378	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.002016	Famiglia "SLO" 8	-1.029	0.124	-1.731	0.195	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001069	Famiglia "SLO" 9	-0.285	-0.51	-0.489	-0.824	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.00139	Famiglia "SLO" 10	-0.329	-0.664	-0.563	-1.09	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001069	Famiglia "SLO" 11	-0.285	-0.51	-0.489	-0.824	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.00139	Famiglia "SLO" 12	-0.329	-0.664	-0.563	-1.09	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.000667	Famiglia "SLO" 13	-0.302	-0.145	-0.517	-0.235	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.000753	Famiglia "SLO" 14	-0.318	-0.205	-0.546	-0.338	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.000667	Famiglia "SLO" 15	-0.302	-0.145	-0.517	-0.235	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.000753	Famiglia "SLO" 16	-0.318	-0.205	-0.546	-0.338	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.000728	Famiglia "SLO" 17	-0.304	0.207	-0.522	0.34	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.000703	Famiglia "SLO" 18	-0.321	0.148	-0.551	0.236	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.000728	Famiglia "SLO" 19	-0.304	0.207	-0.522	0.34	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.000703	Famiglia "SLO" 20	-0.321	0.148	-0.551	0.236	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001357	Famiglia "SLO" 21	-0.294	0.666	-0.505	1.091	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001129	Famiglia "SLO" 22	-0.337	0.512	-0.579	0.825	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001357	Famiglia "SLO" 23	-0.294	0.666	-0.505	1.091	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001129	Famiglia "SLO" 24	-0.337	0.512	-0.579	0.825	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001057	Famiglia "SLO" 25	0.316	-0.51	0.513	-0.823	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001306	Famiglia "SLO" 26	0.272	-0.663	0.439	-1.089	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001057	Famiglia "SLO" 27	0.316	-0.51	0.513	-0.823	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001306	Famiglia "SLO" 28	0.272	-0.663	0.439	-1.089	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.000587	Famiglia "SLO" 29	0.3	-0.145	0.485	-0.234	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.000623	Famiglia "SLO" 30	0.283	-0.205	0.456	-0.337	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.000587	Famiglia "SLO" 31	0.3	-0.145	0.485	-0.234	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.000623	Famiglia "SLO" 32	0.283	-0.205	0.456	-0.337	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.000646	Famiglia "SLO" 33	0.297	0.208	0.48	0.341	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.000551	Famiglia "SLO" 34	0.28	0.148	0.451	0.237	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.000646	Famiglia "SLO" 35	0.297	0.208	0.48	0.341	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.000551	Famiglia "SLO" 36	0.28	0.148	0.451	0.237	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001332	Famiglia "SLO" 37	0.307	0.667	0.497	1.092	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001004	Famiglia "SLO" 38	0.264	0.513	0.423	0.826	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001332	Famiglia "SLO" 39	0.307	0.667	0.497	1.092	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001004	Famiglia "SLO" 40	0.264	0.513	0.423	0.826	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001889	Famiglia "SLO" 41	1.007	-0.121	1.665	-0.193	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001867	Famiglia "SLO" 42	0.978	-0.227	1.614	-0.376	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001889	Famiglia "SLO" 43	1.007	-0.121	1.665	-0.193	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001867	Famiglia "SLO" 44	0.978	-0.227	1.614	-0.376	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001921	Famiglia "SLO" 45	1.005	0.232	1.66	0.382	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001824	Famiglia "SLO" 46	0.975	0.126	1.609	0.199	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001921	Famiglia "SLO" 47	1.005	0.232	1.66	0.382	si
1772	5141.6	-4.2E4	385	1948	735	0.001824	Famiglia "SLO" 48	0.975	0.126	1.609	0.199	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.001952	Famiglia "SLO" 1	-0.996	-0.107	-1.676	-0.173	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.002055	Famiglia "SLO" 2	-1.025	-0.238	-1.726	-0.398	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.001952	Famiglia "SLO" 3	-0.996	-0.107	-1.676	-0.173	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.002055	Famiglia "SLO" 4	-1.025	-0.238	-1.726	-0.398	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.001998	Famiglia "SLO" 5	-0.998	0.242	-1.68	0.396	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.002017	Famiglia "SLO" 6	-1.027	0.112	-1.731	0.171	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.001998	Famiglia "SLO" 7	-0.998	0.242	-1.68	0.396	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.002017	Famiglia "SLO" 8	-1.027	0.112	-1.731	0.171	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.001035	Famiglia "SLO" 9	-0.285	-0.486	-0.49	-0.785	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.001415	Famiglia "SLO" 10	-0.328	-0.677	-0.564	-1.112	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.001035	Famiglia "SLO" 11	-0.285	-0.486	-0.49	-0.785	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.001415	Famiglia "SLO" 12	-0.328	-0.677	-0.564	-1.112	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.000665	Famiglia "SLO" 13	-0.301	-0.136	-0.518	-0.22	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.000763	Famiglia "SLO" 14	-0.318	-0.21	-0.547	-0.348	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.000665	Famiglia "SLO" 15	-0.301	-0.136	-0.518	-0.22	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.000763	Famiglia "SLO" 16	-0.318	-0.21	-0.547	-0.348	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.000736	Famiglia "SLO" 17	-0.304	0.214	-0.523	0.349	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.000701	Famiglia "SLO" 18	-0.32	0.14	-0.551	0.222	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.000736	Famiglia "SLO" 19	-0.304	0.214	-0.523	0.349	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.000701	Famiglia "SLO" 20	-0.32	0.14	-0.551	0.222	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.001379	Famiglia "SLO" 21	-0.294	0.68	-0.506	1.113	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.001096	Famiglia "SLO" 22	-0.336	0.489	-0.579	0.786	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.001379	Famiglia "SLO" 23	-0.294	0.68	-0.506	1.113	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.001096	Famiglia "SLO" 24	-0.336	0.489	-0.579	0.786	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.001016	Famiglia "SLO" 25	0.315	-0.487	0.511	-0.783	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.001326	Famiglia "SLO" 26	0.273	-0.677	0.438	-1.111	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.001016	Famiglia "SLO" 27	0.315	-0.487	0.511	-0.783	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.001326	Famiglia "SLO" 28	0.273	-0.677	0.438	-1.111	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.000576	Famiglia "SLO" 29	0.299	-0.137	0.483	-0.219	si
1775	5396.6	-4.2E4	385	1951	735	0.000625	Fam					





Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1789	1603.2	-4.2E4	385	1966	735	0.000703	Famiglia "SLO" 36	0.275	0.264	0.454	0.433	si
1789	1603.2	-4.2E4	385	1966	735	0.00102	Famiglia "SLO" 37	0.302	0.488	0.499	0.786	si
1789	1603.2	-4.2E4	385	1966	735	0.001584	Famiglia "SLO" 38	0.259	0.832	0.426	1.36	si
1789	1603.2	-4.2E4	385	1966	735	0.00102	Famiglia "SLO" 39	0.302	0.488	0.499	0.786	si
1789	1603.2	-4.2E4	385	1966	735	0.001584	Famiglia "SLO" 40	0.259	0.832	0.426	1.36	si
1789	1603.2	-4.2E4	385	1966	735	0.001949	Famiglia "SLO" 41	1.009	-0.32	1.659	-0.526	si
1789	1603.2	-4.2E4	385	1966	735	0.001806	Famiglia "SLO" 42	0.979	-0.084	1.61	-0.131	si
1789	1603.2	-4.2E4	385	1966	735	0.001949	Famiglia "SLO" 43	1.009	-0.32	1.659	-0.526	si
1789	1603.2	-4.2E4	385	1966	735	0.001806	Famiglia "SLO" 44	0.979	-0.084	1.61	-0.131	si
1789	1603.2	-4.2E4	385	1966	735	0.001856	Famiglia "SLO" 45	1.006	0.077	1.655	0.119	si
1789	1603.2	-4.2E4	385	1966	735	0.001884	Famiglia "SLO" 46	0.977	0.313	1.605	0.514	si
1789	1603.2	-4.2E4	385	1966	735	0.001856	Famiglia "SLO" 47	1.006	0.077	1.655	0.119	si
1789	1603.2	-4.2E4	385	1966	735	0.001884	Famiglia "SLO" 48	0.977	0.313	1.605	0.514	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.00198	Famiglia "SLO" 1	-1.047	-0.312	-1.711	-0.512	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001848	Famiglia "SLO" 2	-1.018	-0.076	-1.663	-0.118	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.00198	Famiglia "SLO" 3	-1.047	-0.312	-1.711	-0.512	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001848	Famiglia "SLO" 4	-1.018	-0.076	-1.663	-0.118	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001897	Famiglia "SLO" 5	-1.044	0.085	-1.706	0.133	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001932	Famiglia "SLO" 6	-1.015	0.321	-1.659	0.527	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001897	Famiglia "SLO" 7	-1.044	0.085	-1.706	0.133	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001932	Famiglia "SLO" 8	-1.015	0.321	-1.659	0.527	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001631	Famiglia "SLO" 9	-0.35	-0.832	-0.567	-1.36	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.00101	Famiglia "SLO" 10	-0.307	-0.488	-0.498	-0.786	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001631	Famiglia "SLO" 11	-0.35	-0.832	-0.567	-1.36	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.00101	Famiglia "SLO" 12	-0.307	-0.488	-0.498	-0.786	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.000764	Famiglia "SLO" 13	-0.333	-0.264	-0.54	-0.432	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.000607	Famiglia "SLO" 14	-0.316	-0.13	-0.514	-0.209	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.000764	Famiglia "SLO" 15	-0.333	-0.264	-0.54	-0.432	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.000607	Famiglia "SLO" 16	-0.316	-0.13	-0.514	-0.209	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.000631	Famiglia "SLO" 17	-0.329	0.134	-0.536	0.213	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.000739	Famiglia "SLO" 18	-0.313	0.268	-0.509	0.436	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.000631	Famiglia "SLO" 19	-0.329	0.134	-0.536	0.213	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.000739	Famiglia "SLO" 20	-0.313	0.268	-0.509	0.436	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001046	Famiglia "SLO" 21	-0.338	0.492	-0.551	0.79	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001601	Famiglia "SLO" 22	-0.296	0.836	-0.482	1.364	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001046	Famiglia "SLO" 23	-0.338	0.492	-0.551	0.79	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001601	Famiglia "SLO" 24	-0.296	0.836	-0.482	1.364	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001592	Famiglia "SLO" 25	0.257	-0.834	0.427	-1.365	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001025	Famiglia "SLO" 26	0.3	-0.49	0.496	-0.791	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001592	Famiglia "SLO" 27	0.257	-0.834	0.427	-1.365	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001025	Famiglia "SLO" 28	0.3	-0.49	0.496	-0.791	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.000709	Famiglia "SLO" 29	0.274	-0.266	0.454	-0.437	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.00059	Famiglia "SLO" 30	0.291	-0.132	0.481	-0.213	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.000709	Famiglia "SLO" 31	0.274	-0.266	0.454	-0.437	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.00059	Famiglia "SLO" 32	0.291	-0.132	0.481	-0.213	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.000562	Famiglia "SLO" 33	0.278	0.132	0.459	0.208	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.000724	Famiglia "SLO" 34	0.294	0.265	0.485	0.432	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.000562	Famiglia "SLO" 35	0.278	0.132	0.459	0.208	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.000724	Famiglia "SLO" 36	0.294	0.265	0.485	0.432	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.00098	Famiglia "SLO" 37	0.269	0.49	0.443	0.785	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001608	Famiglia "SLO" 38	0.311	0.834	0.512	1.359	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.00098	Famiglia "SLO" 39	0.269	0.49	0.443	0.785	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001608	Famiglia "SLO" 40	0.311	0.834	0.512	1.359	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001889	Famiglia "SLO" 41	0.976	-0.319	1.604	-0.528	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.00185	Famiglia "SLO" 42	1.005	-0.083	1.651	-0.134	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001889	Famiglia "SLO" 43	0.976	-0.319	1.604	-0.528	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.00185	Famiglia "SLO" 44	1.005	-0.083	1.651	-0.134	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001801	Famiglia "SLO" 45	0.979	0.078	1.608	0.117	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001933	Famiglia "SLO" 46	1.008	0.314	1.656	0.511	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001801	Famiglia "SLO" 47	0.979	0.078	1.608	0.117	si
1792	1603.2	-4.1E4	385	1969	735	0.001933	Famiglia "SLO" 48	1.008	0.314	1.656	0.511	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.002008	Famiglia "SLO" 1	-1.02	-0.058	-1.722	-0.098	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.002017	Famiglia "SLO" 2	-0.992	-0.273	-1.674	-0.458	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.002008	Famiglia "SLO" 3	-1.02	-0.058	-1.722	-0.098	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.002017	Famiglia "SLO" 4	-0.992	-0.273	-1.674	-0.458	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.002062	Famiglia "SLO" 5	-1.017	0.281	-1.718	0.456	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001945	Famiglia "SLO" 6	-0.99	0.066	-1.67	0.096	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.002062	Famiglia "SLO" 7	-1.017	0.281	-1.718	0.456	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001945	Famiglia "SLO" 8	-0.99	0.066	-1.67	0.096	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001003	Famiglia "SLO" 9	-0.331	-0.406	-0.575	-0.658	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001458	Famiglia "SLO" 10	-0.291	-0.719	-0.506	-1.182	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001003	Famiglia "SLO" 11	-0.331	-0.406	-0.575	-0.658	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001458	Famiglia "SLO" 12	-0.291	-0.719	-0.506	-1.182	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.000694	Famiglia "SLO" 13	-0.316	-0.106	-0.549	-0.172	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.000763	Famiglia "SLO" 14	-0.3	-0.228	-0.522	-0.376	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.000694	Famiglia "SLO" 15	-0.316	-0.106	-0.549	-0.172	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.000763	Famiglia "SLO" 16	-0.3	-0.228	-0.522	-0.376	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.000787	Famiglia "SLO" 17	-0.313	0.233	-0.545	0.381	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.000658	Famiglia "SLO" 18	-0.298	0.111	-0.518	0.178	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.000787	Famiglia "SLO" 19	-0.313	0.233	-0.545	0.381	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.000658	Famiglia "SLO" 20	-0.298	0.111	-0.518	0.178	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001488	Famiglia "SLO" 21	-0.322	0.724	-0.561	1.187	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.000937	Famiglia "SLO" 22	-0.282	0.411	-0.492	0.663	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001488	Famiglia "SLO" 23	-0.322	0.724	-0.561	1.187	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.000937	Famiglia "SLO" 24	-0.282	0.411	-0.492	0.663	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.000833	Famiglia "SLO" 25	0.268	-0.406	0.421	-0.654	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001411	Famiglia "SLO" 26	0.308	-0.719	0.49	-1.178	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.000833	Famiglia "SLO" 27	0.268	-0.406	0.421	-0.654	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001411	Famiglia "SLO" 28	0.308	-0.719	0.49	-1.178	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.000501	Famiglia "SLO" 29	0.283	-0.106	0.447	-0.169	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.000649						

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.000544	Famiglia "SLO" 36	0.301	0.111	0.478	0.181	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001408	Famiglia "SLO" 37	0.276	0.724	0.435	1.191	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.000907	Famiglia "SLO" 38	0.316	0.411	0.504	0.667	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001408	Famiglia "SLO" 39	0.276	0.724	0.435	1.191	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.000907	Famiglia "SLO" 40	0.316	0.411	0.504	0.667	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001783	Famiglia "SLO" 41	0.975	-0.06	1.599	-0.087	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001903	Famiglia "SLO" 42	1.003	-0.275	1.646	-0.447	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001783	Famiglia "SLO" 43	0.975	-0.06	1.599	-0.087	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001903	Famiglia "SLO" 44	1.003	-0.275	1.646	-0.447	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001865	Famiglia "SLO" 45	0.978	0.279	1.603	0.467	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001848	Famiglia "SLO" 46	1.005	0.064	1.65	0.107	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001865	Famiglia "SLO" 47	0.978	0.279	1.603	0.467	si
1802	6219.9	-4.1E4	385	1979	735	0.001848	Famiglia "SLO" 48	1.005	0.064	1.65	0.107	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001984	Famiglia "SLO" 1	-1.05	-0.296	-1.718	-0.484	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001857	Famiglia "SLO" 2	-1.017	-0.091	-1.665	-0.143	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001984	Famiglia "SLO" 3	-1.05	-0.296	-1.718	-0.484	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001857	Famiglia "SLO" 4	-1.017	-0.091	-1.665	-0.143	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001911	Famiglia "SLO" 5	-1.046	0.099	-1.712	0.156	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001928	Famiglia "SLO" 6	-1.014	0.303	-1.66	0.497	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001911	Famiglia "SLO" 7	-1.046	0.099	-1.712	0.156	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001928	Famiglia "SLO" 8	-1.014	0.303	-1.66	0.497	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001583	Famiglia "SLO" 9	-0.353	-0.805	-0.573	-1.313	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001035	Famiglia "SLO" 10	-0.306	-0.508	-0.497	-0.816	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001583	Famiglia "SLO" 11	-0.353	-0.805	-0.573	-1.313	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001035	Famiglia "SLO" 12	-0.306	-0.508	-0.497	-0.816	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.000754	Famiglia "SLO" 13	-0.334	-0.254	-0.543	-0.415	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.000612	Famiglia "SLO" 14	-0.316	-0.138	-0.514	-0.221	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.000754	Famiglia "SLO" 15	-0.334	-0.254	-0.543	-0.415	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.000612	Famiglia "SLO" 16	-0.316	-0.138	-0.514	-0.221	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.000639	Famiglia "SLO" 17	-0.331	0.141	-0.538	0.225	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.000726	Famiglia "SLO" 18	-0.312	0.257	-0.508	0.419	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.000639	Famiglia "SLO" 19	-0.331	0.141	-0.538	0.225	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.000726	Famiglia "SLO" 20	-0.312	0.257	-0.508	0.419	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001074	Famiglia "SLO" 21	-0.341	0.511	-0.555	0.82	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001547	Famiglia "SLO" 22	-0.294	0.808	-0.478	1.317	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001074	Famiglia "SLO" 23	-0.341	0.511	-0.555	0.82	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001547	Famiglia "SLO" 24	-0.294	0.808	-0.478	1.317	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001536	Famiglia "SLO" 25	0.254	-0.807	0.424	-1.318	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001053	Famiglia "SLO" 26	0.301	-0.51	0.5	-0.82	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001536	Famiglia "SLO" 27	0.254	-0.807	0.424	-1.318	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001053	Famiglia "SLO" 28	0.301	-0.51	0.5	-0.82	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.000696	Famiglia "SLO" 29	0.273	-0.256	0.453	-0.419	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.000601	Famiglia "SLO" 30	0.291	-0.14	0.483	-0.225	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.000696	Famiglia "SLO" 31	0.273	-0.256	0.453	-0.419	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.000601	Famiglia "SLO" 32	0.291	-0.14	0.483	-0.225	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.000572	Famiglia "SLO" 33	0.276	0.139	0.459	0.221	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.000719	Famiglia "SLO" 34	0.295	0.255	0.489	0.415	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.000572	Famiglia "SLO" 35	0.276	0.139	0.459	0.221	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.000719	Famiglia "SLO" 36	0.295	0.255	0.489	0.415	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.00101	Famiglia "SLO" 37	0.267	0.509	0.442	0.816	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001563	Famiglia "SLO" 38	0.313	0.806	0.519	1.313	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.00101	Famiglia "SLO" 39	0.267	0.509	0.442	0.816	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001563	Famiglia "SLO" 40	0.313	0.806	0.519	1.313	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001888	Famiglia "SLO" 41	0.974	-0.303	1.605	-0.498	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001869	Famiglia "SLO" 42	1.006	-0.098	1.658	-0.156	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001888	Famiglia "SLO" 43	0.974	-0.303	1.605	-0.498	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001869	Famiglia "SLO" 44	1.006	-0.098	1.658	-0.156	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001815	Famiglia "SLO" 45	0.978	0.092	1.611	0.142	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001942	Famiglia "SLO" 46	1.01	0.296	1.663	0.484	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001815	Famiglia "SLO" 47	0.978	0.092	1.611	0.142	si
1806	1906.6	-4.1E4	385	1984	735	0.001942	Famiglia "SLO" 48	1.01	0.296	1.663	0.484	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.00198	Famiglia "SLO" 1	-1.047	-0.249	-1.721	-0.409	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001883	Famiglia "SLO" 2	-1.015	-0.13	-1.67	-0.205	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.00198	Famiglia "SLO" 3	-1.047	-0.249	-1.721	-0.409	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001883	Famiglia "SLO" 4	-1.015	-0.13	-1.67	-0.205	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001936	Famiglia "SLO" 5	-1.043	0.135	-1.716	0.214	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001925	Famiglia "SLO" 6	-1.011	0.254	-1.664	0.419	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001936	Famiglia "SLO" 7	-1.043	0.135	-1.716	0.214	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001925	Famiglia "SLO" 8	-1.011	0.254	-1.664	0.419	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001461	Famiglia "SLO" 9	-0.351	-0.726	-0.573	-1.186	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001109	Famiglia "SLO" 10	-0.305	-0.552	-0.498	-0.889	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001461	Famiglia "SLO" 11	-0.351	-0.726	-0.573	-1.186	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001109	Famiglia "SLO" 12	-0.305	-0.552	-0.498	-0.889	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.00073	Famiglia "SLO" 13	-0.332	-0.225	-0.543	-0.368	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.000633	Famiglia "SLO" 14	-0.314	-0.157	-0.514	-0.252	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.00073	Famiglia "SLO" 15	-0.332	-0.225	-0.543	-0.368	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.000633	Famiglia "SLO" 16	-0.314	-0.157	-0.514	-0.252	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.00066	Famiglia "SLO" 17	-0.328	0.16	-0.538	0.256	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.000702	Famiglia "SLO" 18	-0.31	0.227	-0.509	0.372	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.00066	Famiglia "SLO" 19	-0.328	0.16	-0.538	0.256	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.000702	Famiglia "SLO" 20	-0.31	0.227	-0.509	0.372	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001147	Famiglia "SLO" 21	-0.337	0.555	-0.554	0.893	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001424	Famiglia "SLO" 22	-0.291	0.728	-0.48	1.19	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001147	Famiglia "SLO" 23	-0.337	0.555	-0.554	0.893	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001424	Famiglia "SLO" 24	-0.291	0.728	-0.48	1.19	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001408	Famiglia "SLO" 25	0.256	-0.727	0.427	-1.189	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001122	Famiglia "SLO" 26	0.302	-0.553	0.502	-0.891	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001408	Famiglia "SLO" 27	0.256	-0.727	0.427	-1.189	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001122	Famiglia "SLO" 28	0.302	-0.553	0.502	-0.891	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.000664	Famiglia "SLO" 29	0.275	-0.225	0.456	-0.37	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.00061						

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.000689	Famiglia "SLO" 36	0.297	0.226	0.491	0.369	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001084	Famiglia "SLO" 37	0.269	0.554	0.445	0.89	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001439	Famiglia "SLO" 38	0.315	0.727	0.52	1.187	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001084	Famiglia "SLO" 39	0.269	0.554	0.445	0.89	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001439	Famiglia "SLO" 40	0.315	0.727	0.52	1.187	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001877	Famiglia "SLO" 41	0.976	-0.252	1.612	-0.417	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001888	Famiglia "SLO" 42	1.007	-0.133	1.663	-0.213	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001877	Famiglia "SLO" 43	0.976	-0.252	1.612	-0.417	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001888	Famiglia "SLO" 44	1.007	-0.133	1.663	-0.213	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001834	Famiglia "SLO" 45	0.98	0.132	1.617	0.206	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001932	Famiglia "SLO" 46	1.011	0.251	1.669	0.41	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001834	Famiglia "SLO" 47	0.98	0.132	1.617	0.206	si
1807	2741.6	-4.1E4	385	1985	735	0.001932	Famiglia "SLO" 48	1.011	0.251	1.669	0.41	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001978	Famiglia "SLO" 1	-1.046	-0.235	-1.722	-0.386	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.00189	Famiglia "SLO" 2	-1.014	-0.141	-1.671	-0.224	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001978	Famiglia "SLO" 3	-1.046	-0.235	-1.722	-0.386	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.00189	Famiglia "SLO" 4	-1.014	-0.141	-1.671	-0.224	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001942	Famiglia "SLO" 5	-1.042	0.146	-1.716	0.233	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001922	Famiglia "SLO" 6	-1.01	0.239	-1.665	0.394	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001942	Famiglia "SLO" 7	-1.042	0.146	-1.716	0.233	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001922	Famiglia "SLO" 8	-1.01	0.239	-1.665	0.394	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001421	Famiglia "SLO" 9	-0.35	-0.701	-0.573	-1.146	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001134	Famiglia "SLO" 10	-0.304	-0.565	-0.499	-0.911	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001421	Famiglia "SLO" 11	-0.35	-0.701	-0.573	-1.146	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001134	Famiglia "SLO" 12	-0.304	-0.565	-0.499	-0.911	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.000722	Famiglia "SLO" 13	-0.332	-0.216	-0.544	-0.353	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.000641	Famiglia "SLO" 14	-0.314	-0.163	-0.515	-0.261	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.000722	Famiglia "SLO" 15	-0.332	-0.216	-0.544	-0.353	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.000641	Famiglia "SLO" 16	-0.314	-0.163	-0.515	-0.261	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.000667	Famiglia "SLO" 17	-0.328	0.165	-0.539	0.266	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.000695	Famiglia "SLO" 18	-0.31	0.218	-0.51	0.357	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.000667	Famiglia "SLO" 19	-0.328	0.165	-0.539	0.266	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.000695	Famiglia "SLO" 20	-0.31	0.218	-0.51	0.357	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001172	Famiglia "SLO" 21	-0.337	0.568	-0.555	0.915	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001386	Famiglia "SLO" 22	-0.291	0.704	-0.481	1.15	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001172	Famiglia "SLO" 23	-0.337	0.568	-0.555	0.915	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001386	Famiglia "SLO" 24	-0.291	0.704	-0.481	1.15	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001364	Famiglia "SLO" 25	0.256	-0.702	0.427	-1.148	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001144	Famiglia "SLO" 26	0.302	-0.566	0.501	-0.913	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001364	Famiglia "SLO" 27	0.256	-0.702	0.427	-1.148	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001144	Famiglia "SLO" 28	0.302	-0.566	0.501	-0.913	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.000652	Famiglia "SLO" 29	0.275	-0.216	0.456	-0.355	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.000619	Famiglia "SLO" 30	0.293	-0.163	0.485	-0.263	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.000652	Famiglia "SLO" 31	0.275	-0.216	0.456	-0.355	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.000619	Famiglia "SLO" 32	0.293	-0.163	0.485	-0.263	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.000594	Famiglia "SLO" 33	0.279	0.164	0.461	0.264	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.000679	Famiglia "SLO" 34	0.297	0.217	0.49	0.355	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.000594	Famiglia "SLO" 35	0.279	0.164	0.461	0.264	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.000679	Famiglia "SLO" 36	0.297	0.217	0.49	0.355	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.00111	Famiglia "SLO" 37	0.269	0.567	0.445	0.913	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001399	Famiglia "SLO" 38	0.315	0.703	0.519	1.148	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.00111	Famiglia "SLO" 39	0.269	0.567	0.445	0.913	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001399	Famiglia "SLO" 40	0.315	0.703	0.519	1.148	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.00187	Famiglia "SLO" 41	0.975	-0.237	1.612	-0.392	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001889	Famiglia "SLO" 42	1.007	-0.144	1.663	-0.231	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.00187	Famiglia "SLO" 43	0.975	-0.237	1.612	-0.392	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001889	Famiglia "SLO" 44	1.007	-0.144	1.663	-0.231	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001837	Famiglia "SLO" 45	0.979	0.143	1.617	0.227	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001926	Famiglia "SLO" 46	1.011	0.237	1.668	0.388	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001837	Famiglia "SLO" 47	0.979	0.143	1.617	0.227	si
1810	2996.6	-4.1E4	385	1988	735	0.001926	Famiglia "SLO" 48	1.011	0.237	1.668	0.388	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001979	Famiglia "SLO" 1	-1.04	-0.194	-1.723	-0.311	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001921	Famiglia "SLO" 2	-1.01	-0.178	-1.674	-0.283	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001979	Famiglia "SLO" 3	-1.04	-0.194	-1.723	-0.311	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001921	Famiglia "SLO" 4	-1.01	-0.178	-1.674	-0.283	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001975	Famiglia "SLO" 5	-1.037	0.176	-1.718	0.29	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001928	Famiglia "SLO" 6	-1.006	0.192	-1.669	0.318	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001975	Famiglia "SLO" 7	-1.037	0.176	-1.718	0.29	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001928	Famiglia "SLO" 8	-1.006	0.192	-1.669	0.318	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001293	Famiglia "SLO" 9	-0.346	-0.629	-0.574	-1.02	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001213	Famiglia "SLO" 10	-0.301	-0.605	-0.501	-0.979	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001293	Famiglia "SLO" 11	-0.346	-0.629	-0.574	-1.02	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001213	Famiglia "SLO" 12	-0.301	-0.605	-0.501	-0.979	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.000706	Famiglia "SLO" 13	-0.328	-0.189	-0.546	-0.306	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.000671	Famiglia "SLO" 14	-0.31	-0.18	-0.518	-0.29	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.000706	Famiglia "SLO" 15	-0.328	-0.189	-0.546	-0.306	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.000671	Famiglia "SLO" 16	-0.31	-0.18	-0.518	-0.29	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.000701	Famiglia "SLO" 17	-0.324	0.181	-0.541	0.295	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.000684	Famiglia "SLO" 18	-0.306	0.19	-0.513	0.311	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.000701	Famiglia "SLO" 19	-0.324	0.181	-0.541	0.295	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.000684	Famiglia "SLO" 20	-0.306	0.19	-0.513	0.311	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001258	Famiglia "SLO" 21	-0.333	0.605	-0.557	0.984	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001263	Famiglia "SLO" 22	-0.288	0.629	-0.485	1.025	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001258	Famiglia "SLO" 23	-0.333	0.605	-0.557	0.984	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001263	Famiglia "SLO" 24	-0.288	0.629	-0.485	1.025	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.00122	Famiglia "SLO" 25	0.259	-0.628	0.426	-1.02	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001209	Famiglia "SLO" 26	0.304	-0.604	0.499	-0.979	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.00122	Famiglia "SLO" 27	0.259	-0.628	0.426	-1.02	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001209	Famiglia "SLO" 28	0.304	-0.604	0.499	-0.979	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.000607	Famiglia "SLO" 29	0.277	-0.188	0.454	-0.306	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.000623						

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.000638	Famiglia "SLO" 36	0.299	0.191	0.487	0.311	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001183	Famiglia "SLO" 37	0.272	0.606	0.443	0.984	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001261	Famiglia "SLO" 38	0.317	0.63	0.515	1.025	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001183	Famiglia "SLO" 39	0.272	0.606	0.443	0.984	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001261	Famiglia "SLO" 40	0.317	0.63	0.515	1.025	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001843	Famiglia "SLO" 41	0.977	-0.191	1.61	-0.313	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.00189	Famiglia "SLO" 42	1.007	-0.174	1.66	-0.285	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001843	Famiglia "SLO" 43	0.977	-0.191	1.61	-0.313	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.00189	Famiglia "SLO" 44	1.007	-0.174	1.66	-0.285	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001839	Famiglia "SLO" 45	0.98	0.18	1.615	0.288	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001898	Famiglia "SLO" 46	1.011	0.196	1.665	0.316	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001839	Famiglia "SLO" 47	0.98	0.18	1.615	0.288	si
1811	3831.6	-4.1E4	385	1989	735	0.001898	Famiglia "SLO" 48	1.011	0.196	1.665	0.316	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001979	Famiglia "SLO" 1	-1.039	-0.168	-1.724	-0.27	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001937	Famiglia "SLO" 2	-1.008	-0.196	-1.675	-0.318	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001979	Famiglia "SLO" 3	-1.039	-0.168	-1.724	-0.27	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001937	Famiglia "SLO" 4	-1.008	-0.196	-1.675	-0.318	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001988	Famiglia "SLO" 5	-1.035	0.196	-1.719	0.322	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001926	Famiglia "SLO" 6	-1.005	0.168	-1.671	0.274	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001988	Famiglia "SLO" 7	-1.035	0.196	-1.719	0.322	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001926	Famiglia "SLO" 8	-1.005	0.168	-1.671	0.274	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001225	Famiglia "SLO" 9	-0.345	-0.586	-0.575	-0.948	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.00126	Famiglia "SLO" 10	-0.3	-0.627	-0.503	-1.019	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001225	Famiglia "SLO" 11	-0.345	-0.586	-0.575	-0.948	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.00126	Famiglia "SLO" 12	-0.3	-0.627	-0.503	-1.019	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.000698	Famiglia "SLO" 13	-0.327	-0.173	-0.547	-0.279	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.000687	Famiglia "SLO" 14	-0.31	-0.189	-0.52	-0.307	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.000698	Famiglia "SLO" 15	-0.327	-0.173	-0.547	-0.279	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.000687	Famiglia "SLO" 16	-0.31	-0.189	-0.52	-0.307	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.000716	Famiglia "SLO" 17	-0.323	0.191	-0.542	0.312	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.000674	Famiglia "SLO" 18	-0.306	0.175	-0.515	0.285	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.000716	Famiglia "SLO" 19	-0.323	0.191	-0.542	0.312	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.000674	Famiglia "SLO" 20	-0.306	0.175	-0.515	0.285	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001301	Famiglia "SLO" 21	-0.332	0.629	-0.559	1.024	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001191	Famiglia "SLO" 22	-0.288	0.588	-0.487	0.954	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001301	Famiglia "SLO" 23	-0.332	0.629	-0.559	1.024	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001191	Famiglia "SLO" 24	-0.288	0.588	-0.487	0.954	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001137	Famiglia "SLO" 25	0.26	-0.586	0.425	-0.948	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001246	Famiglia "SLO" 26	0.304	-0.627	0.496	-1.018	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001137	Famiglia "SLO" 27	0.26	-0.586	0.425	-0.948	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001246	Famiglia "SLO" 28	0.304	-0.627	0.496	-1.018	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.000584	Famiglia "SLO" 29	0.278	-0.173	0.453	-0.279	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.000627	Famiglia "SLO" 30	0.295	-0.189	0.48	-0.306	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.000584	Famiglia "SLO" 31	0.278	-0.173	0.453	-0.279	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.000627	Famiglia "SLO" 32	0.295	-0.189	0.48	-0.306	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.000611	Famiglia "SLO" 33	0.281	0.192	0.457	0.313	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.000618	Famiglia "SLO" 34	0.299	0.176	0.485	0.285	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.000611	Famiglia "SLO" 35	0.281	0.192	0.457	0.313	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.000618	Famiglia "SLO" 36	0.299	0.176	0.485	0.285	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001228	Famiglia "SLO" 37	0.272	0.629	0.441	1.025	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001185	Famiglia "SLO" 38	0.317	0.588	0.512	0.954	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001228	Famiglia "SLO" 39	0.272	0.629	0.441	1.025	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001185	Famiglia "SLO" 40	0.317	0.588	0.512	0.954	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001829	Famiglia "SLO" 41	0.976	-0.166	1.608	-0.268	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001891	Famiglia "SLO" 42	1.007	-0.194	1.657	-0.316	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001829	Famiglia "SLO" 43	0.976	-0.166	1.608	-0.268	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001891	Famiglia "SLO" 44	1.007	-0.194	1.657	-0.316	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001844	Famiglia "SLO" 45	0.98	0.198	1.613	0.324	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001885	Famiglia "SLO" 46	1.011	0.17	1.662	0.275	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001844	Famiglia "SLO" 47	0.98	0.198	1.613	0.324	si
1814	4306.6	-4.1E4	385	1992	735	0.001885	Famiglia "SLO" 48	1.011	0.17	1.662	0.275	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001989	Famiglia "SLO" 1	-1.032	-0.124	-1.724	-0.195	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001972	Famiglia "SLO" 2	-1.002	-0.229	-1.676	-0.378	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001989	Famiglia "SLO" 3	-1.032	-0.124	-1.724	-0.195	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001972	Famiglia "SLO" 4	-1.002	-0.229	-1.676	-0.378	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.002021	Famiglia "SLO" 5	-1.028	0.229	-1.719	0.379	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001933	Famiglia "SLO" 6	-0.998	0.124	-1.671	0.197	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.002021	Famiglia "SLO" 7	-1.028	0.229	-1.719	0.379	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001933	Famiglia "SLO" 8	-0.998	0.124	-1.671	0.197	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001117	Famiglia "SLO" 9	-0.339	-0.51	-0.575	-0.822	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001351	Famiglia "SLO" 10	-0.296	-0.664	-0.505	-1.088	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001117	Famiglia "SLO" 11	-0.339	-0.51	-0.575	-0.822	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001351	Famiglia "SLO" 12	-0.296	-0.664	-0.505	-1.088	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.000693	Famiglia "SLO" 13	-0.322	-0.145	-0.548	-0.233	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.000721	Famiglia "SLO" 14	-0.305	-0.205	-0.521	-0.336	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.000693	Famiglia "SLO" 15	-0.322	-0.145	-0.548	-0.233	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.000721	Famiglia "SLO" 16	-0.305	-0.205	-0.521	-0.336	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.000748	Famiglia "SLO" 17	-0.319	0.208	-0.544	0.342	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.000665	Famiglia "SLO" 18	-0.302	0.148	-0.516	0.238	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.000748	Famiglia "SLO" 19	-0.319	0.208	-0.544	0.342	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.000665	Famiglia "SLO" 20	-0.302	0.148	-0.516	0.238	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001389	Famiglia "SLO" 21	-0.328	0.666	-0.56	1.094	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001074	Famiglia "SLO" 22	-0.285	0.512	-0.49	0.828	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001389	Famiglia "SLO" 23	-0.328	0.666	-0.56	1.094	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001074	Famiglia "SLO" 24	-0.285	0.512	-0.49	0.828	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.000999	Famiglia "SLO" 25	0.263	-0.509	0.423	-0.82	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001322	Famiglia "SLO" 26	0.306	-0.663	0.493	-1.086	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.000999	Famiglia "SLO" 27	0.263	-0.509	0.423	-0.82	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001322	Famiglia "SLO" 28	0.306	-0.663	0.493	-1.086	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.000545	Famiglia "SLO" 29	0.28	-0.144	0.45	-0.231	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.0006						

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.000582	Famiglia "SLO" 36	0.3	0.149	0.482	0.24	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001311	Famiglia "SLO" 37	0.274	0.667	0.439	1.095	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001056	Famiglia "SLO" 38	0.318	0.514	0.509	0.83	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001311	Famiglia "SLO" 39	0.274	0.667	0.439	1.095	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001056	Famiglia "SLO" 40	0.318	0.514	0.509	0.83	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001806	Famiglia "SLO" 41	0.976	-0.12	1.605	-0.189	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001894	Famiglia "SLO" 42	1.006	-0.226	1.653	-0.372	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001806	Famiglia "SLO" 43	0.976	-0.12	1.605	-0.189	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001894	Famiglia "SLO" 44	1.006	-0.226	1.653	-0.372	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001851	Famiglia "SLO" 45	0.98	0.233	1.609	0.386	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001864	Famiglia "SLO" 46	1.01	0.127	1.658	0.203	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001851	Famiglia "SLO" 47	0.98	0.233	1.609	0.386	si
1815	5141.6	-4.1E4	385	1993	735	0.001864	Famiglia "SLO" 48	1.01	0.127	1.658	0.203	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.00199	Famiglia "SLO" 1	-1.03	-0.109	-1.724	-0.172	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001981	Famiglia "SLO" 2	-1.001	-0.24	-1.676	-0.397	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.00199	Famiglia "SLO" 3	-1.03	-0.109	-1.724	-0.172	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001981	Famiglia "SLO" 4	-1.001	-0.24	-1.676	-0.397	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.002028	Famiglia "SLO" 5	-1.027	0.241	-1.719	0.397	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001933	Famiglia "SLO" 6	-0.998	0.11	-1.672	0.172	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.002028	Famiglia "SLO" 7	-1.027	0.241	-1.719	0.397	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001933	Famiglia "SLO" 8	-0.998	0.11	-1.672	0.172	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001084	Famiglia "SLO" 9	-0.339	-0.487	-0.576	-0.783	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001377	Famiglia "SLO" 10	-0.296	-0.677	-0.506	-1.11	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001084	Famiglia "SLO" 11	-0.339	-0.487	-0.576	-0.783	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001377	Famiglia "SLO" 12	-0.296	-0.677	-0.506	-1.11	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.000691	Famiglia "SLO" 13	-0.322	-0.136	-0.549	-0.218	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.00073	Famiglia "SLO" 14	-0.305	-0.21	-0.522	-0.346	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.000691	Famiglia "SLO" 15	-0.322	-0.136	-0.549	-0.218	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.00073	Famiglia "SLO" 16	-0.305	-0.21	-0.522	-0.346	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.000757	Famiglia "SLO" 17	-0.318	0.213	-0.545	0.351	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.000662	Famiglia "SLO" 18	-0.302	0.139	-0.517	0.224	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.000757	Famiglia "SLO" 19	-0.318	0.213	-0.545	0.351	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.000662	Famiglia "SLO" 20	-0.302	0.139	-0.517	0.224	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001413	Famiglia "SLO" 21	-0.328	0.68	-0.56	1.116	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001037	Famiglia "SLO" 22	-0.285	0.489	-0.491	0.788	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001413	Famiglia "SLO" 23	-0.328	0.68	-0.56	1.116	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001037	Famiglia "SLO" 24	-0.285	0.489	-0.491	0.788	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.000956	Famiglia "SLO" 25	0.263	-0.486	0.422	-0.78	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001344	Famiglia "SLO" 26	0.306	-0.676	0.492	-1.108	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.000956	Famiglia "SLO" 27	0.263	-0.486	0.422	-0.78	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001344	Famiglia "SLO" 28	0.306	-0.676	0.492	-1.108	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.000534	Famiglia "SLO" 29	0.28	-0.136	0.449	-0.216	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.000639	Famiglia "SLO" 30	0.297	-0.21	0.476	-0.343	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.000534	Famiglia "SLO" 31	0.28	-0.136	0.449	-0.216	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.000639	Famiglia "SLO" 32	0.297	-0.21	0.476	-0.343	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.000629	Famiglia "SLO" 33	0.284	0.214	0.454	0.354	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.000572	Famiglia "SLO" 34	0.3	0.14	0.481	0.226	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.000629	Famiglia "SLO" 35	0.284	0.214	0.454	0.354	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.000572	Famiglia "SLO" 36	0.3	0.14	0.481	0.226	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001335	Famiglia "SLO" 37	0.275	0.68	0.438	1.118	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001016	Famiglia "SLO" 38	0.317	0.49	0.508	0.791	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001335	Famiglia "SLO" 39	0.275	0.68	0.438	1.118	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001016	Famiglia "SLO" 40	0.317	0.49	0.508	0.791	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001799	Famiglia "SLO" 41	0.976	-0.107	1.603	-0.164	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001895	Famiglia "SLO" 42	1.006	-0.237	1.651	-0.389	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001799	Famiglia "SLO" 43	0.976	-0.107	1.603	-0.164	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001895	Famiglia "SLO" 44	1.006	-0.237	1.651	-0.389	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001853	Famiglia "SLO" 45	0.98	0.243	1.608	0.405	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001858	Famiglia "SLO" 46	1.009	0.113	1.656	0.18	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001853	Famiglia "SLO" 47	0.98	0.243	1.608	0.405	si
1818	5396.6	-4.1E4	385	1996	735	0.001858	Famiglia "SLO" 48	1.009	0.113	1.656	0.18	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.002033	Famiglia "SLO" 1	-1.074	-0.294	-1.761	-0.482	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001816	Famiglia "SLO" 2	-0.993	-0.09	-1.627	-0.141	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.002033	Famiglia "SLO" 3	-1.074	-0.294	-1.761	-0.482	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001816	Famiglia "SLO" 4	-0.993	-0.09	-1.627	-0.141	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001952	Famiglia "SLO" 5	-1.065	0.1	-1.746	0.158	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001879	Famiglia "SLO" 6	-0.983	0.305	-1.612	0.499	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001952	Famiglia "SLO" 7	-1.065	0.1	-1.746	0.158	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001879	Famiglia "SLO" 8	-0.983	0.305	-1.612	0.499	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001608	Famiglia "SLO" 9	-0.399	-0.805	-0.645	-1.312	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001002	Famiglia "SLO" 10	-0.281	-0.508	-0.45	-0.815	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001608	Famiglia "SLO" 11	-0.399	-0.805	-0.645	-1.312	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001002	Famiglia "SLO" 12	-0.281	-0.508	-0.45	-0.815	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.000767	Famiglia "SLO" 13	-0.352	-0.254	-0.568	-0.413	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.000581	Famiglia "SLO" 14	-0.306	-0.138	-0.492	-0.22	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.000767	Famiglia "SLO" 15	-0.352	-0.254	-0.568	-0.413	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.000581	Famiglia "SLO" 16	-0.306	-0.138	-0.492	-0.22	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.000649	Famiglia "SLO" 17	-0.343	0.141	-0.553	0.227	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.000695	Famiglia "SLO" 18	-0.297	0.257	-0.477	0.42	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.000649	Famiglia "SLO" 19	-0.343	0.141	-0.553	0.227	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.000695	Famiglia "SLO" 20	-0.297	0.257	-0.477	0.42	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.0011	Famiglia "SLO" 21	-0.368	0.511	-0.595	0.821	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.00152	Famiglia "SLO" 22	-0.249	0.808	-0.4	1.318	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.0011	Famiglia "SLO" 23	-0.368	0.511	-0.595	0.821	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.00152	Famiglia "SLO" 24	-0.249	0.808	-0.4	1.318	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001511	Famiglia "SLO" 25	0.204	-0.809	0.352	-1.316	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.00109	Famiglia "SLO" 26	0.323	-0.511	0.547	-0.82	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001511	Famiglia "SLO" 27	0.204	-0.809	0.352	-1.316	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.00109	Famiglia "SLO" 28	0.323	-0.511	0.547	-0.82	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.000685	Famiglia "SLO" 29	0.252	-0.257	0.429	-0.418	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.000639	Famiglia "SLO" 30	0.298	-0.			



Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.000764	Famiglia "SLO" 36	0.307	0.253	0.52	0.415	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001004	Famiglia "SLO" 37	0.236	0.507	0.402	0.817	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001611	Famiglia "SLO" 38	0.354	0.805	0.597	1.314	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001004	Famiglia "SLO" 39	0.236	0.507	0.402	0.817	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001611	Famiglia "SLO" 40	0.354	0.805	0.597	1.314	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.00187	Famiglia "SLO" 41	0.938	-0.305	1.564	-0.497	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001944	Famiglia "SLO" 42	1.02	-0.101	1.698	-0.156	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.00187	Famiglia "SLO" 43	0.938	-0.305	1.564	-0.497	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001944	Famiglia "SLO" 44	1.02	-0.101	1.698	-0.156	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001809	Famiglia "SLO" 45	0.948	0.09	1.579	0.143	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.002027	Famiglia "SLO" 46	1.029	0.294	1.713	0.484	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.001809	Famiglia "SLO" 47	0.948	0.09	1.579	0.143	si
1821	1906.6	-4.1E4	385	2003	735	0.002027	Famiglia "SLO" 48	1.029	0.294	1.713	0.484	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.002031	Famiglia "SLO" 1	-1.07	-0.252	-1.764	-0.408	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001842	Famiglia "SLO" 2	-0.989	-0.133	-1.63	-0.204	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.002031	Famiglia "SLO" 3	-1.07	-0.252	-1.764	-0.408	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001842	Famiglia "SLO" 4	-0.989	-0.133	-1.63	-0.204	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001982	Famiglia "SLO" 5	-1.06	0.132	-1.749	0.215	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001879	Famiglia "SLO" 6	-0.98	0.251	-1.615	0.42	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001982	Famiglia "SLO" 7	-1.06	0.132	-1.749	0.215	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001879	Famiglia "SLO" 8	-0.98	0.251	-1.615	0.42	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001498	Famiglia "SLO" 9	-0.395	-0.726	-0.648	-1.185	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.00108	Famiglia "SLO" 10	-0.278	-0.553	-0.453	-0.888	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001498	Famiglia "SLO" 11	-0.395	-0.726	-0.648	-1.185	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.00108	Famiglia "SLO" 12	-0.278	-0.553	-0.453	-0.888	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.000755	Famiglia "SLO" 13	-0.348	-0.225	-0.571	-0.367	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.000612	Famiglia "SLO" 14	-0.302	-0.158	-0.495	-0.251	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.000755	Famiglia "SLO" 15	-0.348	-0.225	-0.571	-0.367	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.000612	Famiglia "SLO" 16	-0.302	-0.158	-0.495	-0.251	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.000682	Famiglia "SLO" 17	-0.338	0.159	-0.556	0.256	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.00068	Famiglia "SLO" 18	-0.293	0.226	-0.48	0.372	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.000682	Famiglia "SLO" 19	-0.338	0.159	-0.556	0.256	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.00068	Famiglia "SLO" 20	-0.293	0.226	-0.48	0.372	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001181	Famiglia "SLO" 21	-0.363	0.553	-0.598	0.893	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001401	Famiglia "SLO" 22	-0.245	0.727	-0.404	1.191	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001181	Famiglia "SLO" 23	-0.363	0.553	-0.598	0.893	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001401	Famiglia "SLO" 24	-0.245	0.727	-0.404	1.191	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001383	Famiglia "SLO" 25	0.208	-0.725	0.35	-1.188	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.00115	Famiglia "SLO" 26	0.326	-0.552	0.544	-0.89	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001383	Famiglia "SLO" 27	0.208	-0.725	0.35	-1.188	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.00115	Famiglia "SLO" 28	0.326	-0.552	0.544	-0.89	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.00064	Famiglia "SLO" 29	0.256	-0.225	0.427	-0.37	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.000636	Famiglia "SLO" 30	0.302	-0.157	0.502	-0.254	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.00064	Famiglia "SLO" 31	0.256	-0.225	0.427	-0.37	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.000636	Famiglia "SLO" 32	0.302	-0.157	0.502	-0.254	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.00057	Famiglia "SLO" 33	0.266	0.159	0.441	0.254	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.000716	Famiglia "SLO" 34	0.311	0.226	0.517	0.37	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.00057	Famiglia "SLO" 35	0.266	0.159	0.441	0.254	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.000716	Famiglia "SLO" 36	0.311	0.226	0.517	0.37	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001061	Famiglia "SLO" 37	0.241	0.554	0.399	0.89	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001478	Famiglia "SLO" 38	0.359	0.727	0.594	1.188	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001061	Famiglia "SLO" 39	0.241	0.554	0.399	0.89	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001478	Famiglia "SLO" 40	0.359	0.727	0.594	1.188	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001831	Famiglia "SLO" 41	0.943	-0.25	1.561	-0.417	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001932	Famiglia "SLO" 42	1.024	-0.131	1.695	-0.213	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001831	Famiglia "SLO" 43	0.943	-0.25	1.561	-0.417	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001932	Famiglia "SLO" 44	1.024	-0.131	1.695	-0.213	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001793	Famiglia "SLO" 45	0.953	0.134	1.576	0.206	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001984	Famiglia "SLO" 46	1.033	0.253	1.71	0.411	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001793	Famiglia "SLO" 47	0.953	0.134	1.576	0.206	si
1822	2741.6	-4.1E4	385	2004	735	0.001984	Famiglia "SLO" 48	1.033	0.253	1.71	0.411	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.00203	Famiglia "SLO" 1	-1.069	-0.235	-1.764	-0.385	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001847	Famiglia "SLO" 2	-0.989	-0.141	-1.63	-0.223	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.00203	Famiglia "SLO" 3	-1.069	-0.235	-1.764	-0.385	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001847	Famiglia "SLO" 4	-0.989	-0.141	-1.63	-0.223	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001985	Famiglia "SLO" 5	-1.06	0.146	-1.749	0.233	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001871	Famiglia "SLO" 6	-0.98	0.24	-1.616	0.396	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001985	Famiglia "SLO" 7	-1.06	0.146	-1.749	0.233	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001871	Famiglia "SLO" 8	-0.98	0.24	-1.616	0.396	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001462	Famiglia "SLO" 9	-0.394	-0.701	-0.648	-1.146	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001106	Famiglia "SLO" 10	-0.278	-0.564	-0.454	-0.909	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001462	Famiglia "SLO" 11	-0.394	-0.701	-0.648	-1.146	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001106	Famiglia "SLO" 12	-0.278	-0.564	-0.454	-0.909	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.000748	Famiglia "SLO" 13	-0.348	-0.216	-0.571	-0.352	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.000619	Famiglia "SLO" 14	-0.302	-0.162	-0.495	-0.26	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.000748	Famiglia "SLO" 15	-0.348	-0.216	-0.571	-0.352	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.000619	Famiglia "SLO" 16	-0.302	-0.162	-0.495	-0.26	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.000688	Famiglia "SLO" 17	-0.338	0.165	-0.556	0.266	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.00067	Famiglia "SLO" 18	-0.292	0.218	-0.481	0.358	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.000688	Famiglia "SLO" 19	-0.338	0.165	-0.556	0.266	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.00067	Famiglia "SLO" 20	-0.292	0.218	-0.481	0.358	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001202	Famiglia "SLO" 21	-0.362	0.567	-0.598	0.915	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001358	Famiglia "SLO" 22	-0.246	0.704	-0.404	1.152	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001202	Famiglia "SLO" 23	-0.362	0.567	-0.598	0.915	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001358	Famiglia "SLO" 24	-0.246	0.704	-0.404	1.152	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001336	Famiglia "SLO" 25	0.209	-0.702	0.35	-1.148	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001169	Famiglia "SLO" 26	0.326	-0.565	0.544	-0.912	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001336	Famiglia "SLO" 27	0.209	-0.702	0.35	-1.148	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001169	Famiglia "SLO" 28	0.326	-0.565	0.544	-0.912	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.000626	Famiglia "SLO" 29	0.256	-0.217	0.427	-0.354	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.000639	Famiglia "SLO" 30</					

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.000709	Famiglia "SLO" 36	0.311	0.217	0.517	0.356	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.00109	Famiglia "SLO" 37	0.242	0.566	0.399	0.913	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001443	Famiglia "SLO" 38	0.358	0.703	0.594	1.15	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.00109	Famiglia "SLO" 39	0.242	0.566	0.399	0.913	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001443	Famiglia "SLO" 40	0.358	0.703	0.594	1.15	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.00182	Famiglia "SLO" 41	0.943	-0.238	1.562	-0.392	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001934	Famiglia "SLO" 42	1.023	-0.144	1.695	-0.23	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.00182	Famiglia "SLO" 43	0.943	-0.238	1.562	-0.392	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001934	Famiglia "SLO" 44	1.023	-0.144	1.695	-0.23	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001797	Famiglia "SLO" 45	0.953	0.142	1.576	0.226	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001982	Famiglia "SLO" 46	1.033	0.236	1.71	0.389	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001797	Famiglia "SLO" 47	0.953	0.142	1.576	0.226	si
1825	2996.6	-4.1E4	385	2007	735	0.001982	Famiglia "SLO" 48	1.033	0.236	1.71	0.389	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.002034	Famiglia "SLO" 1	-1.064	-0.195	-1.767	-0.311	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001877	Famiglia "SLO" 2	-0.986	-0.179	-1.634	-0.283	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.002034	Famiglia "SLO" 3	-1.064	-0.195	-1.767	-0.311	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001877	Famiglia "SLO" 4	-0.986	-0.179	-1.634	-0.283	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.00202	Famiglia "SLO" 5	-1.055	0.175	-1.752	0.291	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001875	Famiglia "SLO" 6	-0.976	0.192	-1.62	0.318	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.00202	Famiglia "SLO" 7	-1.055	0.175	-1.752	0.291	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001875	Famiglia "SLO" 8	-0.976	0.192	-1.62	0.318	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001342	Famiglia "SLO" 9	-0.39	-0.629	-0.65	-1.02	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001188	Famiglia "SLO" 10	-0.275	-0.605	-0.457	-0.979	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001342	Famiglia "SLO" 11	-0.39	-0.629	-0.65	-1.02	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001188	Famiglia "SLO" 12	-0.275	-0.605	-0.457	-0.979	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.000737	Famiglia "SLO" 13	-0.344	-0.19	-0.574	-0.305	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.000651	Famiglia "SLO" 14	-0.299	-0.18	-0.499	-0.29	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.000737	Famiglia "SLO" 15	-0.344	-0.19	-0.574	-0.305	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.000651	Famiglia "SLO" 16	-0.299	-0.18	-0.499	-0.29	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.000724	Famiglia "SLO" 17	-0.334	0.181	-0.559	0.296	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.000658	Famiglia "SLO" 18	-0.289	0.19	-0.484	0.312	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.000724	Famiglia "SLO" 19	-0.334	0.181	-0.559	0.296	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.000658	Famiglia "SLO" 20	-0.289	0.19	-0.484	0.312	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.00129	Famiglia "SLO" 21	-0.357	0.605	-0.601	0.985	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001229	Famiglia "SLO" 22	-0.243	0.629	-0.408	1.026	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.00129	Famiglia "SLO" 23	-0.357	0.605	-0.601	0.985	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001229	Famiglia "SLO" 24	-0.243	0.629	-0.408	1.026	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001187	Famiglia "SLO" 25	0.213	-0.627	0.348	-1.02	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001234	Famiglia "SLO" 26	0.328	-0.604	0.541	-0.98	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001187	Famiglia "SLO" 27	0.213	-0.627	0.348	-1.02	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001234	Famiglia "SLO" 28	0.328	-0.604	0.541	-0.98	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.000577	Famiglia "SLO" 29	0.26	-0.188	0.424	-0.306	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.00064	Famiglia "SLO" 30	0.304	-0.179	0.499	-0.29	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.000577	Famiglia "SLO" 31	0.26	-0.188	0.424	-0.306	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.00064	Famiglia "SLO" 32	0.304	-0.179	0.499	-0.29	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.000581	Famiglia "SLO" 33	0.269	0.182	0.438	0.295	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.000665	Famiglia "SLO" 34	0.314	0.191	0.513	0.311	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.000581	Famiglia "SLO" 35	0.269	0.182	0.438	0.295	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.000665	Famiglia "SLO" 36	0.314	0.191	0.513	0.311	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001163	Famiglia "SLO" 37	0.246	0.607	0.397	0.985	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001304	Famiglia "SLO" 38	0.361	0.63	0.589	1.025	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001163	Famiglia "SLO" 39	0.246	0.607	0.397	0.985	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001304	Famiglia "SLO" 40	0.361	0.63	0.589	1.025	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001786	Famiglia "SLO" 41	0.946	-0.19	1.559	-0.313	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.00193	Famiglia "SLO" 42	1.025	-0.174	1.691	-0.285	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001786	Famiglia "SLO" 43	0.946	-0.19	1.559	-0.313	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.00193	Famiglia "SLO" 44	1.025	-0.174	1.691	-0.285	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001792	Famiglia "SLO" 45	0.956	0.18	1.574	0.289	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001948	Famiglia "SLO" 46	1.035	0.197	1.706	0.317	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001792	Famiglia "SLO" 47	0.956	0.18	1.574	0.289	si
1826	3831.6	-4.1E4	385	2008	735	0.001948	Famiglia "SLO" 48	1.035	0.197	1.706	0.317	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.002031	Famiglia "SLO" 1	-1.063	-0.168	-1.766	-0.269	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.00189	Famiglia "SLO" 2	-0.985	-0.196	-1.635	-0.318	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.002031	Famiglia "SLO" 3	-1.063	-0.168	-1.766	-0.269	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.00189	Famiglia "SLO" 4	-0.985	-0.196	-1.635	-0.318	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.002028	Famiglia "SLO" 5	-1.053	0.196	-1.752	0.323	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001868	Famiglia "SLO" 6	-0.975	0.169	-1.62	0.274	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.002028	Famiglia "SLO" 7	-1.053	0.196	-1.752	0.323	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001868	Famiglia "SLO" 8	-0.975	0.169	-1.62	0.274	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001274	Famiglia "SLO" 9	-0.389	-0.586	-0.65	-0.948	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001236	Famiglia "SLO" 10	-0.275	-0.626	-0.458	-1.019	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001274	Famiglia "SLO" 11	-0.389	-0.586	-0.65	-0.948	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001236	Famiglia "SLO" 12	-0.275	-0.626	-0.458	-1.019	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.000726	Famiglia "SLO" 13	-0.343	-0.173	-0.574	-0.279	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.000665	Famiglia "SLO" 14	-0.299	-0.189	-0.499	-0.307	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.000726	Famiglia "SLO" 15	-0.343	-0.173	-0.574	-0.279	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.000665	Famiglia "SLO" 16	-0.299	-0.189	-0.499	-0.307	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.000734	Famiglia "SLO" 17	-0.333	0.191	-0.56	0.313	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.000643	Famiglia "SLO" 18	-0.289	0.175	-0.485	0.285	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.000734	Famiglia "SLO" 19	-0.333	0.191	-0.56	0.313	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.000643	Famiglia "SLO" 20	-0.289	0.175	-0.485	0.285	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001332	Famiglia "SLO" 21	-0.357	0.628	-0.601	1.025	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.00115	Famiglia "SLO" 22	-0.243	0.588	-0.409	0.954	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001332	Famiglia "SLO" 23	-0.357	0.628	-0.601	1.025	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.00115	Famiglia "SLO" 24	-0.243	0.588	-0.409	0.954	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001103	Famiglia "SLO" 25	0.213	-0.586	0.348	-0.947	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001274	Famiglia "SLO" 26	0.328	-0.626	0.54	-1.018	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001103	Famiglia "SLO" 27	0.213	-0.586	0.348	-0.947	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001274	Famiglia "SLO" 28	0.328	-0.626	0.54	-1.018	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.000557	Famiglia "SLO" 29	0.26	-0.173	0.423	-0.278	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.000648	Famiglia "SLO" 30					



Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.00065	Famiglia "SLO" 36	0.314	0.175	0.513	0.286	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001213	Famiglia "SLO" 37	0.246	0.629	0.396	1.026	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001234	Famiglia "SLO" 38	0.36	0.588	0.588	0.955	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001213	Famiglia "SLO" 39	0.246	0.629	0.396	1.026	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001234	Famiglia "SLO" 40	0.36	0.588	0.588	0.955	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001775	Famiglia "SLO" 41	0.946	-0.167	1.559	-0.267	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001935	Famiglia "SLO" 42	1.024	-0.194	1.69	-0.316	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001775	Famiglia "SLO" 43	0.946	-0.167	1.559	-0.267	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001935	Famiglia "SLO" 44	1.024	-0.194	1.69	-0.316	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001802	Famiglia "SLO" 45	0.955	0.198	1.573	0.325	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001942	Famiglia "SLO" 46	1.034	0.17	1.705	0.276	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001802	Famiglia "SLO" 47	0.955	0.198	1.573	0.325	si
1829	4306.6	-4.1E4	385	2011	735	0.001942	Famiglia "SLO" 48	1.034	0.17	1.705	0.276	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.002041	Famiglia "SLO" 1	-1.057	-0.125	-1.768	-0.195	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001927	Famiglia "SLO" 2	-0.979	-0.23	-1.637	-0.378	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.002041	Famiglia "SLO" 3	-1.057	-0.125	-1.768	-0.195	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001927	Famiglia "SLO" 4	-0.979	-0.23	-1.637	-0.378	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.002064	Famiglia "SLO" 5	-1.048	0.228	-1.754	0.38	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001878	Famiglia "SLO" 6	-0.969	0.123	-1.622	0.197	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.002064	Famiglia "SLO" 7	-1.048	0.228	-1.754	0.38	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001878	Famiglia "SLO" 8	-0.969	0.123	-1.622	0.197	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001171	Famiglia "SLO" 9	-0.385	-0.51	-0.652	-0.821	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001327	Famiglia "SLO" 10	-0.271	-0.664	-0.46	-1.088	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001171	Famiglia "SLO" 11	-0.385	-0.51	-0.652	-0.821	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001327	Famiglia "SLO" 12	-0.271	-0.664	-0.46	-1.088	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.000723	Famiglia "SLO" 13	-0.339	-0.146	-0.577	-0.232	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.000701	Famiglia "SLO" 14	-0.294	-0.206	-0.502	-0.336	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.000723	Famiglia "SLO" 15	-0.339	-0.146	-0.577	-0.232	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.000701	Famiglia "SLO" 16	-0.294	-0.206	-0.502	-0.336	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.000771	Famiglia "SLO" 17	-0.329	0.207	-0.563	0.343	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.000637	Famiglia "SLO" 18	-0.285	0.147	-0.488	0.239	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.000771	Famiglia "SLO" 19	-0.329	0.207	-0.563	0.343	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.000637	Famiglia "SLO" 20	-0.285	0.147	-0.488	0.239	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001421	Famiglia "SLO" 21	-0.353	0.666	-0.604	1.095	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001031	Famiglia "SLO" 22	-0.239	0.512	-0.412	0.828	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001421	Famiglia "SLO" 23	-0.353	0.666	-0.604	1.095	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001031	Famiglia "SLO" 24	-0.239	0.512	-0.412	0.828	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.00096	Famiglia "SLO" 25	0.216	-0.509	0.345	-0.819	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001345	Famiglia "SLO" 26	0.331	-0.663	0.536	-1.086	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.00096	Famiglia "SLO" 27	0.216	-0.509	0.345	-0.819	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001345	Famiglia "SLO" 28	0.331	-0.663	0.536	-1.086	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.000513	Famiglia "SLO" 29	0.262	-0.144	0.42	-0.23	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.000652	Famiglia "SLO" 30	0.307	-0.204	0.495	-0.334	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.000513	Famiglia "SLO" 31	0.262	-0.144	0.42	-0.23	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.000652	Famiglia "SLO" 32	0.307	-0.204	0.495	-0.334	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.000605	Famiglia "SLO" 33	0.272	0.209	0.434	0.345	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.00061	Famiglia "SLO" 34	0.317	0.149	0.509	0.241	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.000605	Famiglia "SLO" 35	0.272	0.209	0.434	0.345	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.00061	Famiglia "SLO" 36	0.317	0.149	0.509	0.241	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001295	Famiglia "SLO" 37	0.248	0.668	0.393	1.097	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001104	Famiglia "SLO" 38	0.363	0.514	0.584	0.83	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001295	Famiglia "SLO" 39	0.248	0.668	0.393	1.097	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001104	Famiglia "SLO" 40	0.363	0.514	0.584	0.83	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001747	Famiglia "SLO" 41	0.947	-0.119	1.555	-0.188	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001934	Famiglia "SLO" 42	1.026	-0.225	1.686	-0.371	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001747	Famiglia "SLO" 43	0.947	-0.119	1.555	-0.188	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001934	Famiglia "SLO" 44	1.026	-0.225	1.686	-0.371	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001804	Famiglia "SLO" 45	0.957	0.234	1.569	0.387	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001914	Famiglia "SLO" 46	1.035	0.128	1.701	0.204	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001804	Famiglia "SLO" 47	0.957	0.234	1.569	0.387	si
1830	5141.6	-4.1E4	385	2012	735	0.001914	Famiglia "SLO" 48	1.035	0.128	1.701	0.204	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.002043	Famiglia "SLO" 1	-1.056	-0.109	-1.769	-0.172	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.001937	Famiglia "SLO" 2	-0.977	-0.239	-1.637	-0.397	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.002043	Famiglia "SLO" 3	-1.056	-0.109	-1.769	-0.172	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.001937	Famiglia "SLO" 4	-0.977	-0.239	-1.637	-0.397	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.002071	Famiglia "SLO" 5	-1.047	0.241	-1.754	0.398	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.001879	Famiglia "SLO" 6	-0.968	0.11	-1.622	0.173	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.002071	Famiglia "SLO" 7	-1.047	0.241	-1.754	0.398	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.001879	Famiglia "SLO" 8	-0.968	0.11	-1.622	0.173	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.001141	Famiglia "SLO" 9	-0.384	-0.487	-0.652	-0.783	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.001354	Famiglia "SLO" 10	-0.269	-0.676	-0.46	-1.11	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.001141	Famiglia "SLO" 11	-0.384	-0.487	-0.652	-0.783	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.001354	Famiglia "SLO" 12	-0.269	-0.676	-0.46	-1.11	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.000721	Famiglia "SLO" 13	-0.338	-0.137	-0.577	-0.218	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.00071	Famiglia "SLO" 14	-0.293	-0.21	-0.502	-0.345	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.000721	Famiglia "SLO" 15	-0.338	-0.137	-0.577	-0.218	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.00071	Famiglia "SLO" 16	-0.293	-0.21	-0.502	-0.345	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.000778	Famiglia "SLO" 17	-0.329	0.213	-0.563	0.352	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.000632	Famiglia "SLO" 18	-0.284	0.139	-0.488	0.225	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.000778	Famiglia "SLO" 19	-0.329	0.213	-0.563	0.352	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.000632	Famiglia "SLO" 20	-0.284	0.139	-0.488	0.225	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.001443	Famiglia "SLO" 21	-0.353	0.679	-0.605	1.117	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.000992	Famiglia "SLO" 22	-0.238	0.489	-0.412	0.789	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.001443	Famiglia "SLO" 23	-0.353	0.679	-0.605	1.117	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.000992	Famiglia "SLO" 24	-0.238	0.489	-0.412	0.789	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.000916	Famiglia "SLO" 25	0.216	-0.486	0.344	-0.78	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.001366	Famiglia "SLO" 26	0.331	-0.676	0.537	-1.107	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.000916	Famiglia "SLO" 27	0.216	-0.486	0.344	-0.78	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.001366	Famiglia "SLO" 28	0.331	-0.676	0.537	-1.107	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.000503	Famiglia "SLO" 29	0.262	-0.136	0.42	-0.215	si
1833	5396.6	-4.1E4	385	2015	735	0.						



Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1845	1918.2	-4.0E4	385	2027	735	0.00079	Famiglia "SLO" 36	0.315	0.252	0.538	0.415	si
1845	1918.2	-4.0E4	385	2027	735	0.001001	Famiglia "SLO" 37	0.215	0.507	0.374	0.819	si
1845	1918.2	-4.0E4	385	2027	735	0.001642	Famiglia "SLO" 38	0.38	0.802	0.646	1.312	si
1845	1918.2	-4.0E4	385	2027	735	0.001001	Famiglia "SLO" 39	0.215	0.507	0.374	0.819	si
1845	1918.2	-4.0E4	385	2027	735	0.001642	Famiglia "SLO" 40	0.38	0.802	0.646	1.312	si
1845	1918.2	-4.0E4	385	2027	735	0.001854	Famiglia "SLO" 41	0.913	-0.305	1.533	-0.496	si
1845	1918.2	-4.0E4	385	2027	735	0.001988	Famiglia "SLO" 42	1.026	-0.102	1.72	-0.157	si
1845	1918.2	-4.0E4	385	2027	735	0.001854	Famiglia "SLO" 43	0.913	-0.305	1.533	-0.496	si
1845	1918.2	-4.0E4	385	2027	735	0.001988	Famiglia "SLO" 44	1.026	-0.102	1.72	-0.157	si
1845	1918.2	-4.0E4	385	2027	735	0.001803	Famiglia "SLO" 45	0.926	0.089	1.554	0.144	si
1845	1918.2	-4.0E4	385	2027	735	0.002077	Famiglia "SLO" 46	1.039	0.292	1.741	0.483	si
1845	1918.2	-4.0E4	385	2027	735	0.001803	Famiglia "SLO" 47	0.926	0.089	1.554	0.144	si
1845	1918.2	-4.0E4	385	2027	735	0.002077	Famiglia "SLO" 48	1.039	0.292	1.741	0.483	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.002073	Famiglia "SLO" 1	-1.082	-0.252	-1.79	-0.409	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001827	Famiglia "SLO" 2	-0.968	-0.132	-1.604	-0.202	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.002073	Famiglia "SLO" 3	-1.082	-0.252	-1.79	-0.409	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001827	Famiglia "SLO" 4	-0.968	-0.132	-1.604	-0.202	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.002019	Famiglia "SLO" 5	-1.068	0.131	-1.769	0.215	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001863	Famiglia "SLO" 6	-0.954	0.251	-1.583	0.422	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.002019	Famiglia "SLO" 7	-1.068	0.131	-1.769	0.215	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001863	Famiglia "SLO" 8	-0.954	0.251	-1.583	0.422	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001528	Famiglia "SLO" 9	-0.425	-0.726	-0.695	-1.188	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001064	Famiglia "SLO" 10	-0.259	-0.552	-0.424	-0.885	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001528	Famiglia "SLO" 11	-0.425	-0.726	-0.695	-1.188	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001064	Famiglia "SLO" 12	-0.259	-0.552	-0.424	-0.885	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.000773	Famiglia "SLO" 13	-0.358	-0.226	-0.588	-0.367	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.000602	Famiglia "SLO" 14	-0.293	-0.158	-0.482	-0.25	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.000773	Famiglia "SLO" 15	-0.358	-0.226	-0.588	-0.367	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.000602	Famiglia "SLO" 16	-0.293	-0.158	-0.482	-0.25	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.000699	Famiglia "SLO" 17	-0.343	0.158	-0.567	0.256	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.000673	Famiglia "SLO" 18	-0.279	0.226	-0.461	0.374	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.000699	Famiglia "SLO" 19	-0.343	0.158	-0.567	0.256	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.000673	Famiglia "SLO" 20	-0.279	0.226	-0.461	0.374	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001204	Famiglia "SLO" 21	-0.377	0.552	-0.625	0.892	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001397	Famiglia "SLO" 22	-0.211	0.726	-0.354	1.194	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001204	Famiglia "SLO" 23	-0.377	0.552	-0.625	0.892	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001397	Famiglia "SLO" 24	-0.211	0.726	-0.354	1.194	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001375	Famiglia "SLO" 25	0.175	-0.726	0.3	-1.19	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001168	Famiglia "SLO" 26	0.341	-0.551	0.572	-0.888	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001375	Famiglia "SLO" 27	0.175	-0.726	0.3	-1.19	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001168	Famiglia "SLO" 28	0.341	-0.551	0.572	-0.888	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.000629	Famiglia "SLO" 29	0.242	-0.225	0.408	-0.37	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.00065	Famiglia "SLO" 30	0.307	-0.157	0.513	-0.253	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.000629	Famiglia "SLO" 31	0.242	-0.225	0.408	-0.37	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.00065	Famiglia "SLO" 32	0.307	-0.157	0.513	-0.253	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.000562	Famiglia "SLO" 33	0.257	0.158	0.429	0.254	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.000737	Famiglia "SLO" 34	0.321	0.226	0.535	0.371	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.000562	Famiglia "SLO" 35	0.257	0.158	0.429	0.254	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.000737	Famiglia "SLO" 36	0.321	0.226	0.535	0.371	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001051	Famiglia "SLO" 37	0.223	0.552	0.371	0.889	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001511	Famiglia "SLO" 38	0.389	0.727	0.642	1.191	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001051	Famiglia "SLO" 39	0.223	0.552	0.371	0.889	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001511	Famiglia "SLO" 40	0.389	0.727	0.642	1.191	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001813	Famiglia "SLO" 41	0.918	-0.251	1.53	-0.419	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001969	Famiglia "SLO" 42	1.031	-0.131	1.716	-0.211	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001813	Famiglia "SLO" 43	0.918	-0.251	1.53	-0.419	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001969	Famiglia "SLO" 44	1.031	-0.131	1.716	-0.211	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001779	Famiglia "SLO" 45	0.932	0.133	1.551	0.205	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.002026	Famiglia "SLO" 46	1.046	0.253	1.737	0.413	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.001779	Famiglia "SLO" 47	0.932	0.133	1.551	0.205	si
1846	2729.9	-4.0E4	385	2028	735	0.002026	Famiglia "SLO" 48	1.046	0.253	1.737	0.413	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.002075	Famiglia "SLO" 1	-1.08	-0.233	-1.791	-0.384	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.001828	Famiglia "SLO" 2	-0.97	-0.14	-1.605	-0.223	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.002075	Famiglia "SLO" 3	-1.08	-0.233	-1.791	-0.384	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.001828	Famiglia "SLO" 4	-0.97	-0.14	-1.605	-0.223	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.002023	Famiglia "SLO" 5	-1.067	0.147	-1.77	0.235	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.001844	Famiglia "SLO" 6	-0.957	0.24	-1.584	0.396	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.002023	Famiglia "SLO" 7	-1.067	0.147	-1.77	0.235	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.001844	Famiglia "SLO" 8	-0.957	0.24	-1.584	0.396	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.001496	Famiglia "SLO" 9	-0.42	-0.699	-0.696	-1.144	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.001095	Famiglia "SLO" 10	-0.26	-0.564	-0.425	-0.91	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.001496	Famiglia "SLO" 11	-0.42	-0.699	-0.696	-1.144	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.001095	Famiglia "SLO" 12	-0.26	-0.564	-0.425	-0.91	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.000769	Famiglia "SLO" 13	-0.356	-0.215	-0.589	-0.351	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.000608	Famiglia "SLO" 14	-0.294	-0.162	-0.483	-0.26	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.000769	Famiglia "SLO" 15	-0.356	-0.215	-0.589	-0.351	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.000608	Famiglia "SLO" 16	-0.294	-0.162	-0.483	-0.26	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.000703	Famiglia "SLO" 17	-0.343	0.165	-0.567	0.267	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.000654	Famiglia "SLO" 18	-0.281	0.218	-0.462	0.358	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.000703	Famiglia "SLO" 19	-0.343	0.165	-0.567	0.267	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.000654	Famiglia "SLO" 20	-0.281	0.218	-0.462	0.358	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.001226	Famiglia "SLO" 21	-0.377	0.567	-0.626	0.916	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.001342	Famiglia "SLO" 22	-0.217	0.702	-0.355	1.151	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.001226	Famiglia "SLO" 23	-0.377	0.567	-0.626	0.916	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.001342	Famiglia "SLO" 24	-0.217	0.702	-0.355	1.151	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.00132	Famiglia "SLO" 25	0.179	-0.701	0.3	-1.147	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.001191	Famiglia "SLO" 26	0.339	-0.565	0.571	-0.912	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.00132	Famiglia "SLO" 27	0.179	-0.701	0.3	-1.147	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.001191	Famiglia "SLO" 28	0.339	-0.565	0.571	-0.912	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.000611	Famiglia "SLO" 29	0.243	-0.216	0.407	-0.354	si
1849	3008.2	-4.0E4	385	2031	735	0.000656</						







Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1857	5408.2	-4.0E4	385	2039	735	0.000627	Famiglia "SLO" 36	0.325	0.138	0.526	0.227	si
1857	5408.2	-4.0E4	385	2039	735	0.001328	Famiglia "SLO" 37	0.226	0.678	0.363	1.123	si
1857	5408.2	-4.0E4	385	2039	735	0.001109	Famiglia "SLO" 38	0.39	0.487	0.632	0.79	si
1857	5408.2	-4.0E4	385	2039	735	0.001328	Famiglia "SLO" 39	0.226	0.678	0.363	1.123	si
1857	5408.2	-4.0E4	385	2039	735	0.001109	Famiglia "SLO" 40	0.39	0.487	0.632	0.79	si
1857	5408.2	-4.0E4	385	2039	735	0.001723	Famiglia "SLO" 41	0.921	-0.109	1.522	-0.161	si
1857	5408.2	-4.0E4	385	2039	735	0.00197	Famiglia "SLO" 42	1.033	-0.24	1.707	-0.39	si
1857	5408.2	-4.0E4	385	2039	735	0.001723	Famiglia "SLO" 43	0.921	-0.109	1.522	-0.161	si
1857	5408.2	-4.0E4	385	2039	735	0.00197	Famiglia "SLO" 44	1.033	-0.24	1.707	-0.39	si
1857	5408.2	-4.0E4	385	2039	735	0.001804	Famiglia "SLO" 45	0.934	0.241	1.542	0.409	si
1857	5408.2	-4.0E4	385	2039	735	0.001957	Famiglia "SLO" 46	1.046	0.109	1.727	0.18	si
1857	5408.2	-4.0E4	385	2039	735	0.001804	Famiglia "SLO" 47	0.934	0.241	1.542	0.409	si
1857	5408.2	-4.0E4	385	2039	735	0.001957	Famiglia "SLO" 48	1.046	0.109	1.727	0.18	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.002108	Famiglia "SLO" 1	-1.063	-0.064	-1.8	-0.098	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001965	Famiglia "SLO" 2	-0.951	-0.28	-1.615	-0.457	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.002108	Famiglia "SLO" 3	-1.063	-0.064	-1.8	-0.098	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001965	Famiglia "SLO" 4	-0.951	-0.28	-1.615	-0.457	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.002149	Famiglia "SLO" 5	-1.049	0.275	-1.779	0.456	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001881	Famiglia "SLO" 6	-0.937	0.06	-1.595	0.096	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.002149	Famiglia "SLO" 7	-1.049	0.275	-1.779	0.456	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001881	Famiglia "SLO" 8	-0.937	0.06	-1.595	0.096	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001105	Famiglia "SLO" 9	-0.408	-0.408	-0.705	-0.657	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001418	Famiglia "SLO" 10	-0.245	-0.722	-0.435	-1.18	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001105	Famiglia "SLO" 11	-0.408	-0.408	-0.705	-0.657	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001418	Famiglia "SLO" 12	-0.245	-0.722	-0.435	-1.18	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000753	Famiglia "SLO" 13	-0.343	-0.108	-0.598	-0.171	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000739	Famiglia "SLO" 14	-0.279	-0.23	-0.494	-0.375	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000753	Famiglia "SLO" 15	-0.343	-0.108	-0.598	-0.171	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000739	Famiglia "SLO" 16	-0.279	-0.23	-0.494	-0.375	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000834	Famiglia "SLO" 17	-0.329	0.231	-0.578	0.383	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000627	Famiglia "SLO" 18	-0.265	0.109	-0.473	0.179	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000834	Famiglia "SLO" 19	-0.329	0.231	-0.578	0.383	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000627	Famiglia "SLO" 20	-0.265	0.109	-0.473	0.179	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001544	Famiglia "SLO" 21	-0.363	0.722	-0.636	1.189	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000875	Famiglia "SLO" 22	-0.199	0.409	-0.367	0.665	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001544	Famiglia "SLO" 23	-0.363	0.722	-0.636	1.189	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000875	Famiglia "SLO" 24	-0.199	0.409	-0.367	0.665	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000763	Famiglia "SLO" 25	0.188	-0.406	0.291	-0.653	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001434	Famiglia "SLO" 26	0.351	-0.72	0.56	-1.176	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000763	Famiglia "SLO" 27	0.188	-0.406	0.291	-0.653	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001434	Famiglia "SLO" 28	0.351	-0.72	0.56	-1.176	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000444	Famiglia "SLO" 29	0.254	-0.106	0.397	-0.167	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000665	Famiglia "SLO" 30	0.318	-0.228	0.502	-0.37	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000444	Famiglia "SLO" 31	0.254	-0.106	0.397	-0.167	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000665	Famiglia "SLO" 32	0.318	-0.228	0.502	-0.37	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000614	Famiglia "SLO" 33	0.268	0.233	0.418	0.387	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000584	Famiglia "SLO" 34	0.331	0.111	0.522	0.183	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000614	Famiglia "SLO" 35	0.268	0.233	0.418	0.387	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000584	Famiglia "SLO" 36	0.331	0.111	0.522	0.183	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001385	Famiglia "SLO" 37	0.234	0.725	0.359	1.193	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000991	Famiglia "SLO" 38	0.397	0.411	0.629	0.669	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001385	Famiglia "SLO" 39	0.234	0.725	0.359	1.193	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.000991	Famiglia "SLO" 40	0.397	0.411	0.629	0.669	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001695	Famiglia "SLO" 41	0.926	-0.057	1.519	-0.084	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001963	Famiglia "SLO" 42	1.038	-0.272	1.703	-0.443	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001695	Famiglia "SLO" 43	0.926	-0.057	1.519	-0.084	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001963	Famiglia "SLO" 44	1.038	-0.272	1.703	-0.443	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001794	Famiglia "SLO" 45	0.94	0.282	1.539	0.47	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001924	Famiglia "SLO" 46	1.052	0.067	1.724	0.11	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001794	Famiglia "SLO" 47	0.94	0.282	1.539	0.47	si
1858	6219.9	-4.0E4	385	2040	735	0.001924	Famiglia "SLO" 48	1.052	0.067	1.724	0.11	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000733	Famiglia "SLO" 1	-1.661	-0.486	-1.757	-0.492	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000738	Famiglia "SLO" 2	-1.716	-0.144	-1.811	-0.126	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000733	Famiglia "SLO" 3	-1.661	-0.486	-1.757	-0.492	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000738	Famiglia "SLO" 4	-1.716	-0.144	-1.811	-0.126	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000757	Famiglia "SLO" 5	-1.666	0.154	-1.757	0.194	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000845	Famiglia "SLO" 6	-1.721	0.496	-1.812	0.56	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000757	Famiglia "SLO" 7	-1.666	0.154	-1.757	0.194	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000845	Famiglia "SLO" 8	-1.721	0.496	-1.812	0.56	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000573	Famiglia "SLO" 9	-0.477	-1.314	-0.507	-1.383	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000333	Famiglia "SLO" 10	-0.557	-0.816	-0.586	-0.849	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000573	Famiglia "SLO" 11	-0.477	-1.314	-0.507	-1.383	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000333	Famiglia "SLO" 12	-0.557	-0.816	-0.586	-0.849	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000182	Famiglia "SLO" 13	-0.508	-0.415	-0.531	-0.419	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000192	Famiglia "SLO" 14	-0.539	-0.221	-0.562	-0.211	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000182	Famiglia "SLO" 15	-0.508	-0.415	-0.531	-0.419	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000192	Famiglia "SLO" 16	-0.539	-0.221	-0.562	-0.211	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000353	Famiglia "SLO" 17	-0.513	0.225	-0.532	0.267	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000451	Famiglia "SLO" 18	-0.545	0.419	-0.563	0.475	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000353	Famiglia "SLO" 19	-0.513	0.225	-0.532	0.267	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000451	Famiglia "SLO" 20	-0.545	0.419	-0.563	0.475	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000659	Famiglia "SLO" 21	-0.495	0.82	-0.509	0.905	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000929	Famiglia "SLO" 22	-0.575	1.317	-0.588	1.438	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000659	Famiglia "SLO" 23	-0.495	0.82	-0.509	0.905	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000929	Famiglia "SLO" 24	-0.575	1.317	-0.588	1.438	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000597	Famiglia "SLO" 25	0.522	-1.316	0.554	-1.388	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000372	Famiglia "SLO" 26	0.441	-0.819	0.475	-0.855	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000597	Famiglia "SLO" 27	0.522	-1.316	0.554	-1.388	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000372	Famiglia "SLO" 28	0.441	-0.819	0.475	-0.855	si
1939	1906.6	-4.2E4	735	2061	866.2	0.000296	Famiglia "SLO" 29	0.491	-0.418	0.529	-0.424	si
1												

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1939	1906.6	-4.2E4		735	2061	866.2	0.000529	Famiglia "SLO" 36	0.454	0.416	0.498	0.47 si
1939	1906.6	-4.2E4		735	2061	866.2	0.000734	Famiglia "SLO" 37	0.503	0.817	0.552	0.9 si
1939	1906.6	-4.2E4		735	2061	866.2	0.000983	Famiglia "SLO" 38	0.423	1.314	0.473	1.433 si
1939	1906.6	-4.2E4		735	2061	866.2	0.000734	Famiglia "SLO" 39	0.503	0.817	0.552	0.9 si
1939	1906.6	-4.2E4		735	2061	866.2	0.000983	Famiglia "SLO" 40	0.423	1.314	0.473	1.433 si
1939	1906.6	-4.2E4		735	2061	866.2	0.000849	Famiglia "SLO" 41	1.667	-0.495	1.778	-0.51 si
1939	1906.6	-4.2E4		735	2061	866.2	0.000851	Famiglia "SLO" 42	1.612	-0.154	1.724	-0.144 si
1939	1906.6	-4.2E4		735	2061	866.2	0.000849	Famiglia "SLO" 43	1.667	-0.495	1.778	-0.51 si
1939	1906.6	-4.2E4		735	2061	866.2	0.000851	Famiglia "SLO" 44	1.612	-0.154	1.724	-0.144 si
1939	1906.6	-4.2E4		735	2061	866.2	0.000912	Famiglia "SLO" 45	1.662	0.145	1.777	0.177 si
1939	1906.6	-4.2E4		735	2061	866.2	0.000984	Famiglia "SLO" 46	1.607	0.486	1.723	0.543 si
1939	1906.6	-4.2E4		735	2061	866.2	0.000912	Famiglia "SLO" 47	1.662	0.145	1.777	0.177 si
1939	1906.6	-4.2E4		735	2061	866.2	0.000984	Famiglia "SLO" 48	1.607	0.486	1.723	0.543 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.00071	Famiglia "SLO" 1	-1.665	-0.41	-1.757	-0.426 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000702	Famiglia "SLO" 2	-1.719	-0.206	-1.812	-0.208 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.00071	Famiglia "SLO" 3	-1.665	-0.41	-1.757	-0.426 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000702	Famiglia "SLO" 4	-1.719	-0.206	-1.812	-0.208 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000711	Famiglia "SLO" 5	-1.671	0.214	-1.76	0.241 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000753	Famiglia "SLO" 6	-1.725	0.417	-1.814	0.459 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000711	Famiglia "SLO" 7	-1.671	0.214	-1.76	0.241 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000753	Famiglia "SLO" 8	-1.725	0.417	-1.814	0.459 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000607	Famiglia "SLO" 9	-0.478	-1.186	-0.523	-1.252 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000485	Famiglia "SLO" 10	-0.557	-0.889	-0.602	-0.935 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000607	Famiglia "SLO" 11	-0.478	-1.186	-0.523	-1.252 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000485	Famiglia "SLO" 12	-0.557	-0.889	-0.602	-0.935 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000325	Famiglia "SLO" 13	-0.509	-0.368	-0.55	-0.378 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000318	Famiglia "SLO" 14	-0.539	-0.252	-0.581	-0.254 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000325	Famiglia "SLO" 15	-0.509	-0.368	-0.55	-0.378 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000318	Famiglia "SLO" 16	-0.539	-0.252	-0.581	-0.254 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000389	Famiglia "SLO" 17	-0.514	0.256	-0.553	0.289 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000433	Famiglia "SLO" 18	-0.545	0.371	-0.584	0.412 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000389	Famiglia "SLO" 19	-0.514	0.256	-0.553	0.289 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000433	Famiglia "SLO" 20	-0.545	0.371	-0.584	0.412 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000645	Famiglia "SLO" 21	-0.496	0.892	-0.532	0.969 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000795	Famiglia "SLO" 22	-0.575	1.189	-0.611	1.287 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000645	Famiglia "SLO" 23	-0.496	0.892	-0.532	0.969 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000795	Famiglia "SLO" 24	-0.575	1.189	-0.611	1.287 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000486	Famiglia "SLO" 25	0.523	-1.188	0.522	-1.252 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000326	Famiglia "SLO" 26	0.445	-0.891	0.443	-0.934 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000486	Famiglia "SLO" 27	0.523	-1.188	0.522	-1.252 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000326	Famiglia "SLO" 28	0.445	-0.891	0.443	-0.934 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000057	Famiglia "SLO" 29	0.493	-0.37	0.495	-0.377 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000014	Famiglia "SLO" 30	0.462	-0.254	0.464	-0.253 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000057	Famiglia "SLO" 31	0.493	-0.37	0.495	-0.377 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000014	Famiglia "SLO" 32	0.462	-0.254	0.464	-0.253 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000273	Famiglia "SLO" 33	0.487	0.254	0.492	0.289 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000335	Famiglia "SLO" 34	0.457	0.369	0.461	0.413 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000273	Famiglia "SLO" 35	0.487	0.254	0.492	0.289 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000335	Famiglia "SLO" 36	0.457	0.369	0.461	0.413 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000606	Famiglia "SLO" 37	0.505	0.891	0.512	0.97 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000766	Famiglia "SLO" 38	0.427	1.188	0.433	1.288 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000606	Famiglia "SLO" 39	0.505	0.891	0.512	0.97 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000766	Famiglia "SLO" 40	0.427	1.188	0.433	1.288 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000402	Famiglia "SLO" 41	1.673	-0.416	1.725	-0.424 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000399	Famiglia "SLO" 42	1.619	-0.212	1.671	-0.205 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000402	Famiglia "SLO" 43	1.673	-0.416	1.725	-0.424 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000399	Famiglia "SLO" 44	1.619	-0.212	1.671	-0.205 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000497	Famiglia "SLO" 45	1.668	0.208	1.722	0.243 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000562	Famiglia "SLO" 46	1.614	0.411	1.668	0.461 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000497	Famiglia "SLO" 47	1.668	0.208	1.722	0.243 si
1940	2741.6	-4.2E4		735	2062	866.2	0.000562	Famiglia "SLO" 48	1.614	0.411	1.668	0.461 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000582	Famiglia "SLO" 1	-1.667	-0.387	-1.741	-0.406 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000572	Famiglia "SLO" 2	-1.72	-0.226	-1.795	-0.233 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000582	Famiglia "SLO" 3	-1.667	-0.387	-1.741	-0.406 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000572	Famiglia "SLO" 4	-1.72	-0.226	-1.795	-0.233 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000579	Famiglia "SLO" 5	-1.672	0.231	-1.744	0.255 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000619	Famiglia "SLO" 6	-1.726	0.392	-1.798	0.428 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000579	Famiglia "SLO" 7	-1.672	0.231	-1.744	0.255 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000619	Famiglia "SLO" 8	-1.726	0.392	-1.798	0.428 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000598	Famiglia "SLO" 9	-0.48	-1.147	-0.508	-1.22 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000477	Famiglia "SLO" 10	-0.558	-0.912	-0.587	-0.968 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000598	Famiglia "SLO" 11	-0.48	-1.147	-0.508	-1.22 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000477	Famiglia "SLO" 12	-0.558	-0.912	-0.587	-0.968 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000243	Famiglia "SLO" 13	-0.51	-0.354	-0.536	-0.372 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.00022	Famiglia "SLO" 14	-0.54	-0.262	-0.567	-0.274 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000243	Famiglia "SLO" 15	-0.51	-0.354	-0.536	-0.372 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.00022	Famiglia "SLO" 16	-0.54	-0.262	-0.567	-0.274 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000263	Famiglia "SLO" 17	-0.515	0.265	-0.539	0.289 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000304	Famiglia "SLO" 18	-0.545	0.356	-0.57	0.387 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000263	Famiglia "SLO" 19	-0.515	0.265	-0.539	0.289 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000304	Famiglia "SLO" 20	-0.545	0.356	-0.57	0.387 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000549	Famiglia "SLO" 21	-0.497	0.914	-0.519	0.983 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000681	Famiglia "SLO" 22	-0.575	1.149	-0.598	1.236 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000549	Famiglia "SLO" 23	-0.497	0.914	-0.519	0.983 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000681	Famiglia "SLO" 24	-0.575	1.149	-0.598	1.236 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000579	Famiglia "SLO" 25	0.522	-1.148	0.535	-1.223 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000445	Famiglia "SLO" 26	0.444	-0.913	0.456	-0.97 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000579	Famiglia "SLO" 27	0.522	-1.148	0.535	-1.223 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000445	Famiglia "SLO" 28	0.444	-0.913	0.456	-0.97 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000189	Famiglia "SLO" 29	0.492	-		



Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000259	Famiglia "SLO" 36	0.457	0.355	0.473	0.384 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000532	Famiglia "SLO" 37	0.505	0.913	0.524	0.98 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000662	Famiglia "SLO" 38	0.427	1.148	0.445	1.233 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000532	Famiglia "SLO" 39	0.505	0.913	0.524	0.98 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000662	Famiglia "SLO" 40	0.427	1.148	0.445	1.233 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000515	Famiglia "SLO" 41	1.673	-0.392	1.736	-0.416 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000485	Famiglia "SLO" 42	1.619	-0.23	1.681	-0.242 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000515	Famiglia "SLO" 43	1.673	-0.392	1.736	-0.416 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000485	Famiglia "SLO" 44	1.619	-0.23	1.681	-0.242 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000515	Famiglia "SLO" 45	1.667	0.227	1.732	0.245 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000543	Famiglia "SLO" 46	1.614	0.388	1.678	0.419 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000515	Famiglia "SLO" 47	1.667	0.227	1.732	0.245 si
1943	2996.6	-4.2E4		735	2065	866.2	0.000543	Famiglia "SLO" 48	1.614	0.388	1.678	0.419 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000607	Famiglia "SLO" 1	-1.672	-0.313	-1.744	-0.346 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000613	Famiglia "SLO" 2	-1.724	-0.285	-1.798	-0.316 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000607	Famiglia "SLO" 3	-1.672	-0.313	-1.744	-0.346 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000613	Famiglia "SLO" 4	-1.724	-0.285	-1.798	-0.316 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000554	Famiglia "SLO" 5	-1.677	0.288	-1.749	0.297 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000568	Famiglia "SLO" 6	-1.729	0.316	-1.803	0.327 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000554	Famiglia "SLO" 7	-1.677	0.288	-1.749	0.297 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000568	Famiglia "SLO" 8	-1.729	0.316	-1.803	0.327 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000662	Famiglia "SLO" 9	-0.485	-1.022	-0.515	-1.103 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.00065	Famiglia "SLO" 10	-0.56	-0.981	-0.593	-1.059 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000662	Famiglia "SLO" 11	-0.485	-1.022	-0.515	-1.103 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.00065	Famiglia "SLO" 12	-0.56	-0.981	-0.593	-1.059 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000338	Famiglia "SLO" 13	-0.513	-0.308	-0.545	-0.339 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000337	Famiglia "SLO" 14	-0.543	-0.292	-0.575	-0.322 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000338	Famiglia "SLO" 15	-0.513	-0.308	-0.545	-0.339 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000337	Famiglia "SLO" 16	-0.543	-0.292	-0.575	-0.322 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000247	Famiglia "SLO" 17	-0.518	0.293	-0.549	0.304 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000257	Famiglia "SLO" 18	-0.548	0.309	-0.579	0.321 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000247	Famiglia "SLO" 19	-0.518	0.293	-0.549	0.304 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000257	Famiglia "SLO" 20	-0.548	0.309	-0.579	0.321 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000499	Famiglia "SLO" 21	-0.501	0.982	-0.53	1.041 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000525	Famiglia "SLO" 22	-0.576	1.023	-0.608	1.084 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000499	Famiglia "SLO" 23	-0.501	0.982	-0.53	1.041 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000525	Famiglia "SLO" 24	-0.576	1.023	-0.608	1.084 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000613	Famiglia "SLO" 25	0.518	-1.022	0.523	-1.103 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000592	Famiglia "SLO" 26	0.442	-0.981	0.445	-1.059 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000613	Famiglia "SLO" 27	0.518	-1.022	0.523	-1.103 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000592	Famiglia "SLO" 28	0.442	-0.981	0.445	-1.059 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000236	Famiglia "SLO" 29	0.489	-0.308	0.494	-0.339 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000227	Famiglia "SLO" 30	0.46	-0.292	0.464	-0.322 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000236	Famiglia "SLO" 31	0.489	-0.308	0.494	-0.339 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000227	Famiglia "SLO" 32	0.46	-0.292	0.464	-0.322 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000094	Famiglia "SLO" 33	0.484	0.293	0.489	0.304 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000099	Famiglia "SLO" 34	0.455	0.309	0.459	0.321 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000094	Famiglia "SLO" 35	0.484	0.293	0.489	0.304 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000099	Famiglia "SLO" 36	0.455	0.309	0.459	0.321 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000454	Famiglia "SLO" 37	0.502	0.982	0.508	1.041 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000473	Famiglia "SLO" 38	0.426	1.023	0.43	1.085 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000454	Famiglia "SLO" 39	0.502	0.982	0.508	1.041 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000473	Famiglia "SLO" 40	0.426	1.023	0.43	1.085 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000423	Famiglia "SLO" 41	1.67	-0.315	1.717	-0.345 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000405	Famiglia "SLO" 42	1.618	-0.287	1.664	-0.315 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000423	Famiglia "SLO" 43	1.67	-0.315	1.717	-0.345 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000405	Famiglia "SLO" 44	1.618	-0.287	1.664	-0.315 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000371	Famiglia "SLO" 45	1.665	0.286	1.713	0.298 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000362	Famiglia "SLO" 46	1.614	0.314	1.659	0.328 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000371	Famiglia "SLO" 47	1.665	0.286	1.713	0.298 si
1944	3831.6	-4.2E4		735	2066	866.2	0.000362	Famiglia "SLO" 48	1.614	0.314	1.659	0.328 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000475	Famiglia "SLO" 1	-1.674	-0.271	-1.73	-0.298 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000499	Famiglia "SLO" 2	-1.726	-0.32	-1.784	-0.35 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000475	Famiglia "SLO" 3	-1.674	-0.271	-1.73	-0.298 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000499	Famiglia "SLO" 4	-1.726	-0.32	-1.784	-0.35 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000445	Famiglia "SLO" 5	-1.679	0.32	-1.735	0.335 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000453	Famiglia "SLO" 6	-1.73	0.272	-1.789	0.283 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000445	Famiglia "SLO" 7	-1.679	0.32	-1.735	0.335 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000453	Famiglia "SLO" 8	-1.73	0.272	-1.789	0.283 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000584	Famiglia "SLO" 9	-0.487	-0.95	-0.501	-1.025 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000625	Famiglia "SLO" 10	-0.562	-1.021	-0.579	-1.101 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000584	Famiglia "SLO" 11	-0.487	-0.95	-0.501	-1.025 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000625	Famiglia "SLO" 12	-0.562	-1.021	-0.579	-1.101 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000248	Famiglia "SLO" 13	-0.515	-0.281	-0.531	-0.31 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000265	Famiglia "SLO" 14	-0.545	-0.309	-0.561	-0.34 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000248	Famiglia "SLO" 15	-0.515	-0.281	-0.531	-0.31 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000265	Famiglia "SLO" 16	-0.545	-0.309	-0.561	-0.34 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000153	Famiglia "SLO" 17	-0.52	0.31	-0.536	0.323 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000151	Famiglia "SLO" 18	-0.549	0.283	-0.566	0.293 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000153	Famiglia "SLO" 19	-0.52	0.31	-0.536	0.323 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000151	Famiglia "SLO" 20	-0.549	0.283	-0.566	0.293 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000487	Famiglia "SLO" 21	-0.503	1.022	-0.518	1.084 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000457	Famiglia "SLO" 22	-0.578	0.951	-0.596	1.008 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000487	Famiglia "SLO" 23	-0.503	1.022	-0.518	1.084 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000457	Famiglia "SLO" 24	-0.578	0.951	-0.596	1.008 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000604	Famiglia "SLO" 25	0.516	-0.95	0.537	-1.026 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000635	Famiglia "SLO" 26	0.441	-1.02	0.459	-1.102 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000604	Famiglia "SLO" 27	0.516	-0.95	0.537	-1.026 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000635	Famiglia "SLO" 28	0.441	-1.02	0.459	-1.102 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000274	Famiglia "SLO" 29	0.487	-0.281		

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spост. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.00016	Famiglia "SLO" 36	0.453	0.283	0.472	0.293 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.00049	Famiglia "SLO" 37	0.5	1.022	0.52	1.083 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.00049	Famiglia "SLO" 38	0.425	0.952	0.443	1.008 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.00049	Famiglia "SLO" 39	0.5	1.022	0.52	1.083 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.00049	Famiglia "SLO" 40	0.425	0.952	0.443	1.008 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000525	Famiglia "SLO" 41	1.668	-0.27	1.73	-0.3 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000524	Famiglia "SLO" 42	1.617	-0.319	1.677	-0.352 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000525	Famiglia "SLO" 43	1.668	-0.27	1.73	-0.3 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000524	Famiglia "SLO" 44	1.617	-0.319	1.677	-0.352 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000476	Famiglia "SLO" 45	1.663	0.322	1.725	0.333 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000459	Famiglia "SLO" 46	1.612	0.273	1.672	0.281 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000476	Famiglia "SLO" 47	1.663	0.322	1.725	0.333 si
1947	4306.6	-4.2E4		735	2069	866.2	0.000459	Famiglia "SLO" 48	1.612	0.273	1.672	0.281 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000584	Famiglia "SLO" 1	-1.675	-0.196	-1.749	-0.215 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000632	Famiglia "SLO" 2	-1.726	-0.379	-1.802	-0.412 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000584	Famiglia "SLO" 3	-1.675	-0.196	-1.749	-0.215 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000632	Famiglia "SLO" 4	-1.726	-0.379	-1.802	-0.412 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000598	Famiglia "SLO" 5	-1.68	0.378	-1.755	0.399 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000593	Famiglia "SLO" 6	-1.731	0.195	-1.808	0.203 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000598	Famiglia "SLO" 7	-1.68	0.378	-1.755	0.399 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000593	Famiglia "SLO" 8	-1.731	0.195	-1.808	0.203 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000509	Famiglia "SLO" 9	-0.489	-0.824	-0.516	-0.885 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.00066	Famiglia "SLO" 10	-0.563	-1.09	-0.593	-1.171 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000509	Famiglia "SLO" 11	-0.489	-0.824	-0.516	-0.885 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.00066	Famiglia "SLO" 12	-0.563	-1.09	-0.593	-1.171 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000272	Famiglia "SLO" 13	-0.517	-0.235	-0.546	-0.256 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000317	Famiglia "SLO" 14	-0.546	-0.338	-0.576	-0.367 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000272	Famiglia "SLO" 15	-0.517	-0.235	-0.546	-0.256 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000317	Famiglia "SLO" 16	-0.546	-0.338	-0.576	-0.367 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000272	Famiglia "SLO" 17	-0.522	0.34	-0.552	0.359 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000254	Famiglia "SLO" 18	-0.551	0.236	-0.582	0.247 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000272	Famiglia "SLO" 19	-0.522	0.34	-0.552	0.359 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000254	Famiglia "SLO" 20	-0.551	0.236	-0.582	0.247 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000596	Famiglia "SLO" 21	-0.505	1.091	-0.536	1.163 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.00047	Famiglia "SLO" 22	-0.579	0.825	-0.612	0.877 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000596	Famiglia "SLO" 23	-0.505	1.091	-0.536	1.163 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.00047	Famiglia "SLO" 24	-0.579	0.825	-0.612	0.877 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.00047	Famiglia "SLO" 25	0.513	-0.823	0.525	-0.883 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000619	Famiglia "SLO" 26	0.439	-1.089	0.449	-1.169 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.00047	Famiglia "SLO" 27	0.513	-0.823	0.525	-0.883 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000619	Famiglia "SLO" 28	0.439	-1.089	0.449	-1.169 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000171	Famiglia "SLO" 29	0.485	-0.234	0.495	-0.254 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000224	Famiglia "SLO" 30	0.456	-0.337	0.465	-0.365 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000171	Famiglia "SLO" 31	0.485	-0.234	0.495	-0.254 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000224	Famiglia "SLO" 32	0.456	-0.337	0.465	-0.365 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000166	Famiglia "SLO" 33	0.48	0.341	0.489	0.361 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000109	Famiglia "SLO" 34	0.451	0.237	0.459	0.249 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000166	Famiglia "SLO" 35	0.48	0.341	0.489	0.361 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000109	Famiglia "SLO" 36	0.451	0.237	0.459	0.249 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000557	Famiglia "SLO" 37	0.497	1.092	0.506	1.165 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000402	Famiglia "SLO" 38	0.423	0.826	0.429	0.879 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000557	Famiglia "SLO" 39	0.497	1.092	0.506	1.165 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000402	Famiglia "SLO" 40	0.423	0.826	0.429	0.879 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000447	Famiglia "SLO" 41	1.665	-0.193	1.721	-0.209 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000473	Famiglia "SLO" 42	1.614	-0.376	1.668	-0.406 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000447	Famiglia "SLO" 43	1.665	-0.193	1.721	-0.209 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000473	Famiglia "SLO" 44	1.614	-0.376	1.668	-0.406 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000458	Famiglia "SLO" 45	1.66	0.382	1.715	0.406 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000412	Famiglia "SLO" 46	1.609	0.199	1.662	0.209 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000458	Famiglia "SLO" 47	1.66	0.382	1.715	0.406 si
1948	5141.6	-4.2E4		735	2070	866.2	0.000412	Famiglia "SLO" 48	1.609	0.199	1.662	0.209 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000522	Famiglia "SLO" 1	-1.676	-0.173	-1.743	-0.185 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000569	Famiglia "SLO" 2	-1.726	-0.398	-1.796	-0.426 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000522	Famiglia "SLO" 3	-1.676	-0.173	-1.743	-0.185 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000569	Famiglia "SLO" 4	-1.726	-0.398	-1.796	-0.426 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000571	Famiglia "SLO" 5	-1.68	0.396	-1.749	0.425 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.00055	Famiglia "SLO" 6	-1.731	0.171	-1.802	0.184 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000571	Famiglia "SLO" 7	-1.68	0.396	-1.749	0.425 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.00055	Famiglia "SLO" 8	-1.731	0.171	-1.802	0.184 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000452	Famiglia "SLO" 9	-0.49	-0.785	-0.507	-0.841 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000631	Famiglia "SLO" 10	-0.564	-1.112	-0.584	-1.192 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000452	Famiglia "SLO" 11	-0.49	-0.785	-0.507	-0.841 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000631	Famiglia "SLO" 12	-0.564	-1.112	-0.584	-1.192 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000203	Famiglia "SLO" 13	-0.518	-0.22	-0.538	-0.238 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000259	Famiglia "SLO" 14	-0.547	-0.348	-0.568	-0.374 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000203	Famiglia "SLO" 15	-0.518	-0.22	-0.538	-0.238 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000259	Famiglia "SLO" 16	-0.547	-0.348	-0.568	-0.374 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000237	Famiglia "SLO" 17	-0.523	0.349	-0.544	0.371 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.0002	Famiglia "SLO" 18	-0.551	0.222	-0.574	0.235 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000237	Famiglia "SLO" 19	-0.523	0.349	-0.544	0.371 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.0002	Famiglia "SLO" 20	-0.551	0.222	-0.574	0.235 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000604	Famiglia "SLO" 21	-0.506	1.113	-0.528	1.189 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000443	Famiglia "SLO" 22	-0.579	0.786	-0.605	0.838 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000604	Famiglia "SLO" 23	-0.506	1.113	-0.528	1.189 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000443	Famiglia "SLO" 24	-0.579	0.786	-0.605	0.838 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000486	Famiglia "SLO" 25	0.511	-0.783	0.535	-0.842 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.00065	Famiglia "SLO" 26	0.438	-1.111	0.459	-1.193 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000486	Famiglia "SLO" 27	0.511	-0.783	0.535	-0.842 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.00065	Famiglia "SLO" 28	0.438	-1.111	0.459	-1.193 si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000221	Famiglia "SLO" 29	0.483	-0.219	0.50	

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.	
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y		
	X	Y	Z		Z								
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000162	Famiglia "SLO" 36	0.45	0.223	0.468	0.234	si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000578	Famiglia "SLO" 37	0.496	1.115	0.514	1.188	si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000399	Famiglia "SLO" 38	0.422	0.788	0.438	0.837	si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000578	Famiglia "SLO" 39	0.496	1.115	0.514	1.188	si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000399	Famiglia "SLO" 40	0.422	0.788	0.438	0.837	si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.00055	Famiglia "SLO" 41	1.663	-0.169	1.732	-0.188	si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000581	Famiglia "SLO" 42	1.612	-0.393	1.68	-0.429	si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.00055	Famiglia "SLO" 43	1.663	-0.169	1.732	-0.188	si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000581	Famiglia "SLO" 44	1.612	-0.393	1.68	-0.429	si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000541	Famiglia "SLO" 45	1.658	0.401	1.726	0.422	si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000504	Famiglia "SLO" 46	1.607	0.176	1.673	0.181	si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000541	Famiglia "SLO" 47	1.658	0.401	1.726	0.422	si
1951	5396.6	-4.2E4		735	2073	866.2	0.000504	Famiglia "SLO" 48	1.607	0.176	1.673	0.181	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000776	Famiglia "SLO" 1	-1.674	-0.1	-1.777	-0.088	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000776	Famiglia "SLO" 2	-1.724	-0.46	-1.828	-0.468	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000776	Famiglia "SLO" 3	-1.674	-0.1	-1.777	-0.088	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000776	Famiglia "SLO" 4	-1.724	-0.46	-1.828	-0.468	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000871	Famiglia "SLO" 5	-1.678	0.454	-1.786	0.499	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000827	Famiglia "SLO" 6	-1.728	0.094	-1.837	0.119	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000871	Famiglia "SLO" 7	-1.678	0.454	-1.786	0.499	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000827	Famiglia "SLO" 8	-1.728	0.094	-1.837	0.119	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000338	Famiglia "SLO" 9	-0.491	-0.66	-0.525	-0.69	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.00051	Famiglia "SLO" 10	-0.565	-1.184	-0.6	-1.243	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000338	Famiglia "SLO" 11	-0.491	-0.66	-0.525	-0.69	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.00051	Famiglia "SLO" 12	-0.565	-1.184	-0.6	-1.243	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000291	Famiglia "SLO" 13	-0.519	-0.174	-0.558	-0.174	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000304	Famiglia "SLO" 14	-0.547	-0.378	-0.587	-0.389	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000291	Famiglia "SLO" 15	-0.519	-0.174	-0.558	-0.174	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000304	Famiglia "SLO" 16	-0.547	-0.378	-0.587	-0.389	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000411	Famiglia "SLO" 17	-0.523	0.379	-0.566	0.413	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000366	Famiglia "SLO" 18	-0.552	0.175	-0.595	0.198	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000411	Famiglia "SLO" 19	-0.523	0.379	-0.566	0.413	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000366	Famiglia "SLO" 20	-0.552	0.175	-0.595	0.198	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000711	Famiglia "SLO" 21	-0.505	1.185	-0.554	1.267	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000537	Famiglia "SLO" 22	-0.579	0.661	-0.628	0.714	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000711	Famiglia "SLO" 23	-0.505	1.185	-0.554	1.267	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000537	Famiglia "SLO" 24	-0.579	0.661	-0.628	0.714	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000312	Famiglia "SLO" 25	0.508	-0.657	0.529	-0.693	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.00051	Famiglia "SLO" 26	0.434	-1.181	0.455	-1.246	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000312	Famiglia "SLO" 27	0.508	-0.657	0.529	-0.693	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.00051	Famiglia "SLO" 28	0.434	-1.181	0.455	-1.246	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000128	Famiglia "SLO" 29	0.481	-0.171	0.497	-0.177	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000174	Famiglia "SLO" 30	0.452	-0.375	0.468	-0.392	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000128	Famiglia "SLO" 31	0.481	-0.171	0.497	-0.177	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000174	Famiglia "SLO" 32	0.452	-0.375	0.468	-0.392	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000227	Famiglia "SLO" 33	0.476	0.382	0.488	0.41	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000152	Famiglia "SLO" 34	0.448	0.178	0.459	0.195	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000227	Famiglia "SLO" 35	0.476	0.382	0.488	0.41	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000152	Famiglia "SLO" 36	0.448	0.178	0.459	0.195	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000571	Famiglia "SLO" 37	0.494	1.188	0.501	1.264	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000354	Famiglia "SLO" 38	0.42	0.664	0.427	0.711	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000571	Famiglia "SLO" 39	0.494	1.188	0.501	1.264	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000354	Famiglia "SLO" 40	0.42	0.664	0.427	0.711	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000604	Famiglia "SLO" 41	1.657	-0.09	1.738	-0.098	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000635	Famiglia "SLO" 42	1.607	-0.45	1.687	-0.478	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000604	Famiglia "SLO" 43	1.657	-0.09	1.738	-0.098	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000635	Famiglia "SLO" 44	1.607	-0.45	1.687	-0.478	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.0006	Famiglia "SLO" 45	1.653	0.464	1.73	0.489	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000568	Famiglia "SLO" 46	1.603	0.104	1.679	0.109	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.0006	Famiglia "SLO" 47	1.653	0.464	1.73	0.489	si
1954	6219.9	-4.2E4		735	2088	869.5	0.000568	Famiglia "SLO" 48	1.603	0.104	1.679	0.109	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000907	Famiglia "SLO" 1	-1.659	-0.514	-1.788	-0.55	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000867	Famiglia "SLO" 2	-1.709	-0.119	-1.837	-0.118	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000907	Famiglia "SLO" 3	-1.659	-0.514	-1.788	-0.55	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000867	Famiglia "SLO" 4	-1.709	-0.119	-1.837	-0.118	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000849	Famiglia "SLO" 5	-1.664	0.132	-1.787	0.156	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000925	Famiglia "SLO" 6	-1.714	0.526	-1.836	0.587	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000849	Famiglia "SLO" 7	-1.664	0.132	-1.787	0.156	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000925	Famiglia "SLO" 8	-1.714	0.526	-1.836	0.587	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000878	Famiglia "SLO" 9	-0.481	-1.36	-0.526	-1.482	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000544	Famiglia "SLO" 10	-0.553	-0.786	-0.597	-0.854	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000878	Famiglia "SLO" 11	-0.481	-1.36	-0.526	-1.482	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000544	Famiglia "SLO" 12	-0.553	-0.786	-0.597	-0.854	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000346	Famiglia "SLO" 13	-0.509	-0.432	-0.546	-0.467	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000268	Famiglia "SLO" 14	-0.537	-0.209	-0.574	-0.222	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000346	Famiglia "SLO" 15	-0.509	-0.432	-0.546	-0.467	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000268	Famiglia "SLO" 16	-0.537	-0.209	-0.574	-0.222	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000278	Famiglia "SLO" 17	-0.513	0.213	-0.545	0.239	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000382	Famiglia "SLO" 18	-0.542	0.436	-0.573	0.483	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000278	Famiglia "SLO" 19	-0.513	0.213	-0.545	0.239	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000382	Famiglia "SLO" 20	-0.542	0.436	-0.573	0.483	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000567	Famiglia "SLO" 21	-0.497	0.79	-0.522	0.87	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000922	Famiglia "SLO" 22	-0.569	1.364	-0.593	1.498	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000567	Famiglia "SLO" 23	-0.497	0.79	-0.522	0.87	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000922	Famiglia "SLO" 24	-0.569	1.364	-0.593	1.498	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000888	Famiglia "SLO" 25	0.515	-1.364	0.548	-1.491	si
1966	1603.2	-4.2E4		735	2111	882.9	0.000545	Famiglia "SLO"					

Nodo inferiore				Nodo superiore			Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.				X	Y	X	Y	
	X	Y	Z			Z							
1966	1603.2	-4.2E4	735	2111		882.9	0.000423	Famiglia "SLO" 36	0.454	0.433	0.501	0.474	si
1966	1603.2	-4.2E4	735	2111		882.9	0.000617	Famiglia "SLO" 37	0.499	0.786	0.552	0.861	si
1966	1603.2	-4.2E4	735	2111		882.9	0.000944	Famiglia "SLO" 38	0.426	1.36	0.48	1.489	si
1966	1603.2	-4.2E4	735	2111		882.9	0.000617	Famiglia "SLO" 39	0.499	0.786	0.552	0.861	si
1966	1603.2	-4.2E4	735	2111		882.9	0.000944	Famiglia "SLO" 40	0.426	1.36	0.48	1.489	si
1966	1603.2	-4.2E4	735	2111		882.9	0.00096	Famiglia "SLO" 41	1.659	-0.526	1.79	-0.58	si
1966	1603.2	-4.2E4	735	2111		882.9	0.000901	Famiglia "SLO" 42	1.61	-0.131	1.742	-0.149	si
1966	1603.2	-4.2E4	735	2111		882.9	0.00096	Famiglia "SLO" 43	1.659	-0.526	1.79	-0.58	si
1966	1603.2	-4.2E4	735	2111		882.9	0.000901	Famiglia "SLO" 44	1.61	-0.131	1.742	-0.149	si
1966	1603.2	-4.2E4	735	2111		882.9	0.000928	Famiglia "SLO" 45	1.655	0.119	1.792	0.125	si
1966	1603.2	-4.2E4	735	2111		882.9	0.000978	Famiglia "SLO" 46	1.605	0.514	1.743	0.557	si
1966	1603.2	-4.2E4	735	2111		882.9	0.000928	Famiglia "SLO" 47	1.655	0.119	1.792	0.125	si
1966	1603.2	-4.2E4	735	2111		882.9	0.000978	Famiglia "SLO" 48	1.605	0.514	1.743	0.557	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000922	Famiglia "SLO" 1	-1.711	-0.512	-1.832	-0.574	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000846	Famiglia "SLO" 2	-1.663	-0.118	-1.786	-0.143	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000922	Famiglia "SLO" 3	-1.711	-0.512	-1.832	-0.574	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000846	Famiglia "SLO" 4	-1.663	-0.118	-1.786	-0.143	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000861	Famiglia "SLO" 5	-1.706	0.133	-1.833	0.132	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000902	Famiglia "SLO" 6	-1.659	0.527	-1.787	0.563	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000861	Famiglia "SLO" 7	-1.706	0.133	-1.833	0.132	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000902	Famiglia "SLO" 8	-1.659	0.527	-1.787	0.563	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000923	Famiglia "SLO" 9	-0.567	-1.36	-0.59	-1.494	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000569	Famiglia "SLO" 10	-0.498	-0.786	-0.523	-0.866	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000923	Famiglia "SLO" 11	-0.567	-1.36	-0.59	-1.494	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000569	Famiglia "SLO" 12	-0.498	-0.786	-0.523	-0.866	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000382	Famiglia "SLO" 13	-0.54	-0.432	-0.571	-0.479	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000278	Famiglia "SLO" 14	-0.514	-0.209	-0.545	-0.235	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000382	Famiglia "SLO" 15	-0.54	-0.432	-0.571	-0.479	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000278	Famiglia "SLO" 16	-0.514	-0.209	-0.545	-0.235	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000266	Famiglia "SLO" 17	-0.536	0.213	-0.573	0.226	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000345	Famiglia "SLO" 18	-0.509	0.436	-0.547	0.471	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000266	Famiglia "SLO" 19	-0.536	0.213	-0.573	0.226	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000345	Famiglia "SLO" 20	-0.509	0.436	-0.547	0.471	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000542	Famiglia "SLO" 21	-0.551	0.79	-0.595	0.857	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000877	Famiglia "SLO" 22	-0.482	1.364	-0.528	1.486	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000542	Famiglia "SLO" 23	-0.551	0.79	-0.595	0.857	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000877	Famiglia "SLO" 24	-0.482	1.364	-0.528	1.486	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000943	Famiglia "SLO" 25	0.427	-1.365	0.481	-1.493	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000615	Famiglia "SLO" 26	0.496	-0.791	0.548	-0.865	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000943	Famiglia "SLO" 27	0.427	-1.365	0.481	-1.493	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000615	Famiglia "SLO" 28	0.496	-0.791	0.548	-0.865	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000421	Famiglia "SLO" 29	0.454	-0.437	0.5	-0.478	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.00034	Famiglia "SLO" 30	0.481	-0.213	0.527	-0.234	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000421	Famiglia "SLO" 31	0.454	-0.437	0.5	-0.478	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.00034	Famiglia "SLO" 32	0.481	-0.213	0.527	-0.234	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000304	Famiglia "SLO" 33	0.459	0.208	0.499	0.227	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000384	Famiglia "SLO" 34	0.485	0.432	0.525	0.472	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000304	Famiglia "SLO" 35	0.459	0.208	0.499	0.227	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000384	Famiglia "SLO" 36	0.485	0.432	0.525	0.472	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000547	Famiglia "SLO" 37	0.443	0.785	0.477	0.859	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000889	Famiglia "SLO" 38	0.512	1.359	0.544	1.487	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000547	Famiglia "SLO" 39	0.443	0.785	0.477	0.859	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000889	Famiglia "SLO" 40	0.512	1.359	0.544	1.487	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000973	Famiglia "SLO" 41	1.604	-0.528	1.741	-0.57	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000922	Famiglia "SLO" 42	1.651	-0.134	1.787	-0.139	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000973	Famiglia "SLO" 43	1.604	-0.528	1.741	-0.57	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000922	Famiglia "SLO" 44	1.651	-0.134	1.787	-0.139	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000898	Famiglia "SLO" 45	1.608	0.117	1.74	0.135	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000957	Famiglia "SLO" 46	1.656	0.511	1.786	0.567	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000898	Famiglia "SLO" 47	1.608	0.117	1.74	0.135	si
1969	1603.2	-4.1E4	735	2113		882.8	0.000957	Famiglia "SLO" 48	1.656	0.511	1.786	0.567	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000821	Famiglia "SLO" 1	-1.722	-0.098	-1.829	-0.124	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000869	Famiglia "SLO" 2	-1.674	-0.458	-1.781	-0.504	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000821	Famiglia "SLO" 3	-1.722	-0.098	-1.829	-0.124	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000869	Famiglia "SLO" 4	-1.674	-0.458	-1.781	-0.504	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000773	Famiglia "SLO" 5	-1.718	0.456	-1.821	0.464	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000773	Famiglia "SLO" 6	-1.67	0.096	-1.773	0.084	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.00077	Famiglia "SLO" 7	-1.718	0.456	-1.821	0.464	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000773	Famiglia "SLO" 8	-1.67	0.096	-1.773	0.084	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000532	Famiglia "SLO" 9	-0.575	-0.658	-0.623	-0.711	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000709	Famiglia "SLO" 10	-0.506	-1.182	-0.554	-1.264	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000532	Famiglia "SLO" 11	-0.575	-0.658	-0.623	-0.711	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000709	Famiglia "SLO" 12	-0.506	-1.182	-0.554	-1.264	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000362	Famiglia "SLO" 13	-0.549	-0.172	-0.593	-0.194	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000409	Famiglia "SLO" 14	-0.522	-0.376	-0.565	-0.41	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000362	Famiglia "SLO" 15	-0.549	-0.172	-0.593	-0.194	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000409	Famiglia "SLO" 16	-0.522	-0.376	-0.565	-0.41	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000302	Famiglia "SLO" 17	-0.545	0.381	-0.584	0.393	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.00029	Famiglia "SLO" 18	-0.518	0.178	-0.557	0.177	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000302	Famiglia "SLO" 19	-0.545	0.381	-0.584	0.393	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.00029	Famiglia "SLO" 20	-0.518	0.178	-0.557	0.177	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000511	Famiglia "SLO" 21	-0.561	1.187	-0.596	1.247	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000339	Famiglia "SLO" 22	-0.492	0.663	-0.526	0.694	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000511	Famiglia "SLO" 23	-0.561	1.187	-0.596	1.247	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000339	Famiglia "SLO" 24	-0.492	0.663	-0.526	0.694	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090		869.5	0.000348	Famiglia "SLO" 25	0.421	-0.654	0.428	-0.701	si
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090									

Nodo inferiore				Nodo superiore			Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.				X	Y	X	Y	
	X	Y	Z			Z							
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090	869.5	0.000128	Famiglia "SLO" 36	0.478	0.181	0.494	0.187	si	
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090	869.5	0.000516	Famiglia "SLO" 37	0.435	1.191	0.455	1.257	si	
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090	869.5	0.000314	Famiglia "SLO" 38	0.504	0.667	0.525	0.703	si	
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090	869.5	0.000516	Famiglia "SLO" 39	0.435	1.191	0.455	1.257	si	
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090	869.5	0.000314	Famiglia "SLO" 40	0.504	0.667	0.525	0.703	si	
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090	869.5	0.000565	Famiglia "SLO" 41	1.599	-0.087	1.675	-0.091	si	
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090	869.5	0.000592	Famiglia "SLO" 42	1.646	-0.447	1.722	-0.471	si	
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090	869.5	0.000565	Famiglia "SLO" 43	1.599	-0.087	1.675	-0.091	si	
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090	869.5	0.000592	Famiglia "SLO" 44	1.646	-0.447	1.722	-0.471	si	
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090	869.5	0.000636	Famiglia "SLO" 45	1.603	0.467	1.683	0.496	si	
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090	869.5	0.0006	Famiglia "SLO" 46	1.65	0.107	1.731	0.117	si	
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090	869.5	0.000636	Famiglia "SLO" 47	1.603	0.467	1.683	0.496	si	
1979	6219.9	-4.1E4	735	2090	869.5	0.0006	Famiglia "SLO" 48	1.65	0.107	1.731	0.117	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000829	Famiglia "SLO" 1	-1.718	-0.484	-1.807	-0.547	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000745	Famiglia "SLO" 2	-1.665	-0.143	-1.755	-0.181	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000829	Famiglia "SLO" 3	-1.718	-0.484	-1.807	-0.547	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000745	Famiglia "SLO" 4	-1.665	-0.143	-1.755	-0.181	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000735	Famiglia "SLO" 5	-1.712	0.156	-1.807	0.139	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000736	Famiglia "SLO" 6	-1.66	0.497	-1.756	0.506	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000735	Famiglia "SLO" 7	-1.712	0.156	-1.807	0.139	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000736	Famiglia "SLO" 8	-1.66	0.497	-1.756	0.506	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000924	Famiglia "SLO" 9	-0.573	-1.313	-0.583	-1.434	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000653	Famiglia "SLO" 10	-0.497	-0.816	-0.508	-0.901	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000924	Famiglia "SLO" 11	-0.573	-1.313	-0.583	-1.434	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000653	Famiglia "SLO" 12	-0.497	-0.816	-0.508	-0.901	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000445	Famiglia "SLO" 13	-0.543	-0.415	-0.561	-0.471	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000347	Famiglia "SLO" 14	-0.514	-0.221	-0.532	-0.263	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000445	Famiglia "SLO" 15	-0.543	-0.415	-0.561	-0.471	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000347	Famiglia "SLO" 16	-0.514	-0.221	-0.532	-0.263	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000193	Famiglia "SLO" 17	-0.538	0.225	-0.561	0.216	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000187	Famiglia "SLO" 18	-0.508	0.419	-0.532	0.423	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000193	Famiglia "SLO" 19	-0.538	0.225	-0.561	0.216	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000187	Famiglia "SLO" 20	-0.508	0.419	-0.532	0.423	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000345	Famiglia "SLO" 21	-0.555	0.82	-0.585	0.854	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000583	Famiglia "SLO" 22	-0.478	1.317	-0.51	1.387	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000345	Famiglia "SLO" 23	-0.555	0.82	-0.585	0.854	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000583	Famiglia "SLO" 24	-0.478	1.317	-0.51	1.387	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000992	Famiglia "SLO" 25	0.424	-1.318	0.476	-1.437	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000743	Famiglia "SLO" 26	0.5	-0.82	0.551	-0.904	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000992	Famiglia "SLO" 27	0.424	-1.318	0.476	-1.437	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000743	Famiglia "SLO" 28	0.5	-0.82	0.551	-0.904	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000534	Famiglia "SLO" 29	0.453	-0.419	0.498	-0.473	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000453	Famiglia "SLO" 30	0.483	-0.225	0.527	-0.266	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000534	Famiglia "SLO" 31	0.453	-0.419	0.498	-0.473	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000453	Famiglia "SLO" 32	0.483	-0.225	0.527	-0.266	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000296	Famiglia "SLO" 33	0.459	0.221	0.497	0.213	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000289	Famiglia "SLO" 34	0.489	0.415	0.526	0.421	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000296	Famiglia "SLO" 35	0.459	0.221	0.497	0.213	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000289	Famiglia "SLO" 36	0.489	0.415	0.526	0.421	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000358	Famiglia "SLO" 37	0.442	0.816	0.474	0.851	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000587	Famiglia "SLO" 38	0.519	1.313	0.549	1.384	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000358	Famiglia "SLO" 39	0.442	0.816	0.474	0.851	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000587	Famiglia "SLO" 40	0.519	1.313	0.549	1.384	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000991	Famiglia "SLO" 41	1.605	-0.498	1.722	-0.556	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000914	Famiglia "SLO" 42	1.658	-0.156	1.773	-0.189	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000991	Famiglia "SLO" 43	1.605	-0.498	1.722	-0.556	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000914	Famiglia "SLO" 44	1.658	-0.156	1.773	-0.189	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000844	Famiglia "SLO" 45	1.611	0.142	1.721	0.131	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000837	Famiglia "SLO" 46	1.663	0.484	1.772	0.497	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000844	Famiglia "SLO" 47	1.611	0.142	1.721	0.131	si	
1984	1906.6	-4.1E4	735	2075	866.2	0.000837	Famiglia "SLO" 48	1.663	0.484	1.772	0.497	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000747	Famiglia "SLO" 1	-1.721	-0.409	-1.81	-0.451	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000706	Famiglia "SLO" 2	-1.67	-0.205	-1.758	-0.232	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000747	Famiglia "SLO" 3	-1.721	-0.409	-1.81	-0.451	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000706	Famiglia "SLO" 4	-1.67	-0.205	-1.758	-0.232	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000696	Famiglia "SLO" 5	-1.716	0.214	-1.807	0.216	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000706	Famiglia "SLO" 6	-1.664	0.419	-1.755	0.434	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000696	Famiglia "SLO" 7	-1.716	0.214	-1.807	0.216	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000706	Famiglia "SLO" 8	-1.664	0.419	-1.755	0.434	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000793	Famiglia "SLO" 9	-0.573	-1.186	-0.608	-1.284	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000644	Famiglia "SLO" 10	-0.498	-0.889	-0.533	-0.965	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000793	Famiglia "SLO" 11	-0.573	-1.186	-0.608	-1.284	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000644	Famiglia "SLO" 12	-0.498	-0.889	-0.533	-0.965	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000431	Famiglia "SLO" 13	-0.543	-0.368	-0.582	-0.409	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000388	Famiglia "SLO" 14	-0.514	-0.252	-0.553	-0.285	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000431	Famiglia "SLO" 15	-0.543	-0.368	-0.582	-0.409	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000388	Famiglia "SLO" 16	-0.514	-0.252	-0.553	-0.285	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000316	Famiglia "SLO" 17	-0.538	0.256	-0.579	0.257	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000324	Famiglia "SLO" 18	-0.509	0.372	-0.55	0.381	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000316	Famiglia "SLO" 19	-0.538	0.256	-0.579	0.257	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000324	Famiglia "SLO" 20	-0.509	0.372	-0.55	0.381	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000484	Famiglia "SLO" 21	-0.554	0.893	-0.599	0.938	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000608	Famiglia "SLO" 22	-0.48	1.19	-0.524	1.256	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000484	Famiglia "SLO" 23	-0.554	0.893	-0.599	0.938	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000608	Famiglia "SLO" 24	-0.48	1.19	-0.524	1.256	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000765	Famiglia "SLO" 25	0.427	-1.189	0.434	-1.289	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000605	Famiglia "SLO" 26	0.502	-0.891	0.509	-0.97	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000765	Famiglia "SLO" 27	0.427	-1.189	0.434	-1.289	si	
1985	2741.6	-4.1E4	735	2076	866.2	0.000605	Famiglia "SLO" 28	0.502	-0.891	0.50			



Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.	
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y		
	X	Y	Z		Z								
1985	2741.6	-4.1E4		735	2076	866.2	0.000058	Famiglia "SLO" 36	0.491	0.369	0.492	0.377	si
1985	2741.6	-4.1E4		735	2076	866.2	0.000327	Famiglia "SLO" 37	0.445	0.89	0.444	0.933	si
1985	2741.6	-4.1E4		735	2076	866.2	0.000488	Famiglia "SLO" 38	0.52	1.187	0.519	1.251	si
1985	2741.6	-4.1E4		735	2076	866.2	0.000327	Famiglia "SLO" 39	0.445	0.89	0.444	0.933	si
1985	2741.6	-4.1E4		735	2076	866.2	0.000488	Famiglia "SLO" 40	0.52	1.187	0.519	1.251	si
1985	2741.6	-4.1E4		735	2076	866.2	0.000558	Famiglia "SLO" 41	1.612	-0.417	1.666	-0.467	si
1985	2741.6	-4.1E4		735	2076	866.2	0.000491	Famiglia "SLO" 42	1.663	-0.213	1.717	-0.248	si
1985	2741.6	-4.1E4		735	2076	866.2	0.000558	Famiglia "SLO" 43	1.612	-0.417	1.666	-0.467	si
1985	2741.6	-4.1E4		735	2076	866.2	0.000491	Famiglia "SLO" 44	1.663	-0.213	1.717	-0.248	si
1985	2741.6	-4.1E4		735	2076	866.2	0.000394	Famiglia "SLO" 45	1.617	0.206	1.668	0.2	si
1985	2741.6	-4.1E4		735	2076	866.2	0.000396	Famiglia "SLO" 46	1.669	0.41	1.72	0.418	si
1985	2741.6	-4.1E4		735	2076	866.2	0.000394	Famiglia "SLO" 47	1.617	0.206	1.668	0.2	si
1985	2741.6	-4.1E4		735	2076	866.2	0.000396	Famiglia "SLO" 48	1.669	0.41	1.72	0.418	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.00062	Famiglia "SLO" 1	-1.722	-0.386	-1.794	-0.423	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000579	Famiglia "SLO" 2	-1.671	-0.224	-1.742	-0.25	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.00062	Famiglia "SLO" 3	-1.722	-0.386	-1.794	-0.423	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000579	Famiglia "SLO" 4	-1.671	-0.224	-1.742	-0.25	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000565	Famiglia "SLO" 5	-1.716	0.233	-1.79	0.238	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000575	Famiglia "SLO" 6	-1.665	0.394	-1.739	0.411	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000565	Famiglia "SLO" 7	-1.716	0.233	-1.79	0.238	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000575	Famiglia "SLO" 8	-1.665	0.394	-1.739	0.411	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000684	Famiglia "SLO" 9	-0.573	-1.146	-0.595	-1.233	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000552	Famiglia "SLO" 10	-0.499	-0.911	-0.52	-0.98	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000684	Famiglia "SLO" 11	-0.573	-1.146	-0.595	-1.233	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000552	Famiglia "SLO" 12	-0.499	-0.911	-0.52	-0.98	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000306	Famiglia "SLO" 13	-0.544	-0.353	-0.568	-0.385	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000264	Famiglia "SLO" 14	-0.515	-0.261	-0.539	-0.286	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000306	Famiglia "SLO" 15	-0.544	-0.353	-0.568	-0.385	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000264	Famiglia "SLO" 16	-0.515	-0.261	-0.539	-0.286	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000217	Famiglia "SLO" 17	-0.539	0.266	-0.565	0.276	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.00024	Famiglia "SLO" 18	-0.51	0.357	-0.536	0.375	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000217	Famiglia "SLO" 19	-0.539	0.266	-0.565	0.276	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.00024	Famiglia "SLO" 20	-0.51	0.357	-0.536	0.375	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000473	Famiglia "SLO" 21	-0.555	0.915	-0.584	0.97	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000595	Famiglia "SLO" 22	-0.481	1.15	-0.509	1.223	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000473	Famiglia "SLO" 23	-0.555	0.915	-0.584	0.97	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000595	Famiglia "SLO" 24	-0.481	1.15	-0.509	1.223	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000657	Famiglia "SLO" 25	0.427	-1.148	0.446	-1.232	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000526	Famiglia "SLO" 26	0.501	-0.913	0.521	-0.979	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000657	Famiglia "SLO" 27	0.427	-1.148	0.446	-1.232	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000526	Famiglia "SLO" 28	0.501	-0.913	0.521	-0.979	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000254	Famiglia "SLO" 29	0.456	-0.355	0.472	-0.384	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000211	Famiglia "SLO" 30	0.485	-0.263	0.502	-0.285	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000254	Famiglia "SLO" 31	0.456	-0.355	0.472	-0.384	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000211	Famiglia "SLO" 32	0.485	-0.263	0.502	-0.285	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000151	Famiglia "SLO" 33	0.461	0.264	0.476	0.277	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000192	Famiglia "SLO" 34	0.49	0.355	0.505	0.376	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000151	Famiglia "SLO" 35	0.461	0.264	0.476	0.277	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000192	Famiglia "SLO" 36	0.49	0.355	0.505	0.376	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.00045	Famiglia "SLO" 37	0.445	0.913	0.457	0.971	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000585	Famiglia "SLO" 38	0.519	1.148	0.532	1.224	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.00045	Famiglia "SLO" 39	0.445	0.913	0.457	0.971	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000585	Famiglia "SLO" 40	0.519	1.148	0.532	1.224	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000532	Famiglia "SLO" 41	1.612	-0.392	1.675	-0.42	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000506	Famiglia "SLO" 42	1.663	-0.231	1.727	-0.247	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000532	Famiglia "SLO" 43	1.612	-0.392	1.675	-0.42	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000506	Famiglia "SLO" 44	1.663	-0.231	1.727	-0.247	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000484	Famiglia "SLO" 45	1.617	0.227	1.679	0.241	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000517	Famiglia "SLO" 46	1.668	0.388	1.73	0.414	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000484	Famiglia "SLO" 47	1.617	0.227	1.679	0.241	si
1988	2996.6	-4.1E4		735	2079	866.2	0.000517	Famiglia "SLO" 48	1.668	0.388	1.73	0.414	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000567	Famiglia "SLO" 1	-1.723	-0.311	-1.797	-0.322	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000555	Famiglia "SLO" 2	-1.674	-0.283	-1.746	-0.292	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000567	Famiglia "SLO" 3	-1.723	-0.311	-1.797	-0.322	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000555	Famiglia "SLO" 4	-1.674	-0.283	-1.746	-0.292	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000611	Famiglia "SLO" 5	-1.718	0.29	-1.792	0.321	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000608	Famiglia "SLO" 6	-1.669	0.318	-1.741	0.351	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000611	Famiglia "SLO" 7	-1.718	0.29	-1.792	0.321	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000608	Famiglia "SLO" 8	-1.669	0.318	-1.741	0.351	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000523	Famiglia "SLO" 9	-0.574	-1.02	-0.605	-1.081	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000498	Famiglia "SLO" 10	-0.501	-0.979	-0.531	-1.037	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000523	Famiglia "SLO" 11	-0.574	-1.02	-0.605	-1.081	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000498	Famiglia "SLO" 12	-0.501	-0.979	-0.531	-1.037	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000255	Famiglia "SLO" 13	-0.546	-0.306	-0.577	-0.317	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000248	Famiglia "SLO" 14	-0.518	-0.29	-0.549	-0.3	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000255	Famiglia "SLO" 15	-0.546	-0.306	-0.577	-0.317	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000248	Famiglia "SLO" 16	-0.518	-0.29	-0.549	-0.3	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000338	Famiglia "SLO" 17	-0.541	0.295	-0.573	0.326	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000339	Famiglia "SLO" 18	-0.513	0.311	-0.544	0.343	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000338	Famiglia "SLO" 19	-0.541	0.295	-0.573	0.326	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000339	Famiglia "SLO" 20	-0.513	0.311	-0.544	0.343	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.00065	Famiglia "SLO" 21	-0.557	0.984	-0.59	1.063	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000664	Famiglia "SLO" 22	-0.485	1.025	-0.516	1.107	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.00065	Famiglia "SLO" 23	-0.557	0.984	-0.59	1.063	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000664	Famiglia "SLO" 24	-0.485	1.025	-0.516	1.107	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.00047	Famiglia "SLO" 25	0.426	-1.02	0.43	-1.082	si
1989	3831.6	-4.1E4		735	2080	866.2	0.000451	Famiglia "SLO" 26	0.				

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1989	3831.6	-4.1E4	735	2080	866.2	0.000239	Famiglia "SLO" 36	0.487	0.311	0.492	0.342	si
1989	3831.6	-4.1E4	735	2080	866.2	0.000595	Famiglia "SLO" 37	0.443	0.984	0.445	1.062	si
1989	3831.6	-4.1E4	735	2080	866.2	0.000616	Famiglia "SLO" 38	0.515	1.025	0.519	1.105	si
1989	3831.6	-4.1E4	735	2080	866.2	0.000595	Famiglia "SLO" 39	0.443	0.984	0.445	1.062	si
1989	3831.6	-4.1E4	735	2080	866.2	0.000616	Famiglia "SLO" 40	0.515	1.025	0.519	1.105	si
1989	3831.6	-4.1E4	735	2080	866.2	0.000361	Famiglia "SLO" 41	1.61	-0.313	1.656	-0.326	si
1989	3831.6	-4.1E4	735	2080	866.2	0.000367	Famiglia "SLO" 42	1.66	-0.285	1.707	-0.296	si
1989	3831.6	-4.1E4	735	2080	866.2	0.000361	Famiglia "SLO" 43	1.61	-0.313	1.656	-0.326	si
1989	3831.6	-4.1E4	735	2080	866.2	0.000367	Famiglia "SLO" 44	1.66	-0.285	1.707	-0.296	si
1989	3831.6	-4.1E4	735	2080	866.2	0.000408	Famiglia "SLO" 45	1.615	0.288	1.66	0.317	si
1989	3831.6	-4.1E4	735	2080	866.2	0.000424	Famiglia "SLO" 46	1.665	0.316	1.711	0.347	si
1989	3831.6	-4.1E4	735	2080	866.2	0.000408	Famiglia "SLO" 47	1.615	0.288	1.66	0.317	si
1989	3831.6	-4.1E4	735	2080	866.2	0.000424	Famiglia "SLO" 48	1.665	0.316	1.711	0.347	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00045	Famiglia "SLO" 1	-1.724	-0.27	-1.782	-0.279	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000443	Famiglia "SLO" 2	-1.675	-0.318	-1.732	-0.331	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00045	Famiglia "SLO" 3	-1.724	-0.27	-1.782	-0.279	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000443	Famiglia "SLO" 4	-1.675	-0.318	-1.732	-0.331	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000505	Famiglia "SLO" 5	-1.719	0.322	-1.778	0.354	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000482	Famiglia "SLO" 6	-1.671	0.274	-1.727	0.302	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000505	Famiglia "SLO" 7	-1.719	0.322	-1.778	0.354	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000482	Famiglia "SLO" 8	-1.671	0.274	-1.727	0.302	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000451	Famiglia "SLO" 9	-0.575	-0.948	-0.592	-1.005	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000482	Famiglia "SLO" 10	-0.503	-1.019	-0.519	-1.08	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000451	Famiglia "SLO" 11	-0.575	-0.948	-0.592	-1.005	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000482	Famiglia "SLO" 12	-0.503	-1.019	-0.519	-1.08	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000147	Famiglia "SLO" 13	-0.547	-0.279	-0.564	-0.289	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00015	Famiglia "SLO" 14	-0.52	-0.307	-0.535	-0.319	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000147	Famiglia "SLO" 15	-0.547	-0.279	-0.564	-0.289	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00015	Famiglia "SLO" 16	-0.52	-0.307	-0.535	-0.319	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00027	Famiglia "SLO" 17	-0.542	0.312	-0.559	0.344	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000254	Famiglia "SLO" 18	-0.515	0.285	-0.53	0.314	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00027	Famiglia "SLO" 19	-0.542	0.312	-0.559	0.344	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000254	Famiglia "SLO" 20	-0.515	0.285	-0.53	0.314	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00063	Famiglia "SLO" 21	-0.559	1.024	-0.576	1.105	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00059	Famiglia "SLO" 22	-0.487	0.954	-0.502	1.03	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00063	Famiglia "SLO" 23	-0.559	1.024	-0.576	1.105	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00059	Famiglia "SLO" 24	-0.487	0.954	-0.502	1.03	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00045	Famiglia "SLO" 25	0.425	-0.948	0.443	-1.004	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00049	Famiglia "SLO" 26	0.496	-1.018	0.517	-1.079	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00045	Famiglia "SLO" 27	0.425	-0.948	0.443	-1.004	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00049	Famiglia "SLO" 28	0.496	-1.018	0.517	-1.079	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000161	Famiglia "SLO" 29	0.453	-0.279	0.471	-0.288	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000174	Famiglia "SLO" 30	0.48	-0.306	0.5	-0.318	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000161	Famiglia "SLO" 31	0.453	-0.279	0.471	-0.288	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000174	Famiglia "SLO" 32	0.48	-0.306	0.5	-0.318	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000281	Famiglia "SLO" 33	0.457	0.313	0.476	0.344	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000273	Famiglia "SLO" 34	0.485	0.285	0.505	0.315	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000281	Famiglia "SLO" 35	0.457	0.313	0.476	0.344	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000273	Famiglia "SLO" 36	0.485	0.285	0.505	0.315	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000635	Famiglia "SLO" 37	0.441	1.025	0.46	1.106	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000603	Famiglia "SLO" 38	0.512	0.954	0.533	1.03	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000635	Famiglia "SLO" 39	0.441	1.025	0.46	1.106	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000603	Famiglia "SLO" 40	0.512	0.954	0.533	1.03	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00046	Famiglia "SLO" 41	1.608	-0.268	1.668	-0.276	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000476	Famiglia "SLO" 42	1.657	-0.316	1.719	-0.328	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00046	Famiglia "SLO" 43	1.608	-0.268	1.668	-0.276	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.000476	Famiglia "SLO" 44	1.657	-0.316	1.719	-0.328	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00052	Famiglia "SLO" 45	1.613	0.324	1.673	0.357	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00052	Famiglia "SLO" 46	1.662	0.275	1.723	0.305	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00052	Famiglia "SLO" 47	1.613	0.324	1.673	0.357	si
1992	4306.6	-4.1E4	735	2083	866.2	0.00052	Famiglia "SLO" 48	1.662	0.275	1.723	0.305	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000592	Famiglia "SLO" 1	-1.724	-0.195	-1.801	-0.203	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000598	Famiglia "SLO" 2	-1.676	-0.378	-1.751	-0.399	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000592	Famiglia "SLO" 3	-1.724	-0.195	-1.801	-0.203	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000598	Famiglia "SLO" 4	-1.676	-0.378	-1.751	-0.399	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000631	Famiglia "SLO" 5	-1.719	0.379	-1.795	0.412	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000584	Famiglia "SLO" 6	-1.671	0.197	-1.745	0.215	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000631	Famiglia "SLO" 7	-1.719	0.379	-1.795	0.412	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000584	Famiglia "SLO" 8	-1.671	0.197	-1.745	0.215	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000467	Famiglia "SLO" 9	-0.575	-0.822	-0.609	-0.873	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000594	Famiglia "SLO" 10	-0.505	-1.088	-0.536	-1.159	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000467	Famiglia "SLO" 11	-0.575	-0.822	-0.609	-0.873	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000594	Famiglia "SLO" 12	-0.505	-1.088	-0.536	-1.159	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000252	Famiglia "SLO" 13	-0.548	-0.233	-0.58	-0.244	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000271	Famiglia "SLO" 14	-0.521	-0.336	-0.551	-0.355	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000252	Famiglia "SLO" 15	-0.548	-0.233	-0.58	-0.244	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000271	Famiglia "SLO" 16	-0.521	-0.336	-0.551	-0.355	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000318	Famiglia "SLO" 17	-0.544	0.342	-0.574	0.371	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000274	Famiglia "SLO" 18	-0.516	0.238	-0.546	0.26	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000318	Famiglia "SLO" 19	-0.544	0.342	-0.574	0.371	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000274	Famiglia "SLO" 20	-0.516	0.238	-0.546	0.26	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000662	Famiglia "SLO" 21	-0.56	1.094	-0.589	1.175	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000512	Famiglia "SLO" 22	-0.49	0.828	-0.516	0.889	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000662	Famiglia "SLO" 23	-0.56	1.094	-0.589	1.175	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000512	Famiglia "SLO" 24	-0.49	0.828	-0.516	0.889	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000398	Famiglia "SLO" 25	0.423	-0.82	0.429	-0.872	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000553	Famiglia "SLO" 26	0.493	-1.086	0.502	-1.158	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000398	Famiglia "SLO" 27	0.423	-0.82	0.429	-0.872	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000553	Famiglia "SLO" 28	0.493	-1.086	0.502	-1.158	si
1993	5141.6	-4.1E4										



Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Combinazione	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000175	Famiglia "SLO" 36	0.482	0.24	0.492	0.261	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000623	Famiglia "SLO" 37	0.439	1.095	0.449	1.177	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000474	Famiglia "SLO" 38	0.509	0.83	0.521	0.891	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000623	Famiglia "SLO" 39	0.439	1.095	0.449	1.177	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000474	Famiglia "SLO" 40	0.509	0.83	0.521	0.891	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000412	Famiglia "SLO" 41	1.605	-0.189	1.658	-0.198	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000454	Famiglia "SLO" 42	1.653	-0.372	1.708	-0.395	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000412	Famiglia "SLO" 43	1.605	-0.189	1.658	-0.198	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000454	Famiglia "SLO" 44	1.653	-0.372	1.708	-0.395	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000477	Famiglia "SLO" 45	1.609	0.386	1.664	0.416	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000447	Famiglia "SLO" 46	1.658	0.203	1.714	0.22	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000477	Famiglia "SLO" 47	1.609	0.386	1.664	0.416	si
1993	5141.6	-4.1E4	735	2084	866.2	0.000447	Famiglia "SLO" 48	1.658	0.203	1.714	0.22	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000546	Famiglia "SLO" 1	-1.724	-0.172	-1.795	-0.183	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000566	Famiglia "SLO" 2	-1.676	-0.397	-1.745	-0.424	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000546	Famiglia "SLO" 3	-1.724	-0.172	-1.795	-0.183	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000566	Famiglia "SLO" 4	-1.676	-0.397	-1.745	-0.424	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000573	Famiglia "SLO" 5	-1.719	0.397	-1.789	0.427	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000524	Famiglia "SLO" 6	-1.672	0.172	-1.739	0.185	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000573	Famiglia "SLO" 7	-1.719	0.397	-1.789	0.427	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000524	Famiglia "SLO" 8	-1.672	0.172	-1.739	0.185	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000436	Famiglia "SLO" 9	-0.576	-0.783	-0.601	-0.834	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000598	Famiglia "SLO" 10	-0.506	-1.11	-0.529	-1.185	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000436	Famiglia "SLO" 11	-0.576	-0.783	-0.601	-0.834	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000598	Famiglia "SLO" 12	-0.506	-1.11	-0.529	-1.185	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000196	Famiglia "SLO" 13	-0.549	-0.218	-0.572	-0.23	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000232	Famiglia "SLO" 14	-0.522	-0.346	-0.544	-0.367	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000196	Famiglia "SLO" 15	-0.549	-0.218	-0.572	-0.23	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000232	Famiglia "SLO" 16	-0.522	-0.346	-0.544	-0.367	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000264	Famiglia "SLO" 17	-0.545	0.351	-0.566	0.379	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000207	Famiglia "SLO" 18	-0.517	0.224	-0.537	0.242	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000264	Famiglia "SLO" 19	-0.545	0.351	-0.566	0.379	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000207	Famiglia "SLO" 20	-0.517	0.224	-0.537	0.242	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000637	Famiglia "SLO" 21	-0.56	1.116	-0.58	1.197	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000458	Famiglia "SLO" 22	-0.491	0.788	-0.508	0.846	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000637	Famiglia "SLO" 23	-0.56	1.116	-0.58	1.197	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000458	Famiglia "SLO" 24	-0.491	0.788	-0.508	0.846	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000398	Famiglia "SLO" 25	0.422	-0.78	0.438	-0.83	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000577	Famiglia "SLO" 26	0.492	-1.108	0.51	-1.181	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000398	Famiglia "SLO" 27	0.422	-0.78	0.438	-0.83	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000577	Famiglia "SLO" 28	0.492	-1.108	0.51	-1.181	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000162	Famiglia "SLO" 29	0.449	-0.216	0.467	-0.226	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000212	Famiglia "SLO" 30	0.476	-0.343	0.496	-0.363	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000162	Famiglia "SLO" 31	0.449	-0.216	0.467	-0.226	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000212	Famiglia "SLO" 32	0.476	-0.343	0.496	-0.363	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.00027	Famiglia "SLO" 33	0.454	0.354	0.474	0.383	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000221	Famiglia "SLO" 34	0.481	0.226	0.502	0.246	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.00027	Famiglia "SLO" 35	0.454	0.354	0.474	0.383	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000221	Famiglia "SLO" 36	0.481	0.226	0.502	0.246	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000652	Famiglia "SLO" 37	0.438	1.118	0.459	1.201	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000485	Famiglia "SLO" 38	0.508	0.791	0.531	0.85	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000652	Famiglia "SLO" 39	0.438	1.118	0.459	1.201	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000485	Famiglia "SLO" 40	0.508	0.791	0.531	0.85	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000505	Famiglia "SLO" 41	1.603	-0.164	1.669	-0.17	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000541	Famiglia "SLO" 42	1.651	-0.389	1.719	-0.411	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000505	Famiglia "SLO" 43	1.603	-0.164	1.669	-0.17	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000541	Famiglia "SLO" 44	1.651	-0.389	1.719	-0.411	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000579	Famiglia "SLO" 45	1.608	0.405	1.675	0.44	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000546	Famiglia "SLO" 46	1.656	0.18	1.725	0.199	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000579	Famiglia "SLO" 47	1.608	0.405	1.675	0.44	si
1996	5396.6	-4.1E4	735	2087	866.2	0.000546	Famiglia "SLO" 48	1.656	0.18	1.725	0.199	si

8.3 Verifica effetti secondo ordine

Quota inferiore: Quota inferiore esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Quota superiore: Quota superiore esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Combinazione: Combinazione.

Carico verticale: Carico verticale. [daN]

Spostamento: Spostamento medio di interpiano. [cm]

Forza orizzontale totale: Forza orizzontale totale. [daN]

Altezza del piano: Altezza del piano. [cm]

Theta: Coefficiente Theta formula (7.3.2) § 7.3.1 NTC 2008. Il valore è adimensionale.

Quota inferiore	Quota superiore	Combinazione	Carico verticale	Spostamento	Forza orizzontale totale	Altezza del piano	Theta
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 1	2733473	3.959	1.01621232E06	415	0.026
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 2	2733473	3.957	1.01621232E06	415	0.026
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 3	2733473	3.959	1.01621232E06	415	0.026
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 4	2733473	3.957	1.01621232E06	415	0.026
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 5	2733473	3.956	1.01576413E06	415	0.026
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 6	2733473	3.959	1.01576412E06	415	0.026
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 7	2733473	3.956	1.01576413E06	415	0.026
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 8	2733473	3.959	1.01576412E06	415	0.026
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 9	2733630	2.651	1.06554572E06	415	0.016
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 10	2733630	2.632	1.06554572E06	415	0.016
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 11	2733630	2.651	1.06554572E06	415	0.016
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 12	2733630	2.632	1.06554572E06	415	0.016
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 13	2733630	1.394	4.23174658E05	415	0.022

Quota inferiore	Quota superiore	Combinazione	Carico verticale	Spostamento	Forza orizzontale totale	Altezza del piano	Theta
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 14	2733630	1.39	4.23174658E05	415	0.022
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 15	2733630	1.394	4.23174658E05	415	0.022
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 16	2733630	1.39	4.23174658E05	415	0.022
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 17	2733630	1.391	4.22851718E05	415	0.022
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 18	2733630	1.396	4.22851717E05	415	0.022
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 19	2733630	1.391	4.22851718E05	415	0.022
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 20	2733630	1.396	4.22851717E05	415	0.022
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 21	2733630	2.635	1.06511829E06	415	0.016
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 22	2733630	2.654	1.06511829E06	415	0.016
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 23	2733630	2.635	1.06511829E06	415	0.016
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 24	2733630	2.654	1.06511829E06	415	0.016
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 25	2733765	2.609	1.06511829E06	415	0.016
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 26	2733765	2.589	1.06511829E06	415	0.016
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 27	2733765	2.609	1.06511829E06	415	0.016
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 28	2733765	2.589	1.06511829E06	415	0.016
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 29	2733765	1.315	4.22851718E05	415	0.02
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 30	2733765	1.31	4.22851718E05	415	0.02
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 31	2733765	1.315	4.22851718E05	415	0.02
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 32	2733765	1.31	4.22851718E05	415	0.02
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 33	2733765	1.314	4.23174658E05	415	0.02
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 34	2733765	1.319	4.23174658E05	415	0.021
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 35	2733765	1.314	4.23174658E05	415	0.02
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 36	2733765	1.319	4.23174658E05	415	0.021
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 37	2733765	2.596	1.06554572E06	415	0.016
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 38	2733765	2.615	1.06554572E06	415	0.016
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 39	2733765	2.596	1.06554572E06	415	0.016
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 40	2733765	2.615	1.06554572E06	415	0.016
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 41	2733922	3.868	1.01576412E06	415	0.025
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 42	2733922	3.865	1015764.125671	415	0.025
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 43	2733922	3.868	1.01576412E06	415	0.025
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 44	2733922	3.865	1015764.125671	415	0.025
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 45	2733922	3.867	1.01621232E06	415	0.025
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 46	2733922	3.87	1.01621232E06	415	0.025
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 47	2733922	3.867	1.01621232E06	415	0.025
Fondazione	Piano 1	Famiglia "SLV" 48	2733922	3.87	1.01621232E06	415	0.025
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 1	1451834	2.629	6.50723173E05	350	0.017
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 2	1451834	2.632	6.50723173E05	350	0.017
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 3	1451834	2.629	6.50723173E05	350	0.017
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 4	1451834	2.632	6.50723173E05	350	0.017
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 5	1451857	2.63	6.51407661E05	350	0.017
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 6	1451857	2.636	6.51407661E05	350	0.017
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 7	1451857	2.63	6.51407661E05	350	0.017
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 8	1451857	2.636	6.51407661E05	350	0.017
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 9	1450686	1.685	5.66686463E05	350	0.012
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 10	1450686	1.678	5.66686462E05	350	0.012
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 11	1450686	1.685	5.66686463E05	350	0.012
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 12	1450686	1.678	5.66686462E05	350	0.012
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 13	1450713	0.924	2.47827566E05	350	0.015
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 14	1450713	0.924	2.47827566E05	350	0.015
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 15	1450713	0.924	2.47827566E05	350	0.015
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 16	1450713	0.924	2.47827566E05	350	0.015
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 17	1450736	0.925	2.48366443E05	350	0.015
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 18	1450736	0.93	2.48366443E05	350	0.016
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 19	1450736	0.925	2.48366443E05	350	0.015
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 20	1450736	0.93	2.48366443E05	350	0.016
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 21	1450763	1.681	5.67472324E05	350	0.012
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 22	1450763	1.695	5.67472325E05	350	0.012
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 23	1450763	1.681	5.67472324E05	350	0.012
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 24	1450763	1.695	5.67472325E05	350	0.012
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 25	1449725	1.645	5.67472325E05	350	0.012
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 26	1449725	1.631	5.67472325E05	350	0.012
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 27	1449725	1.645	5.67472325E05	350	0.012
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 28	1449725	1.631	5.67472325E05	350	0.012
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 29	1449751	0.841	2.48366443E05	350	0.014
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 30	1449751	0.837	2.48366443E05	350	0.014
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 31	1449751	0.841	2.48366443E05	350	0.014
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 32	1449751	0.837	2.48366443E05	350	0.014
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 33	1449774	0.84	2.47827564E05	350	0.014
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 34	1449774	0.84	2.47827564E05	350	0.014
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 35	1449774	0.84	2.47827564E05	350	0.014
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 36	1449774	0.84	2.47827564E05	350	0.014
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 37	1449801	1.636	5.66686460E05	350	0.012
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 38	1449801	1.644	5.66686461E05	350	0.012
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 39	1449801	1.636	5.66686460E05	350	0.012
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 40	1449801	1.644	5.66686461E05	350	0.012
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 41	1448630	2.537	6.51407660E05	350	0.016
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 42	1448630	2.531	6.51407660E05	350	0.016
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 43	1448630	2.537	6.51407660E05	350	0.016
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 44	1448630	2.531	6.51407660E05	350	0.016
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 45	1448653	2.535	6.50723171E05	350	0.016
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 46	1448653	2.531	6.50723171E05	350	0.016
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 47	1448653	2.535	6.50723171E05	350	0.016
Piano 1	Piano 2	Famiglia "SLV" 48	1448653	2.531	6.50723171E05	350	0.016

8.4 Verifica tipologia a telaio

Quota superiore: Quota superiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Quota inferiore: Quota inferiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

KUx: Rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale X. [daN/cm]

KUy: Rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale Y. [daN/cm]

KRz: Rigidezza relativa alla rotazione attorno l'asse globale Z. [daN\*cm/rad]

L: Dimensione in pianta, lungo l'asse globale X, dell'edificio. [cm]  
B: Dimensione in pianta, lungo l'asse globale Y, dell'edificio. [cm]  
rx: Radice quadrata del rapporto tra rigidità torsionale e flessionale in X dell'interpiano. [cm]  
ry: Radice quadrata del rapporto tra rigidità torsionale e flessionale in Y dell'interpiano. [cm]  
ls: Radice quadrata di (L^2+B^2)/12. [cm]  
rx/ls: Rapporto rx/ls. Il valore è adimensionale.  
ry/ls: Rapporto ry/ls. Il valore è adimensionale.

Quota superiore	Quota inferiore	KUx	KUy	KRz	L	B	rx	ry	ls	rx/ls	ry/ls
L2	L1	737099	1212200	3.073E012	4675	2300	2041.77	1592.14	1504	1.36	1.06
L3	L2	400697	1070608	1.027E011	5189	2520	506.17	309.66	1665	0.3	0.19

8.5 Tagli ai livelli

Livello: Livello rispetto a cui è calcolato il taglio.  
Contesto: Contesto nel quale viene valutato il taglio.  
Totale: Totale del taglio al livello.  
F: Forza del taglio. [daN]  
X: Componente lungo l'asse X globale. [daN]  
Y: Componente lungo l'asse Y globale. [daN]  
Z: Componente lungo l'asse Z globale. [daN]  
Aste verticali: Contributo al taglio totale dato dalle aste verticali.  
F: Forza del taglio. [daN]  
X: Componente lungo l'asse X globale. [daN]  
Y: Componente lungo l'asse Y globale. [daN]  
Z: Componente lungo l'asse Z globale. [daN]  
Pareti: Contributo al taglio totale dato dalle pareti e piastre generiche verticali.  
F: Forza del taglio. [daN]  
X: Componente lungo l'asse X globale. [daN]  
Y: Componente lungo l'asse Y globale. [daN]  
Z: Componente lungo l'asse Z globale. [daN]

Livello	Contesto	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F	F	F	F	F	F	F	F	F
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	Condizione Pesì strutturali	0	0	-2140039	0	0	-2140039	0	0	0
Fondazione	Condizione Permanenti portati	0	0	-593659	0	0	-593659	0	0	0
Fondazione	Condizione Sisma X SLV	968340	-376	-225	968340	-376	-225	0	0	0
Fondazione	Condizione Sisma Y SLV	1182	1024958	0	1182	1024958	0	0	0	0
Fondazione	Condizione Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Condizione Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Condizione Sisma X SLO	801501	-299	-129	801501	-299	-129	0	0	0
Fondazione	Condizione Sisma Y SLO	981	849030	0	981	849030	0	0	0	0
Fondazione	Condizione Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Condizione Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Condizione Rig. Ux	1	0	0	1	0	0	0	0	0
Fondazione	Condizione Rig. Uy	0	1	0	0	1	0	0	0	0
Fondazione	Condizione Rig. Rz	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	SLU 1	0	0	-2140039	0	0	-2140039	0	0	0
Fondazione	SLU 2	0	0	-3030527	0	0	-3030527	0	0	0
Fondazione	SLU 3	0	0	-2782051	0	0	-2782051	0	0	0
Fondazione	SLU 4	0	0	-3672538	0	0	-3672538	0	0	0
Fondazione	SLE rara 1	0	0	-2733697	0	0	-2733697	0	0	0
Fondazione	SLE frequente 1	0	0	-2733697	0	0	-2733697	0	0	0
Fondazione	SLE quasi permanente 1	0	0	-2733697	0	0	-2733697	0	0	0
Fondazione	SLO 1	-801795	-254410	-2733569	-801795	-254410	-2733569	0	0	0
Fondazione	SLO 2	-801795	-254410	-2733569	-801795	-254410	-2733569	0	0	0
Fondazione	SLO 3	-801795	-254410	-2733569	-801795	-254410	-2733569	0	0	0
Fondazione	SLO 4	-801795	-254410	-2733569	-801795	-254410	-2733569	0	0	0
Fondazione	SLO 5	-801207	255008	-2733569	-801207	255008	-2733569	0	0	0
Fondazione	SLO 6	-801207	255008	-2733569	-801207	255008	-2733569	0	0	0
Fondazione	SLO 7	-801207	255008	-2733569	-801207	255008	-2733569	0	0	0
Fondazione	SLO 8	-801207	255008	-2733569	-801207	255008	-2733569	0	0	0
Fondazione	SLO 9	-241431	-848941	-2733659	-241431	-848941	-2733659	0	0	0
Fondazione	SLO 10	-241431	-848941	-2733659	-241431	-848941	-2733659	0	0	0
Fondazione	SLO 11	-241431	-848941	-2733659	-241431	-848941	-2733659	0	0	0
Fondazione	SLO 12	-241431	-848941	-2733659	-241431	-848941	-2733659	0	0	0
Fondazione	SLO 13	-240744	-254619	-2733659	-240744	-254619	-2733659	0	0	0
Fondazione	SLO 14	-240744	-254619	-2733659	-240744	-254619	-2733659	0	0	0
Fondazione	SLO 15	-240744	-254619	-2733659	-240744	-254619	-2733659	0	0	0
Fondazione	SLO 16	-240744	-254619	-2733659	-240744	-254619	-2733659	0	0	0
Fondazione	SLO 17	-240156	254799	-2733659	-240156	254799	-2733659	0	0	0
Fondazione	SLO 18	-240156	254799	-2733659	-240156	254799	-2733659	0	0	0
Fondazione	SLO 19	-240156	254799	-2733659	-240156	254799	-2733659	0	0	0
Fondazione	SLO 20	-240156	254799	-2733659	-240156	254799	-2733659	0	0	0
Fondazione	SLO 21	-239470	849120	-2733659	-239470	849120	-2733659	0	0	0
Fondazione	SLO 22	-239470	849120	-2733659	-239470	849120	-2733659	0	0	0
Fondazione	SLO 23	-239470	849120	-2733659	-239470	849120	-2733659	0	0	0
Fondazione	SLO 24	-239470	849120	-2733659	-239470	849120	-2733659	0	0	0



Livello	Contesto	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLV fondazioni 25	318252	-1127578	-2733772	318252	-1127578	-2733772	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 26	318252	-1127578	-2733772	318252	-1127578	-2733772	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 27	318252	-1127578	-2733772	318252	-1127578	-2733772	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 28	318252	-1127578	-2733772	318252	-1127578	-2733772	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 29	319162	-338360	-2733772	319162	-338360	-2733772	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 30	319162	-338360	-2733772	319162	-338360	-2733772	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 31	319162	-338360	-2733772	319162	-338360	-2733772	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 32	319162	-338360	-2733772	319162	-338360	-2733772	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 33	319942	338112	-2733772	319942	338112	-2733772	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 34	319942	338112	-2733772	319942	338112	-2733772	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 35	319942	338112	-2733772	319942	338112	-2733772	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 36	319942	338112	-2733772	319942	338112	-2733772	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 37	320852	1127330	-2733772	320852	1127330	-2733772	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 38	320852	1127330	-2733772	320852	1127330	-2733772	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 39	320852	1127330	-2733772	320852	1127330	-2733772	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 40	320852	1127330	-2733772	320852	1127330	-2733772	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 41	1064785	-338650	-2733945	1064785	-338650	-2733945	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 42	1064785	-338650	-2733945	1064785	-338650	-2733945	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 43	1064785	-338650	-2733945	1064785	-338650	-2733945	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 44	1064785	-338650	-2733945	1064785	-338650	-2733945	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 45	1065565	337822	-2733945	1065565	337822	-2733945	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 46	1065565	337822	-2733945	1065565	337822	-2733945	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 47	1065565	337822	-2733945	1065565	337822	-2733945	0	0	0
Fondazione	SLV fondazioni 48	1065565	337822	-2733945	1065565	337822	-2733945	0	0	0
Fondazione	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Ux+	1	0	0	1	0	0	0	0	0
Fondazione	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Ux-	-1	0	0	-1	0	0	0	0	0
Fondazione	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Uy+	0	1	0	0	1	0	0	0	0
Fondazione	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Uy-	0	-1	0	0	-1	0	0	0	0
Fondazione	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Rz+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Rz-	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 1	Condizione Pesi strutturali	0	0	-1134685	0	0	-1134685	0	0	0
Piano 1	Condizione Permanenti portati	0	0	-315558	0	0	-315558	0	0	0
Piano 1	Condizione Sisma X SLV	631007	-180	1602	631007	-180	1602	0	0	0
Piano 1	Condizione Sisma Y SLV	-1025	534549	-38	-1025	534549	-38	0	0	0
Piano 1	Condizione Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 1	Condizione Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 1	Condizione Sisma X SLO	520346	-153	889	520346	-153	889	0	0	0
Piano 1	Condizione Sisma Y SLO	-851	442796	-32	-851	442796	-32	0	0	0
Piano 1	Condizione Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 1	Condizione Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 1	Condizione Rig. Ux	1	0	0	1	0	0	0	0	0
Piano 1	Condizione Rig. Uy	0	1	0	0	1	0	0	0	0
Piano 1	Condizione Rig. Rz	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 1	SLU 1	0	0	-1134685	0	0	-1134685	0	0	0
Piano 1	SLU 2	0	0	-1608023	0	0	-1608023	0	0	0
Piano 1	SLU 3	0	0	-1475091	0	0	-1475091	0	0	0
Piano 1	SLU 4	0	0	-1948428	0	0	-1948428	0	0	0
Piano 1	SLE rara 1	0	0	-1450244	0	0	-1450244	0	0	0
Piano 1	SLE frequente 1	0	0	-1450244	0	0	-1450244	0	0	0
Piano 1	SLE quasi permanente 1	0	0	-1450244	0	0	-1450244	0	0	0
Piano 1	SLO 1	-520091	-132686	-1451123	-520091	-132686	-1451123	0	0	0
Piano 1	SLO 2	-520091	-132686	-1451123	-520091	-132686	-1451123	0	0	0
Piano 1	SLO 3	-520091	-132686	-1451123	-520091	-132686	-1451123	0	0	0
Piano 1	SLO 4	-520091	-132686	-1451123	-520091	-132686	-1451123	0	0	0
Piano 1	SLO 5	-520601	132992	-1451142	-520601	132992	-1451142	0	0	0
Piano 1	SLO 6	-520601	132992	-1451142	-520601	132992	-1451142	0	0	0
Piano 1	SLO 7	-520601	132992	-1451142	-520601	132992	-1451142	0	0	0
Piano 1	SLO 8	-520601	132992	-1451142	-520601	132992	-1451142	0	0	0
Piano 1	SLO 9	-155253	-442750	-1450479	-155253	-442750	-1450479	0	0	0
Piano 1	SLO 10	-155253	-442750	-1450479	-155253	-442750	-1450479	0	0	0
Piano 1	SLO 11	-155253	-442750	-1450479	-155253	-442750	-1450479	0	0	0
Piano 1	SLO 12	-155253	-442750	-1450479	-155253	-442750	-1450479	0	0	0
Piano 1	SLO 13	-155849	-132793	-1450501	-155849	-132793	-1450501	0	0	0
Piano 1	SLO 14	-155849	-132793	-1450501	-155849	-132793	-1450501	0	0	0
Piano 1	SLO 15	-155849	-132793	-1450501	-155849	-132793	-1450501	0	0	0
Piano 1	SLO 16	-155849	-132793	-1450501	-155849	-132793	-1450501	0	0	0
Piano 1	SLO 17	-156359	132885	-1450520	-156359	132885	-1450520	0	0	0
Piano 1	SLO 18	-156359	132885	-1450520	-156359	132885	-1450520	0	0	0
Piano 1	SLO 19	-156359	132885	-1450520	-156359	132885	-1450520	0	0	0
Piano 1	SLO 20	-156359	132885	-1450520	-156359	132885	-1450520	0	0	0
Piano 1	SLO 21	-156955	442842	-1450542	-156955	442842	-1450542	0	0	0
Piano 1	SLO 22	-156955	442842	-1450542	-156955	442842	-1450542	0	0	0
Piano 1	SLO 23	-156955	442842	-1450542	-156955	442842	-1450542	0	0	0
Piano 1	SLO 24	-156955	442842	-1450542	-156955	442842	-1450542	0	0	0
Piano 1	SLO 25	156955	-442842	-1449945	156955	-442842	-1449945	0	0	0





Livello	Contesto	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Piano 1	SLV fondazioni 26	209359	-588064	-1449673	209359	-588064	-1449673	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 27	209359	-588064	-1449673	209359	-588064	-1449673	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 28	209359	-588064	-1449673	209359	-588064	-1449673	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 29	208570	-176461	-1449702	208570	-176461	-1449702	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 30	208570	-176461	-1449702	208570	-176461	-1449702	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 31	208570	-176461	-1449702	208570	-176461	-1449702	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 32	208570	-176461	-1449702	208570	-176461	-1449702	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 33	207894	176342	-1449728	207894	176342	-1449728	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 34	207894	176342	-1449728	207894	176342	-1449728	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 35	207894	176342	-1449728	207894	176342	-1449728	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 36	207894	176342	-1449728	207894	176342	-1449728	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 37	207105	587945	-1449757	207105	587945	-1449757	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 38	207105	587945	-1449757	207105	587945	-1449757	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 39	207105	587945	-1449757	207105	587945	-1449757	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 40	207105	587945	-1449757	207105	587945	-1449757	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 41	694445	-176599	-1448469	694445	-176599	-1448469	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 42	694445	-176599	-1448469	694445	-176599	-1448469	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 43	694445	-176599	-1448469	694445	-176599	-1448469	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 44	694445	-176599	-1448469	694445	-176599	-1448469	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 45	693769	176203	-1448494	693769	176203	-1448494	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 46	693769	176203	-1448494	693769	176203	-1448494	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 47	693769	176203	-1448494	693769	176203	-1448494	0	0	0
Piano 1	SLV fondazioni 48	693769	176203	-1448494	693769	176203	-1448494	0	0	0
Piano 1	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Ux+	1	0	0	1	0	0	0	0	0
Piano 1	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Ux-	-1	0	0	-1	0	0	0	0	0
Piano 1	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Uy+	0	1	0	0	1	0	0	0	0
Piano 1	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Uy-	0	-1	0	0	-1	0	0	0	0
Piano 1	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Rz+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 1	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Rz-	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 2	Condizione Pesi strutturali	0	0	-73730	0	0	-73730	0	0	0
Piano 2	Condizione Permanenti portati	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 2	Condizione Sisma X SLV	31643	-13	334	31643	-13	334	0	0	0
Piano 2	Condizione Sisma Y SLV	-78	25268	1	-78	25268	1	0	0	0
Piano 2	Condizione Eccentricità Y per sisma X SLV	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 2	Condizione Eccentricità X per sisma Y SLV	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 2	Condizione Sisma X SLO	26035	-11	205	26035	-11	205	0	0	0
Piano 2	Condizione Sisma Y SLO	-65	20931	1	-65	20931	1	0	0	0
Piano 2	Condizione Eccentricità Y per sisma X SLO	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 2	Condizione Eccentricità X per sisma Y SLO	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 2	Condizione Rig. Ux	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 2	Condizione Rig. Uy	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 2	Condizione Rig. Rz	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 2	SLU 1	0	0	-73730	0	0	-73730	0	0	0
Piano 2	SLU 2	0	0	-73730	0	0	-73730	0	0	0
Piano 2	SLU 3	0	0	-95849	0	0	-95849	0	0	0
Piano 2	SLU 4	0	0	-95849	0	0	-95849	0	0	0
Piano 2	SLE rara 1	0	0	-73730	0	0	-73730	0	0	0
Piano 2	SLE frequente 1	0	0	-73730	0	0	-73730	0	0	0
Piano 2	SLE quasi permanente 1	0	0	-73730	0	0	-73730	0	0	0
Piano 2	SLO 1	-26016	-6268	-73936	-26016	-6268	-73936	0	0	0
Piano 2	SLO 2	-26016	-6268	-73936	-26016	-6268	-73936	0	0	0
Piano 2	SLO 3	-26016	-6268	-73936	-26016	-6268	-73936	0	0	0
Piano 2	SLO 4	-26016	-6268	-73936	-26016	-6268	-73936	0	0	0
Piano 2	SLO 5	-26054	6290	-73935	-26054	6290	-73935	0	0	0
Piano 2	SLO 6	-26054	6290	-73935	-26054	6290	-73935	0	0	0
Piano 2	SLO 7	-26054	6290	-73935	-26054	6290	-73935	0	0	0
Piano 2	SLO 8	-26054	6290	-73935	-26054	6290	-73935	0	0	0
Piano 2	SLO 9	-7746	-20927	-73793	-7746	-20927	-73793	0	0	0
Piano 2	SLO 10	-7746	-20927	-73793	-7746	-20927	-73793	0	0	0
Piano 2	SLO 11	-7746	-20927	-73793	-7746	-20927	-73793	0	0	0
Piano 2	SLO 12	-7746	-20927	-73793	-7746	-20927	-73793	0	0	0
Piano 2	SLO 13	-7791	-6276	-73792	-7791	-6276	-73792	0	0	0
Piano 2	SLO 14	-7791	-6276	-73792	-7791	-6276	-73792	0	0	0
Piano 2	SLO 15	-7791	-6276	-73792	-7791	-6276	-73792	0	0	0
Piano 2	SLO 16	-7791	-6276	-73792	-7791	-6276	-73792	0	0	0
Piano 2	SLO 17	-7830	6282	-73791	-7830	6282	-73791	0	0	0
Piano 2	SLO 18	-7830	6282	-73791	-7830	6282	-73791	0	0	0
Piano 2	SLO 19	-7830	6282	-73791	-7830	6282	-73791	0	0	0
Piano 2	SLO 20	-7830	6282	-73791	-7830	6282	-73791	0	0	0
Piano 2	SLO 21	-7875	20934	-73791	-7875	20934	-73791	0	0	0
Piano 2	SLO 22	-7875	20934	-73791	-7875	20934	-73791	0	0	0
Piano 2	SLO 23	-7875	20934	-73791	-7875	20934	-73791	0	0	0
Piano 2	SLO 24	-7875	20934	-73791	-7875	20934	-73791	0	0	0
Piano 2	SLO 25	7875	-20934	-73669	7875	-20934	-73669	0	0	0
Piano 2	SLO 26	7875	-20934	-73669	7875	-20934	-73669	0	0	0



Livello	Contesto	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Piano 2	SLO 27	7875	-20934	-73669	7875	-20934	-73669	0	0	0
Piano 2	SLO 28	7875	-20934	-73669	7875	-20934	-73669	0	0	0
Piano 2	SLO 29	7830	-6282	-73669	7830	-6282	-73669	0	0	0
Piano 2	SLO 30	7830	-6282	-73669	7830	-6282	-73669	0	0	0
Piano 2	SLO 31	7830	-6282	-73669	7830	-6282	-73669	0	0	0
Piano 2	SLO 32	7830	-6282	-73669	7830	-6282	-73669	0	0	0
Piano 2	SLO 33	7791	6276	-73668	7791	6276	-73668	0	0	0
Piano 2	SLO 34	7791	6276	-73668	7791	6276	-73668	0	0	0
Piano 2	SLO 35	7791	6276	-73668	7791	6276	-73668	0	0	0
Piano 2	SLO 36	7791	6276	-73668	7791	6276	-73668	0	0	0
Piano 2	SLO 37	7746	20927	-73667	7746	20927	-73667	0	0	0
Piano 2	SLO 38	7746	20927	-73667	7746	20927	-73667	0	0	0
Piano 2	SLO 39	7746	20927	-73667	7746	20927	-73667	0	0	0
Piano 2	SLO 40	7746	20927	-73667	7746	20927	-73667	0	0	0
Piano 2	SLO 41	26054	-6290	-73525	26054	-6290	-73525	0	0	0
Piano 2	SLO 42	26054	-6290	-73525	26054	-6290	-73525	0	0	0
Piano 2	SLO 43	26054	-6290	-73525	26054	-6290	-73525	0	0	0
Piano 2	SLO 44	26054	-6290	-73525	26054	-6290	-73525	0	0	0
Piano 2	SLO 45	26016	6268	-73524	26016	6268	-73524	0	0	0
Piano 2	SLO 46	26016	6268	-73524	26016	6268	-73524	0	0	0
Piano 2	SLO 47	26016	6268	-73524	26016	6268	-73524	0	0	0
Piano 2	SLO 48	26016	6268	-73524	26016	6268	-73524	0	0	0
Piano 2	SLV 1	-31620	-7567	-74064	-31620	-7567	-74064	0	0	0
Piano 2	SLV 2	-31620	-7567	-74064	-31620	-7567	-74064	0	0	0
Piano 2	SLV 3	-31620	-7567	-74064	-31620	-7567	-74064	0	0	0
Piano 2	SLV 4	-31620	-7567	-74064	-31620	-7567	-74064	0	0	0
Piano 2	SLV 5	-31666	7594	-74063	-31666	7594	-74063	0	0	0
Piano 2	SLV 6	-31666	7594	-74063	-31666	7594	-74063	0	0	0
Piano 2	SLV 7	-31666	7594	-74063	-31666	7594	-74063	0	0	0
Piano 2	SLV 8	-31666	7594	-74063	-31666	7594	-74063	0	0	0
Piano 2	SLV 9	-9415	-25264	-73831	-9415	-25264	-73831	0	0	0
Piano 2	SLV 10	-9415	-25264	-73831	-9415	-25264	-73831	0	0	0
Piano 2	SLV 11	-9415	-25264	-73831	-9415	-25264	-73831	0	0	0
Piano 2	SLV 12	-9415	-25264	-73831	-9415	-25264	-73831	0	0	0
Piano 2	SLV 13	-9470	-7576	-73831	-9470	-7576	-73831	0	0	0
Piano 2	SLV 14	-9470	-7576	-73831	-9470	-7576	-73831	0	0	0
Piano 2	SLV 15	-9470	-7576	-73831	-9470	-7576	-73831	0	0	0
Piano 2	SLV 16	-9470	-7576	-73831	-9470	-7576	-73831	0	0	0
Piano 2	SLV 17	-9516	7584	-73830	-9516	7584	-73830	0	0	0
Piano 2	SLV 18	-9516	7584	-73830	-9516	7584	-73830	0	0	0
Piano 2	SLV 19	-9516	7584	-73830	-9516	7584	-73830	0	0	0
Piano 2	SLV 20	-9516	7584	-73830	-9516	7584	-73830	0	0	0
Piano 2	SLV 21	-9571	25272	-73829	-9571	25272	-73829	0	0	0
Piano 2	SLV 22	-9571	25272	-73829	-9571	25272	-73829	0	0	0
Piano 2	SLV 23	-9571	25272	-73829	-9571	25272	-73829	0	0	0
Piano 2	SLV 24	-9571	25272	-73829	-9571	25272	-73829	0	0	0
Piano 2	SLV 25	9571	-25272	-73631	9571	-25272	-73631	0	0	0
Piano 2	SLV 26	9571	-25272	-73631	9571	-25272	-73631	0	0	0
Piano 2	SLV 27	9571	-25272	-73631	9571	-25272	-73631	0	0	0
Piano 2	SLV 28	9571	-25272	-73631	9571	-25272	-73631	0	0	0
Piano 2	SLV 29	9516	-7584	-73630	9516	-7584	-73630	0	0	0
Piano 2	SLV 30	9516	-7584	-73630	9516	-7584	-73630	0	0	0
Piano 2	SLV 31	9516	-7584	-73630	9516	-7584	-73630	0	0	0
Piano 2	SLV 32	9516	-7584	-73630	9516	-7584	-73630	0	0	0
Piano 2	SLV 33	9470	7576	-73629	9470	7576	-73629	0	0	0
Piano 2	SLV 34	9470	7576	-73629	9470	7576	-73629	0	0	0
Piano 2	SLV 35	9470	7576	-73629	9470	7576	-73629	0	0	0
Piano 2	SLV 36	9470	7576	-73629	9470	7576	-73629	0	0	0
Piano 2	SLV 37	9415	25264	-73629	9415	25264	-73629	0	0	0
Piano 2	SLV 38	9415	25264	-73629	9415	25264	-73629	0	0	0
Piano 2	SLV 39	9415	25264	-73629	9415	25264	-73629	0	0	0
Piano 2	SLV 40	9415	25264	-73629	9415	25264	-73629	0	0	0
Piano 2	SLV 41	31666	-7594	-73397	31666	-7594	-73397	0	0	0
Piano 2	SLV 42	31666	-7594	-73397	31666	-7594	-73397	0	0	0
Piano 2	SLV 43	31666	-7594	-73397	31666	-7594	-73397	0	0	0
Piano 2	SLV 44	31666	-7594	-73397	31666	-7594	-73397	0	0	0
Piano 2	SLV 45	31620	7567	-73396	31620	7567	-73396	0	0	0
Piano 2	SLV 46	31620	7567	-73396	31620	7567	-73396	0	0	0
Piano 2	SLV 47	31620	7567	-73396	31620	7567	-73396	0	0	0
Piano 2	SLV 48	31620	7567	-73396	31620	7567	-73396	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 1	-34782	-8324	-74098	-34782	-8324	-74098	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 2	-34782	-8324	-74098	-34782	-8324	-74098	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 3	-34782	-8324	-74098	-34782	-8324	-74098	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 4	-34782	-8324	-74098	-34782	-8324	-74098	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 5	-34833	8353	-74097	-34833	8353	-74097	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 6	-34833	8353	-74097	-34833	8353	-74097	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 7	-34833	8353	-74097	-34833	8353	-74097	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 8	-34833	8353	-74097	-34833	8353	-74097	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 9	-10357	-27790	-73842	-10357	-27790	-73842	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 10	-10357	-27790	-73842	-10357	-27790	-73842	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 11	-10357	-27790	-73842	-10357	-27790	-73842	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 12	-10357	-27790	-73842	-10357	-27790	-73842	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 13	-10417	-8334	-73841	-10417	-8334	-73841	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 14	-10417	-8334	-73841	-10417	-8334	-73841	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 15	-10417	-8334	-73841	-10417	-8334	-73841	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 16	-10417	-8334	-73841	-10417	-8334	-73841	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 17	-10468	8343	-73840	-10468	8343	-73840	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 18	-10468	8343	-73840	-10468	8343	-73840	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 19	-10468	8343	-73840	-10468	8343	-73840	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 20	-10468	8343	-73840	-10468	8343	-73840	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 21	-10528	27799	-73839	-10528	27799	-73839	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 22	-10528	27799	-73839	-10528	27799	-73839	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 23	-10528	27799	-73839	-10528	27799	-73839	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 24	-10528	27799	-73839	-10528	27799	-73839	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 25	10528	-27799	-73621	10528	-27799	-73621	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 26	10528	-27799	-73621	10528	-27799	-73621	0	0	0

Livello	Contesto	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Piano 2	SLV fondazioni 27	10528	-27799	-73621	10528	-27799	-73621	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 28	10528	-27799	-73621	10528	-27799	-73621	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 29	10468	-8343	-73620	10468	-8343	-73620	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 30	10468	-8343	-73620	10468	-8343	-73620	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 31	10468	-8343	-73620	10468	-8343	-73620	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 32	10468	-8343	-73620	10468	-8343	-73620	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 33	10417	8334	-73619	10417	8334	-73619	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 34	10417	8334	-73619	10417	8334	-73619	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 35	10417	8334	-73619	10417	8334	-73619	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 36	10417	8334	-73619	10417	8334	-73619	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 37	10357	27790	-73618	10357	27790	-73618	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 38	10357	27790	-73618	10357	27790	-73618	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 39	10357	27790	-73618	10357	27790	-73618	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 40	10357	27790	-73618	10357	27790	-73618	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 41	34833	-8353	-73363	34833	-8353	-73363	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 42	34833	-8353	-73363	34833	-8353	-73363	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 43	34833	-8353	-73363	34833	-8353	-73363	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 44	34833	-8353	-73363	34833	-8353	-73363	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 45	34782	8324	-73362	34782	8324	-73362	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 46	34782	8324	-73362	34782	8324	-73362	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 47	34782	8324	-73362	34782	8324	-73362	0	0	0
Piano 2	SLV fondazioni 48	34782	8324	-73362	34782	8324	-73362	0	0	0
Piano 2	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Ux+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 2	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Ux-	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 2	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Uy+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 2	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Uy-	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 2	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Rz+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano 2	Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano Rig. Rz-	0	0	0	0	0	0	0	0	0

8.6 Risposta modale

Modo: Identificativo del modo di vibrare.  
Periodo: Periodo. [s]  
Massa X: Massa partecipante in direzione globale X. Il valore è adimensionale.  
Massa Y: Massa partecipante in direzione globale Y. Il valore è adimensionale.  
Massa Z: Massa partecipante in direzione globale Z. Il valore è adimensionale.  
Massa rot X: Massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale X. Il valore è adimensionale.  
Massa rot Y: Massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale Y. Il valore è adimensionale.  
Massa rot Z: Massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale Z. Il valore è adimensionale.

Totale masse partecipanti:  
Traslazione X: 0.999503  
Traslazione Y: 0.943953  
Traslazione Z: 0  
Rotazione X: 0.991653  
Rotazione Y: 0.999437  
Rotazione Z: 0.996223

Modo	Periodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Massa rot X	Massa rot Y	Massa rot Z
1	0.424915314	0.9425485	0.000000115	0	0.000000135	0.99554709	0.932912162
2	0.330175061	0.000000319	0.943939902	0	0.991640077	0.00000002	0.008101936
3	0.105202849	0.056954503	0.000013243	0	0.000012895	0.003889846	0.055208721

8.7 Equilibrio forze

Contributo: Nome attribuito al sistema risultante.  
Fx: Componente X di traslazione del sistema risultante. [daN]  
Fy: Componente Y di traslazione del sistema risultante. [daN]  
Fz: Componente Z di traslazione del sistema risultante. [daN]  
Mx: Componente di momento attorno l'asse X del sistema risultante. [daN\*cm]  
My: Componente di momento attorno l'asse Y del sistema risultante. [daN\*cm]  
Mz: Componente di momento attorno l'asse Z del sistema risultante. [daN\*cm]

Bilancio in condizione di carico: Pesì strutturali

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	0	-3712119.421	153999310221	14827683754	0
Reazioni	0	0	3712119.421	-153999310221	-14827683754	0
PDelta	0	0	0	0	0	0

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Totale	0	0	0	0	0	0

**Bilancio in condizione di carico: Permanenti portati**

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	0	-593658.548	24627640729	2315620640	0
Reazioni	0	0	593658.548	-24627640729	-2315620640	0
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

**Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLV**

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	1024960.621	0	0	0	643757539	42519486151
Reazioni	-1024960.621	0	0	0	-643757539	-42519486151
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

**Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLV**

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	1024960.621	0	-643757539	0	4021511215
Reazioni	0	-1024960.621	0	643757539	0	-4021511215
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

**Bilancio in condizione di carico: Eccentricità Y per sisma X SLV**

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	0	0	0	0	-120562714
Reazioni	0	0	0	0	0	120562714
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

**Bilancio in condizione di carico: Eccentricità X per sisma Y SLV**

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	0	0	0	0	247243754
Reazioni	0	0	0	0	0	-247243754
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

**Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLO**

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	849032.606	0	0	0	533260625	35221284972
Reazioni	-849032.606	0	0	0	-533260625	-35221284972
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

**Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLO**

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	849032.606	0	-533260625	0	3331244221
Reazioni	0	-849032.606	0	533260625	0	-3331244221
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

**Bilancio in condizione di carico: Eccentricità Y per sisma X SLO**

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	0	0	0	0	-99868886
Reazioni	0	0	0	0	0	99868886
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

**Bilancio in condizione di carico: Eccentricità X per sisma Y SLO**

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	0	0	0	0	204805926
Reazioni	0	0	0	0	0	-204805926
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Rig. Ux

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	1	0	0	0	735	41483
Reazioni	-1	0	0	0	-735	-41483
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Rig. Uy

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	1	0	-735	0	3929
Reazioni	0	-1	0	735	0	-3929
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Rig. Rz

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	0	0	0	0	1
Reazioni	0	0	0	0	0	-1
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

8.8 Risposta di spettro

Spettro: Condizione elementare corrispondente allo spettro.  
Fx: Componente della forza lungo l'asse X. [daN]  
Fy: Componente della forza lungo l'asse Y. [daN]  
Fz: Componente della forza lungo l'asse Z. [daN]  
Mx: Componente della coppia attorno all'asse X. [daN\*cm]  
My: Componente della coppia attorno all'asse Y. [daN\*cm]  
Mz: Componente della coppia attorno all'asse Z. [daN\*cm]  
Max X: Massima reazione lungo l'asse X.  
Valore: Valore massimo della reazione. [daN]  
Angolo: Angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]  
Max Y: Massima reazione lungo l'asse Y.  
Valore: Valore massimo della reazione. [daN]  
Angolo: Angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]  
Max Z: Massima reazione lungo l'asse Z.  
Valore: Valore massimo della reazione. [daN]  
Angolo: Angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]

Spettro	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Max X		Max Y		Max Z	
							Valore	Angolo	Valore	Angolo	Valore	Angolo
Sisma X SLV	9.68E05	1095.22	0	6.58E05	5.95E08	4.02E010	9.68E05	0	9.68E05	90	0	0
Sisma Y SLV	1095.22	9.68E05	0	5.94E08	3.46E05	3.74E09	9.68E05	0	9.68E05	90	0	0
Sisma X SLO	8.01E05	792.66	0	4.79E05	4.92E08	3.32E010	8.01E05	0	8.01E05	90	0	0
Sisma Y SLO	792.66	8.01E05	0	4.92E08	2.78E05	3.09E09	8.01E05	0	8.01E05	90	0	0

8.9 Annotazioni solutore

Informazioni: Informazioni fornite dal solutore al termine del calcolo del modello.

Informazioni

8.10 Statistiche soluzione

Tipo di equazioni	Lineari
Tecnica di soluzione	Matrici sparse
Numero equazioni	7532
Elemento minimo diagonale	1
Elemento massimo	2.235004982E013
Rapporto max/min	2.235004982E013
Elementi non nulli	169051

## 9 Verifiche

### 9.1 Verifiche pilastro C.A.

Rck	resistenza caratteristica compressione cubica del cls
quota	quota della sezione
Asp	area di acciaio di spigolo
copX	copriferro medio lungo X dell'armatura di spigolo
copY	copriferro medio lungo Y dell'armatura di spigolo
Cop	copriferro per aree di parete
ApX	area di acciaio di parete lungo X
ApY	area di acciaio di parete lungo Y
MsdX	momento di calcolo attorno all'asse X
MsdY	momento di calcolo attorno all'asse Y
Nsd	sforzo normale di calcolo
coef	coefficiente di sicurezza
Co	combinazione di carico
SLV	stato limite di salvaguardia della vita
SLU	stato limite ultimo
Ger.	sollecitazioni derivanti da gerarchia delle resistenze
VEdX	taglio di calcolo lungo X
VRdX	resistenza del cls per taglio lungo X
VRsdX	resistenza delle staffe per taglio lungo X
VRcdX	resistenza delle bielle in cls per taglio lungo X
VRdY	resistenza del cls per taglio lungo Y
VRsdY	resistenza delle staffe per taglio lungo Y
VRcdY	resistenza delle bielle in cls per taglio lungo Y
VEdmax	taglio risultante massimo di calcolo
cotg	cotangente dell'angolo di inclinazione delle bielle assunto in verifica
AstX	area di staffe lungo X
AstY	area di staffe lungo Y
Luce	Luce netta del pilastro (misurata a filo delle travi)
Mxp,i	momento da gerarchia attorno all'asse X della sezione inferiore
Mxp,s	momento da gerarchia attorno all'asse X della sezione superiore
Myp,i	momento da gerarchia attorno all'asse Y della sezione inferiore
Myp,s	momento da gerarchia attorno all'asse Y della sezione superiore
Tpx	taglio lungo X in applicazione della gerarchia delle resistenze
Tpy	taglio lungo Y in applicazione della gerarchia delle resistenze
sc.ra	tensione sul cls in combinazione rara (caratteristica)
sf.ra	tensione sull'acciaio in combinazione rara (caratteristica)
sc.q.p.	tensione sul cls in combinazione quasi permanente
Mx	momento attorno all'asse X
My	momento attorno all'asse Y
N	sforzo normale
Wk ra	apertura caratteristica delle fessure in combinazione rara
Wk fr	apertura caratteristica delle fessure in combinazione frequente
Wk q.p	apertura caratteristica delle fessure in combinazione quasi permanente
MtMax	momento torcente massimo
sc	tensione sul cls
sf	tensione sull'acciaio
AminX	area minima di staffe richieste lungo X
AminY	area minima di staffe richieste lungo Y
Tmax	taglio massimo
M2	Momento flettente attorno all'asse locale 2
M3	Momento flettente attorno all'asse locale 3
bw,x	Larghezza della sezione assunta per verifica a taglio in direzione x
bw,y	Larghezza della sezione assunta per verifica a taglio in direzione y
Tmax	taglio massimo
M2p,i	momento da gerarchia attorno all'asse 2 della sezione inferiore
M2p,s	momento da gerarchia attorno all'asse 2 della sezione superiore
T3p	taglio lungo l'asse locale 3 in applicazione della gerarchia delle resistenze
A.l.	area longitudinale
A.st.	area staffe
A.l.r.	area longitudinale richiesta per la torsione
A.st.r.	area staffe richiesta per la torsione
A.l.disp.	area longitudinale disponibile per la torsione
A.st.Disp.	area staffe disponibile per la torsione
MtMax	momento torcente massimo
lambda,x lambda,y	snellezze per sbandamento in direzione degli assi di definizione della sezione
Max May	momenti dovuti alle imperfezioni costruttive
M0ex M0ey	momenti secondo EC2 5.8.8.2 (2)
M2x M2y	momenti dovuti agli effetti del secondo ordine EC2 5.8.8.2 (3)
c.s.x c.s.y	coefficienti di sicurezza a pressoflessione retta
(5.38)	soddisfaccimento sia di EC2 (5.38a) che di EC2 (5.38b)
(5.39)	coefficiente risultato dell'applicazione del criterio semplificato EC2 (5.39)
i	interasse verticale delle staffe interne al nodo
bx, by	dimensioni x ed y assunte nella verifica del nodo
nst*Ast,x	area di una staffa per resistenza in direzione x
nst*Ast,y	area di una staffa per resistenza in direzione y
Fi,mm	diametro medio delle barre in mm

h22, h33	altezza della sezione per inflessione attorno agli assi 2 e 3
Lv,plast,22 Lv,plast,33	lunghezza della cerniera plastica per inflessione attorno agli assi 2 e 3
Lv	luce di taglio
Fy	curvatura a snervamento
R_SLU	massima rotazione alla corda in combinazione SLU
Theta,y	capacità di rotazione totale rispetto alla corda allo snervamento
Min	capitolo del DM 14-01-08 di cui applicare i minimi di armatura (cap.4 o cap.7)
R_SLV	massima rotazione alla corda in combinazione SLV
Theta,u	3/4 della capacità di rotazione totale rispetto alla corda in condizioni di collasso

Pilastrata 1

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 11 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:TR (0+35+35)\*70

Armatura  
coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	22	-25.1	36.7	0.1
2	22	1.7	36.7	0.1
3	22	1.7	1.7	0.1
4	22	36.7	1.7	0.1
5	22	36.7	-25.1	0.1
6	22	-25.1	-25.1	0.1
7	22	1.7	-25.1	0.1
8	22	-25.1	1.7	0.1
9	22	-11.7	36.7	0.1
10	22	1.7	13.4	0.1
11	22	1.7	25.1	0.1
12	22	13.4	1.7	0.1
13	22	25.1	1.7	0.1
14	22	36.7	-11.7	0.1
15	22	-11.7	-25.1	0.1
16	22	13.4	-25.1	0.1
17	22	25.1	-25.1	0.1
18	22	-25.1	-11.7	0.1
19	22	-25.1	13.4	0.1
20	22	-25.1	25.1	0.1

Chiamate

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	5	-24	35.3	0.0
2	5	0	35.3	0.0
3	5	8	8.4	0.0
4	5	35	0.3	0.0
5	5	35	-23.6	0.0
6	5	-24	-23.6	0.0
7	5	0	-23.6	0.0
8	5	-24	0.3	0.0
9	5	-12	34.7	0.0
10	5	0	13.3	0.0
11	5	0	25.0	0.0
12	5	13	-.3	0.0
13	5	25	-.3	0.0
14	5	35	-11.7	0.0
15	5	-12	-23.1	0.0
16	5	13	-23.1	0.0
17	5	25	-23.1	0.0
18	5	-23	-11.7	0.0
19	5	-23	13.3	0.0
20	5	-23	25.0	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N Co
370	1.0002	388	432	165 46 SLV-Ger.

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N Co	quota	sf	M2	M3	N Co	Wk
rara	0	-20	34	37	-184 1	0	196	34	37	-184 1	0.000
quasi perm.	0	-20	34	37	-184 1	0	196	34	37	-184 1	0.000
frequente	0	-20	34	37	-184 1	0	196	34	37	-184 1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	217 24SLV	456	757	19.63	19.01	35	224 43SLV	456	732	19.63	19.01	35
70	270	217 24SLV	228	755	9.82	0.00	35	224 43SLV	228	732	9.82	0.00	35
270	340	217 24SLV	456	754	19.63	19.01	35	224 43SLV	456	732	19.63	19.01	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV  
Luce M2p,i M3p,i M2p,s M3p,s T2p T3p Co

340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 59 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:TR (0+35+35)\*70

Armatura  
coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	6	24	-25.0	36.6
2	6	24	1.6	36.6
3	6	24	1.6	1.6
4	6	24	36.6	1.6
5	6	24	36.6	-25.0
6	6	24	-25.0	-25.0
7	7	24	1.6	-25.0
8	8	24	-25.0	1.6
9	9	24	-11.7	36.6
10	9	24	1.6	13.3
11	9	24	1.6	25.0
12	9	24	13.3	1.6
13	9	24	25.0	1.6
14	9	24	36.6	-11.7
15	9	24	-11.7	-25.0
16	9	24	13.3	-25.0
17	9	24	25.0	-25.0
18	9	24	-25.0	-11.7
19	9	24	-25.0	13.3
20	9	24	-25.0	25.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
720	1.1010	-164	530	-106	41 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	400	-39	-9	-87	-159	1	400	452	-9	-87	-159	1	0.000
quasi perm.	400	-39	-9	-87	-159	1	400	452	-9	-87	-159	1	0.000
frequente	400	-39	-9	-87	-159	1	400	452	-9	-87	-159	1	0.000



Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	152	27SLV	455	755	19.63	18.98	35	208	43SLV	455	731	19.63	18.98	35
470	620	152	27SLV	214	754	9.24	0.00	35	208	43SLV	214	731	9.24	0.00	35
620	690	152	27SLV	455	752	19.63	18.98	35	208	43SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 3 da quota 750 a quota 894.9

asta sap n° 114 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:TR (0+35+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	10	22	-25.1	36.7
2	10	22	1.7	36.7
3	10	22	1.7	1.7
4	10	22	36.7	1.7
5	10	22	36.7	-25.1
6	10	22	-25.1	-25.1
7	11	22	1.7	-25.1
8	12	22	-25.1	1.7
9	13	22	1.7	19.2
10	13	22	19.2	1.7
11	13	22	19.2	-25.1
12	13	22	-25.1	19.2

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
750	1.1494	123	-352	-22	6 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	750	-34	-12	-54	-55	1	750	601	-12	-54	-55	1	0.000

quasi perm.	750	-34	-12	-54	-55	1	750	601	-12	-54	-55	1	0.000
frequente	750	-34	-12	-54	-55	1	750	601	-12	-54	-55	1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
750	823	72	4SLV	456	735	19.63	19.01	35	262	4SLV	456	732	19.63	19.01	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
883	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

Pilastrata 2

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 31 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:T (0+35+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n°	pos.	ø	X	Y	b/h
1	1	24	-25.0	25.0	0.1
2	1	24	36.6	25.0	0.1
3	1	24	36.6	-1.6	0.1
4	1	24	1.6	-1.6	0.1
5	1	24	1.6	-36.6	0.1
6	1	24	-25.0	-36.6	0.1
7	2	24	1.6	25.0	0.1
8	3	24	-25.0	-1.6	0.1

9	4	24	-11.7	25.0	0.1
10	4	24	13.3	25.0	0.1
11	4	24	25.0	25.0	0.1
12	4	24	36.6	11.7	0.1
13	4	24	13.3	-1.6	0.1
14	4	24	25.0	-1.6	0.1
15	4	24	1.6	-25.0	0.1
16	4	24	1.6	-13.3	0.1
17	4	24	-11.7	-36.6	0.1
18	4	24	-25.0	-25.0	0.1
19	4	24	-25.0	-13.3	0.1
20	4	24	-25.0	11.7	0.1

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
370	1.1645	388	432	166	41 SLV-Ger.

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	0	-19	-34	37	-184	1	0	175	-34	37	-184	1	0.000
quasi perm.	0	-19	-34	37	-184	1	0	175	-34	37	-184	1	0.000
frequente	0	-19	-34	37	-184	1	0	175	-34	37	-184	1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	217	11SLV	455	756	19.63	18.98	35	224	48SLV	455	731	19.63	18.98	35
70	270	217	11SLV	228	754	9.82	0.00	35	224	48SLV	228	731	9.82	0.00	35
270	340	217	11SLV	455	752	19.63	18.98	35	224	48SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 70 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:T (0+35+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	5	24	-25.0	25.0
2	5	24	36.6	25.0
3	5	24	36.6	-1.6
4	5	24	1.6	-1.6
5	5	24	1.6	-36.6
6	5	24	-25.0	-36.6
7	6	24	1.6	25.0
8	7	24	-25.0	-1.6
9	8	24	-11.7	25.0
10	8	24	13.3	25.0
11	8	24	25.0	25.0
12	8	24	36.6	11.7
13	8	24	13.3	-1.6
14	8	24	25.0	-1.6
15	8	24	1.6	-25.0
16	8	24	1.6	-13.3
17	8	24	-11.7	-36.6
18	8	24	-25.0	-25.0
19	8	24	-25.0	-13.3
20	8	24	-25.0	11.7

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
720	1.1193	165	521	-106	46 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	400	-39	9	-87	-159	1	400	455	9	-87	-159	1	0.000
quasi perm.	400	-39	9	-87	-159	1	400	455	9	-87	-159	1	0.000
frequente	400	-39	9	-87	-159	1	400	455	9	-87	-159	1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	151	40SLV	455	755	19.63	18.98	35	205	48SLV	455	731	19.63	18.98	35
470	620	151	40SLV	214	754	9.24	0.00	35	205	48SLV	214	731	9.24	0.00	35
620	690	151	40SLV	455	752	19.63	18.98	35	205	48SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47

290 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 48

Tesa n° 3 da quota 750 a quota 894.8

asta sap n° 57 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm²)  
sezione:T (0+35+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	Ø	X	Y	b/h
1 9	20	-25.2	25.2	0.0
2 9	20	36.8	25.2	0.0
3 9	20	36.8	-1.8	0.0
4 9	20	1.8	-1.8	0.0
5 9	20	1.8	-36.8	0.0
6 9	20	-25.2	-36.8	0.0
7 10	20	1.8	25.2	0.0
8 11	20	-25.2	-1.8	0.0
9 12	20	19.3	25.2	0.0
10 12	20	19.3	-1.8	0.0
11 12	20	1.8	-19.3	0.0
12 12	20	-25.2	-19.3	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N Co
750	1.0015	-124	-349	-21 1 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N Co	quota	sf	M2	M3	N Co	Wk
rara	750	-36	12	-54	-55 1	750	701	12	-54	-55 1	0.000
quasi perm.	750	-36	12	-54	-55 1	750	701	12	-54	-55 1	0.000
frequente	750	-36	12	-54	-55 1	750	701	12	-54	-55 1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX AminX	bw,x	VEdY combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY AminY	bw,y
750	823	72 7SLV	456	736	19.63 19.04	35	263 7SLV	456	733	19.63 19.04	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
85	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47

85 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
883	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

### Pilastrata 3

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 15 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:TR (0+35+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	1	24	-25.0	36.6
2	1	24	1.6	36.6
3	1	24	1.6	1.6
4	1	24	36.6	1.6
5	1	24	36.6	-25.0
6	1	24	-25.0	-25.0
7	2	24	1.6	-25.0
8	3	24	-25.0	1.6
9	4	24	-11.7	36.6
10	4	24	1.6	13.3
11	4	24	1.6	25.0
12	4	24	13.3	1.6
13	4	24	25.0	1.6
14	4	24	36.6	-11.7
15	4	24	-11.7	-25.0
16	4	24	13.3	-25.0
17	4	24	25.0	-25.0
18	4	24	-25.0	-11.7
19	4	24	-25.0	13.3
20	4	24	-25.0	25.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
0	1.1203	264	-609	-344	41 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	0	-33	62	-71	-304	1	0	389	62	-71	-304	1	0.000
quasi perm.	0	-33	62	-71	-304	1	0	389	62	-71	-304	1	0.000
frequente	0	-33	62	-71	-304	1	0	389	62	-71	-304	1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	197	24SLV	455	733	19.63	18.98	35	279	43SLV	455	731	19.63	18.98	35
70	270	197	24SLV	280	731	12.08	0.00	35	279	43SLV	280	731	12.08	0.00	35
270	340	197	24SLV	455	731	19.63	18.98	35	279	43SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23

340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 50 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm²)  
sezione:TR (0+35+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	5	20	-25.2	36.8
2	5	20	1.8	36.8
3	5	20	1.8	1.8
4	5	20	36.8	1.8
5	5	20	36.8	-25.2
6	5	20	-25.2	-25.2
7	6	20	1.8	-25.2
8	7	20	-25.2	1.8
9	8	20	-11.7	36.8
10	8	20	1.8	13.5
11	8	20	1.8	25.2
12	8	20	13.5	1.8
13	8	20	25.2	1.8
14	8	20	36.8	-11.7
15	8	20	-11.7	-25.2
16	8	20	13.5	-25.2
17	8	20	25.2	-25.2
18	8	20	-25.2	-11.7
19	8	20	-25.2	13.5
20	8	20	-25.2	25.2

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N Co
400	1.0063	362	390	-88 38 SLV-Ger.

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N Co	quota	sf	M2	M3	N Co	Wk
rara	720	-73	94	-140	-149 1	720	1525	94	-140	-149 1	0.029
quasi perm.	720	-73	94	-140	-149 1	720	1525	94	-140	-149 1	0.029
frequente	720	-73	94	-140	-149 1	720	1525	94	-140	-149 1	0.029

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	86 24SLV	456	747	19.63	19.04	35	172 4SLV	456	733	19.63	19.04	35
470	620	86 24SLV	174	746	7.48	0.00	35	172 4SLV	174	733	7.48	5.09	35
620	690	86 24SLV	456	744	19.63	19.04	35	172 4SLV	456	733	19.63	19.04	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13



290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

Pilastrata 4

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>q</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>q</sup>)  
Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 98  
calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>q</sup>)  
sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione													
quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	535	269	-372	41	SLV-Ger.
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	1.0	535	269	-367	41	SLV-Ger.
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	535	269	-365	41	SLV-Ger.
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	535	269	-362	41	SLV-Ger.
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	535	269	-357	41	SLV-Ger.
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	535	269	-349	41	SLV-Ger.

\*\*\*

Verifiche a taglio

SLU													
quota	VEdX	Co	N AstX		VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N AstY		VRcdY
0.0	13.7	4	-705.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	22.6	4	-705.0	0.29	877.4
82.2	13.7	4	-705.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	22.6	4	-705.0	0.29	877.4
123.3	13.7	4	-705.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	22.6	4	-705.0	0.29	877.4
164.4	13.7	4	-705.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	22.6	4	-705.0	0.29	877.4
246.7	13.7	4	-705.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	22.6	4	-705.0	0.29	877.4
370.0	13.7	4	-677.7	0.45	818.2	180.5	486.8	1.00	22.6	4	-677.7	0.34	874.0

SLV													
quota	VEdX	Co	N AstX		VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N AstY		VRcdY
0.0	299.0	8	-676.6	0.39	816.4	179.3	426.0	1.00	661.5	8	-676.6	0.29	872.0
82.2	299.0	8	-676.6	0.39	816.4	179.3	426.0	1.00	661.5	8	-676.6	0.29	872.0
123.3	299.0	8	-676.6	0.39	816.4	179.3	426.0	1.00	661.5	8	-676.6	0.29	872.0
164.4	299.0	8	-676.6	0.39	816.4	179.3	426.0	1.00	661.5	8	-676.6	0.29	872.0
246.7	299.0	8	-676.6	0.39	816.4	179.3	426.0	1.00	661.5	8	-676.6	0.29	872.0
370.0	299.0	8	-655.6	0.45	813.9	177.7	486.8	1.00	661.5	8	-655.6	0.34	869.4

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1023.9	462.5	1020.9	461.6	299.0	661.5	8

Verifiche di esercizio													
quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My
0	-27	-33	-16	-524	1	-371	-33	-16	-524	1	-27.1	-33	-16
82	-29	-19	-24	-519	1	-391	-19	-24	-519	1	-29.1	-19	-24

123	-28	-12	-28	-517	1	-376	-12	-28	-517	1	-28.1	-12	-28	-517	1	0.000	0.000	0.000
164	-29	-5	-32	-514	1	-377	-5	-32	-514	1	-28.5	-5	-32	-514	1	0.000	0.000	0.000
247	-33	9	-41	-509	1	15	9	-41	-509	1	-32.8	9	-41	-509	1	0.000	0.000	0.000
370	-43	30	-53	-502	1	174	30	-53	-502	1	-43.5	30	-53	-502	1	0.000	0.000	0.000

asta sap n° 87

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	535	269	-210	45	SLV-Ger.
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.6	354	178	-202	45	SLV-Ger.
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.0	288	145	-200	45	SLV-Ger.
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.1	143	-182	-282	6	SLV
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.2	251	-319	-277	6	SLV

\*\*\*

Verifiche a taglio

SLU	quota	VEDx	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	13.7	4	-677.7	0.45	818.2	180.5	486.8	1.00	22.6	4	-677.7	0.34	874.0	172.9	780.0	1.00	26.4	4	
520.0	151.9	4	-345.0	0.45	750.0	135.0	486.8	1.00	29.3	4	-345.0	0.34	801.1	124.4	780.0	1.00	154.7	4	
560.0	151.9	4	-345.0	0.45	750.0	135.0	486.8	1.00	29.3	4	-345.0	0.34	801.1	124.4	780.0	1.00	154.7	4	
640.0	151.9	4	-345.0	0.45	750.0	135.0	486.8	1.00	29.3	4	-345.0	0.34	801.1	124.4	780.0	1.00	154.7	4	
720.0	151.9	4	-345.0	0.45	750.0	135.0	486.8	1.00	29.3	4	-345.0	0.34	801.1	124.4	780.0	1.00	154.7	4	

SLV	quota	VEDx	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDy	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	299.0	8	-655.6	0.45	813.9	177.7	486.8	1.00	661.5	8	-655.6	0.34	869.4	169.9	780.0	1.00	726.0	8	4
520.0	328.0	4	-303.3	0.45	742.4	130.0	486.8	1.00	734.3	4	-303.3	0.34	793.0	118.9	780.0	1.00	804.2	4	4
560.0	328.0	4	-303.3	0.45	742.4	130.0	486.8	1.00	734.3	4	-303.3	0.34	793.0	118.9	780.0	1.00	804.2	4	4
640.0	328.0	4	-303.3	0.45	742.4	130.0	486.8	1.00	734.3	4	-303.3	0.34	793.0	118.9	780.0	1.00	804.2	4	4
720.0	328.0	4	-303.3	0.45	742.4	130.0	486.8	1.00	734.3	4	-303.3	0.34	793.0	118.9	780.0	1.00	804.2	4	4

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	969.3	433.1	966.6	431.6	328.0	734.3	4
290	968.3	432.6	965.7	431.0	327.6	733.6	8

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-105	-32	172	-257	1	1716	-32	172	-257	1	-104.7	-32	172	-257	1	0.038	0.038	0.038			
520	-24	-6	34	-249	1	126	-6	34	-249	1	-23.6	-6	34	-249	1	0.000	0.000	0.000			
560	-12	3	-11	-247	1	-161	3	-11	-247	1	-11.9	3	-11	-247	1	0.000	0.000	0.000			
640	-64	21	-102	-242	1	922	21	-102	-242	1	-64.4	21	-102	-242	1	0.018	0.018	0.018			
720	-115	38	-189	-237	1	1949	38	-189	-237	1	-114.8	38	-189	-237	1	0.044	0.044	0.044	***		

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna esterni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 735

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna esterni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1

quota nodo Grd\*Som(Mb,rd,x) Somm(Mc,rd,x) Grd\*Som(Mb,rd,y) Somm(Mc,rd,y)

385 1070 < 1140 538 < 573

**Pilastrata 5**forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mmacciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 17

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co		
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	454	520	-894	6	SLV-Ger.	***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.7	454	520	-891	6	SLV-Ger.	***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.7	454	520	-889	6	SLV-Ger.	***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	454	520	-886	6	SLV-Ger.	***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	454	520	-884	6	SLV-Ger.	***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	454	520	-881	6	SLV-Ger.	***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	454	520	-878	6	SLV-Ger.	***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	454	520	-876	6	SLV-Ger.	***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	454	520	-873	6	SLV-Ger.	***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	454	520	-871	6	SLV-Ger.	***

## Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	20.1	4	-1425.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.4	4	-1425.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.1	4
41.1	20.1	4	-1425.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.4	4	-1425.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.1	4
82.2	20.1	4	-1425.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.4	4	-1425.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.1	4
123.3	20.1	4	-1425.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.4	4	-1425.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.1	4
164.4	20.1	4	-1425.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.4	4	-1425.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.1	4
205.6	20.1	4	-1425.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.4	4	-1425.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.1	4
246.7	20.1	4	-1425.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.4	4	-1425.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.1	4
287.8	20.1	4	-1425.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.4	4	-1425.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.1	4
328.9	20.1	4	-1425.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.4	4	-1425.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.1	4
370.0	20.1	4	-1425.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.4	4	-1425.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.1	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	313.5	43	-1223.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.8	43	-1223.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.9	43
41.1	313.5	43	-1223.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.8	43	-1223.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.9	43
82.2	313.5	43	-1223.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.8	43	-1223.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.9	43
123.3	313.5	43	-1223.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.8	43	-1223.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.9	43
164.4	313.5	43	-1223.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.8	43	-1223.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.9	43
205.6	313.5	43	-1223.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.8	43	-1223.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.9	43
246.7	313.5	43	-1223.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.8	43	-1223.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.9	43
287.8	313.5	43	-1223.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.8	43	-1223.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.9	43
328.9	313.5	43	-1223.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.8	43	-1223.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.9	43
370.0	313.5	43	-1223.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.8	43	-1223.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.9	43

## Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce Mxp,i Myp,i Mxp,s Myp,s Txp Typ Co

340 1062.0 484.9 1060.7 484.0 313.5 686.8 43

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-42	-64	4	-1059	1	-609	-64	4	-1059	1	-42.4	-64	4	-1059	1	0.000	0.000	0.000			
41	-41	-58	-2	-1056	1	-593	-58	-2	-1056	1	-41.1	-58	-2	-1056	1	0.000	0.000	0.000			
82	-44	-51	-8	-1053	1	-622	-51	-8	-1053	1	-43.6	-51	-8	-1053	1	0.000	0.000	0.000			
123	-43	-44	-14	-1051	1	-606	-44	-14	-1051	1	-42.9	-44	-14	-1051	1	0.000	0.000	0.000			
164	-44	-37	-21	-1048	1	-617	-37	-21	-1048	1	-44.0	-37	-21	-1048	1	0.000	0.000	0.000			
206	-45	-30	-27	-1046	1	-628	-30	-27	-1046	1	-45.2	-30	-27	-1046	1	0.000	0.000	0.000			
247	-46	-23	-33	-1043	1	-638	-23	-33	-1043	1	-46.3	-23	-33	-1043	1	0.000	0.000	0.000			
288	-48	-16	-39	-1041	1	-649	-16	-39	-1041	1	-47.5	-16	-39	-1041	1	0.000	0.000	0.000			
329	-49	-9	-45	-1038	1	-660	-9	-45	-1038	1	-48.7	-9	-45	-1038	1	0.000	0.000	0.000			
370	-50	-2	-51	-1036	1	-670	-2	-51	-1036	1	-49.8	-2	-51	-1036	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 88

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co		
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	454	520	-470	46	SLV-Ger.	***
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	0.8	412	472	-467	46	SLV-Ger.	***
480.0	11.6	5.2	5.4	3.9	4.2	7.8	4.2	0.8	356	408	-465	46	SLV-Ger.	***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	300	344	-462	46	SLV-Ger.	
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.4	244	280	-460	46	SLV-Ger.	
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	248	359	-455	46	SLV-Ger.	
680.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	287	415	-453	46	SLV-Ger.	***
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	287	415	-450	46	SLV-Ger.	***

## Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	20.1	4	-1425.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.4	4	-1425.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.1	4

440.0	85.1	4	-711.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	76.7	4	-711.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	114.5	4
480.0	85.1	4	-711.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	76.7	4	-711.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	114.5	4
520.0	85.1	4	-711.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	76.7	4	-711.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	114.5	4
560.0	85.1	4	-711.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	76.7	4	-711.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	114.5	4
640.0	85.1	4	-711.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	76.7	4	-711.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	114.5	4
680.0	85.1	4	-711.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	76.7	4	-711.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	114.5	4
720.0	85.1	4	-687.9	0.79	820.2	181.8	851.9	1.00	76.7	4	-687.9	0.59	876.1	174.4	1365.0	1.00	114.5	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	313.5	43	-1223.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.8	43	-1223.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.9	43
440.0	346.5	3	-588.3	0.45	799.2	167.8	486.8	1.00	766.0	3	-588.3	0.34	853.6	159.4	780.0	1.00	840.7	3
480.0	346.5	3	-588.3	0.45	799.2	167.8	486.8	1.00	766.0	3	-588.3	0.34	853.6	159.4	780.0	1.00	840.7	3
520.0	346.5	3	-588.3	0.45	799.2	167.8	486.8	1.00	766.0	3	-588.3	0.34	853.6	159.4	780.0	1.00	840.7	3
560.0	346.5	3	-588.3	0.45	799.2	167.8	486.8	1.00	766.0	3	-588.3	0.34	853.6	159.4	780.0	1.00	840.7	3
640.0	346.5	3	-588.3	0.45	799.2	167.8	486.8	1.00	766.0	3	-588.3	0.34	853.6	159.4	780.0	1.00	840.7	3
680.0	346.5	3	-588.3	0.45	799.2	167.8	486.8	1.00	766.0	3	-588.3	0.34	853.6	159.4	780.0	1.00	840.7	3
720.0	346.5	3	-570.5	0.79	797.0	166.4	851.9	1.00	766.0	3	-570.5	0.59	851.4	157.9	1365.0	1.00	840.7	3

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	1011.0	457.4	1008.4	456.2	346.5	766.0	3
290	997.0	449.7	994.4	448.1	340.6	755.4	43

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-88	89	107	-529	1	896	89	107	-529	1	-88.2	89	107	-529	1	0.011	0.011	0.011			
440	-69	63	78	-526	1	554	63	78	-526	1	-68.5	63	78	-526	1	0.005	0.005	0.005			
480	-52	43	56	-524	1	254	43	56	-524	1	-51.7	43	56	-524	1	0.000	0.000	0.000			
520	-30	19	30	-521	1	-404	19	30	-521	1	-30.4	19	30	-521	1	0.000	0.000	0.000			
560	-17	-4	5	-519	1	-245	-4	5	-519	1	-16.9	-4	5	-519	1	0.000	0.000	0.000			
640	-44	-50	-46	-514	1	174	-50	-46	-514	1	-44.3	-50	-46	-514	1	0.000	0.000	0.000			
680	-61	-70	-68	-512	1	438	-70	-68	-512	1	-61.1	-70	-68	-512	1	0.004	0.004	0.004			
720	-82	-94	-94	-509	1	798	-94	-94	-509	1	-81.8	-94	-94	-509	1	0.009	0.009	0.009			

asta sap n° 6

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
750.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	287	415	46	46	SLV-Ger. ***
802.1	13.6	5.6	6.9	4.5	5.2	9.0	4.9	1.4	173	250	50	46	SLV-Ger. ***
854.2	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	6.0	-15	-69	-51	6	SLV

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
750.0	85.1	4	-687.9	0.79	820.2	181.8	851.9	1.00	76.7	4	-687.9	0.59	876.1	174.4	1365.0	1.00	114.5	4
802.1	176.6	4	-22.1	0.79	687.9	93.6	851.9	1.00	7.2	4	-22.1	0.59	734.8	80.1	1365.0	1.00	176.7	4
854.2	176.6	4	-22.1	0.79	687.9	93.6	851.9	1.00	7.2	4	-22.1	0.59	734.8	80.1	1365.0	1.00	176.7	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
750.0	346.5	3	-570.5	0.79	797.0	166.4	851.9	1.00	766.0	3	-570.5	0.59	851.4	157.9	1365.0	1.00	840.7	3
802.1	1309.5	3	-83.6	0.79	700.3	101.9	851.9	1.00	2951.5	3	-83.6	0.59	748.0	89.0	1365.0	1.00	3229.0	3 ***
854.2	1309.5	3	-83.6	0.79	700.3	101.9	851.9	1.00	2951.5	3	-83.6	0.59	748.0	89.0	1365.0	1.00	3229.0	3 ***

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
68	936.3	413.9	893.2	397.8	1309.5	2951.5	3

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
750	-63	-8	114	-19	1	1272	-8	114	-19	1	-62.7	-8	114	-19	1	0.030	0.030	0.030			
802	-27	-6	46	-15	1	540	-6	46	-15	1	-27.5	-6	46	-15	1	0.008	0.008	0.008			
854	-11	-3	-19	-12	1	206	-3	-19	-12	1	-11.1	-3	-19	-12	1	0.000	0.000	0.000			

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
866	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855

```
(nst*Ast)/(i*b),y=0.00962
(0.05*fck)/fyk=0.00277
(nst*Ast)/(i*b),min > (0.05*fck)/fyk
```

Nodo a quota 735  
 Travature con direzione inclinata di 270°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Travature con direzione inclinata di 0°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 b,x=53  
 b,y=35  
 (nst\*Ast)/(i\*b),x=0.01496  
 (nst\*Ast)/(i\*b),y=0.01683  
 (0.05\*fck)/fyk=0.00277  
 (nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 866  
 Travature con direzione inclinata di 180°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 b,x=53  
 b,y=35  
 (nst\*Ast)/(i\*b),x=0.01496  
 (nst\*Ast)/(i\*b),y=0.01683  
 (0.05\*fck)/fyk=0.00277  
 (nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1  
 quota nodo Grd\*Somm(Mb,rd,x) Somm(Mc,rd,x) Grd\*Somm(Mb,rd,y) Somm(Mc,rd,y)  
 385 907 !> 669 1041 !> 768  
 735 574 !> 531 829 !> 767

## Pilastrata 6

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm

acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 30  
 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
 sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	451	520	-896	1	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.7	451	520	-894	1	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.7	451	520	-891	1	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	451	520	-889	1	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	451	520	-886	1	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	451	520	-884	1	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	451	520	-881	1	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	451	520	-879	1	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	451	520	-876	1	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	451	520	-873	1	SLV-Ger. ***

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	20.1	4	-1425.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.5	4	-1425.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.2	4
41.1	20.1	4	-1425.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.5	4	-1425.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.2	4
82.2	20.1	4	-1425.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.5	4	-1425.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.2	4
123.3	20.1	4	-1425.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.5	4	-1425.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.2	4
164.4	20.1	4	-1425.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.5	4	-1425.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.2	4
205.6	20.1	4	-1425.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.5	4	-1425.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.2	4
246.7	20.1	4	-1425.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.5	4	-1425.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.2	4
287.8	20.1	4	-1425.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.5	4	-1425.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.2	4
328.9	20.1	4	-1425.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.5	4	-1425.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.2	4
370.0	20.1	4	-1425.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.5	4	-1425.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.2	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	313.4	48	-1221.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.7	48	-1221.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.8	48
41.1	313.4	48	-1221.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.7	48	-1221.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.8	48
82.2	313.4	48	-1221.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.7	48	-1221.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.8	48
123.3	313.4	48	-1221.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.7	48	-1221.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.8	48
164.4	313.4	48	-1221.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.7	48	-1221.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.8	48
205.6	313.4	48	-1221.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.7	48	-1221.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.8	48
246.7	313.4	48	-1221.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.7	48	-1221.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.8	48
287.8	313.4	48	-1221.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.7	48	-1221.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.8	48
328.9	313.4	48	-1221.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.7	48	-1221.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.8	48
370.0	313.4	48	-1221.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.7	48	-1221.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.8	48

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce Mxp,i Myp,i Mxp,s Myp,s Txp Typ Co

340 1061.8 484.8 1060.6 483.9 313.4 686.7 48

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-42	65	4	-1059	1	-609	65	4	-1059	1	-42.4	65	4	-1059	1	0.000	0.000	0.000			
41	-41	58	-2	-1056	1	-593	58	-2	-1056	1	-41.1	58	-2	-1056	1	0.000	0.000	0.000			
82	-44	51	-8	-1054	1	-622	51	-8	-1054	1	-43.6	51	-8	-1054	1	0.000	0.000	0.000			
123	-43	44	-14	-1051	1	-606	44	-14	-1051	1	-42.8	44	-14	-1051	1	0.000	0.000	0.000			
164	-44	37	-21	-1048	1	-617	37	-21	-1048	1	-44.0	37	-21	-1048	1	0.000	0.000	0.000			
206	-45	30	-27	-1046	1	-628	30	-27	-1046	1	-45.2	30	-27	-1046	1	0.000	0.000	0.000			
247	-46	23	-33	-1043	1	-638	23	-33	-1043	1	-46.3	23	-33	-1043	1	0.000	0.000	0.000			
288	-48	16	-39	-1041	1	-649	16	-39	-1041	1	-47.5	16	-39	-1041	1	0.000	0.000	0.000			
329	-49	9	-45	-1038	1	-660	9	-45	-1038	1	-48.7	9	-45	-1038	1	0.000	0.000	0.000			
370	-50	2	-51	-1036	1	-670	2	-51	-1036	1	-49.8	2	-51	-1036	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 56

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co									
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	451	520	-468	41	SLV-Ger.	***							
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	0.8	409	472	-466	41	SLV-Ger.	***							
480.0	11.6	5.2	5.4	3.9	4.2	7.8	4.2	0.8	354	408	-463	41	SLV-Ger.	***							
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	298	344	-461	41	SLV-Ger.								
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.4	243	280	-458	41	SLV-Ger.								
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	248	359	-453	41	SLV-Ger.								
680.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	287	415	-451	41	SLV-Ger.	***							
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	287	415	-449	41	SLV-Ger.	***							

## Verifiche a taglio

SLU	quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
	400.0	20.1	4	-1425.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	22.5	4	-1425.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.2	4
	440.0	85.1	4	-711.2	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	76.8	4	-711.2	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	114.6	4
	480.0	85.1	4	-711.2	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	76.8	4	-711.2	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	114.6	4
	520.0	85.1	4	-711.2	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	76.8	4	-711.2	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	114.6	4
	560.0	85.1	4	-711.2	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	76.8	4	-711.2	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	114.6	4
	640.0	85.1	4	-711.2	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	76.8	4	-711.2	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	114.6	4
	680.0	85.1	4	-711.2	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	76.8	4	-711.2	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	114.6	4
	720.0	85.1	4	-688.0	0.79	820.2	181.9	851.9	1.00	76.8	4	-688.0	0.59	876.1	174.4	1365.0	1.00	114.6	4
SLV	quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
	400.0	313.4	48	-1221.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	686.7	48	-1221.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	754.8	48
	440.0	346.6	8	-589.7	0.45	799.4	168.0	486.8	1.00	766.1	8	-589.7	0.34	853.9	159.6	780.0	1.00	840.9	8
	480.0	346.6	8	-589.7	0.45	799.4	168.0	486.8	1.00	766.1	8	-589.7	0.34	853.9	159.6	780.0	1.00	840.9	8
	520.0	346.6	8	-589.7	0.45	799.4	168.0	486.8	1.00	766.1	8	-589.7	0.34	853.9	159.6	780.0	1.00	840.9	8
	560.0	346.6	8	-589.7	0.45	799.4	168.0	486.8	1.00	766.1	8	-589.7	0.34	853.9	159.6	780.0	1.00	840.9	8
	640.0	346.6	8	-589.7	0.45	799.4	168.0	486.8	1.00	766.1	8	-589.7	0.34	853.9	159.6	780.0	1.00	840.9	8
	680.0	346.6	8	-589.7	0.45	799.4	168.0	486.8	1.00	766.1	8	-589.7	0.34	853.9	159.6	780.0	1.00	840.9	8
	720.0	346.6	8	-571.9	0.79	797.3	166.6	851.9	1.00	766.1	8	-571.9	0.59	851.7	158.1	1365.0	1.00	840.9	8

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	1011.2	457.5	1008.6	456.3	346.6	766.1	8
290	996.7	449.5	994.1	448.0	340.4	755.2	48

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-88	-89	107	-529	1	896	-89	107	-529	1	-88.2	-89	107	-529	1	0.011	0.011	0.011			
440	-69	-63	78	-526	1	555	-63	78	-526	1	-68.6	-63	78	-526	1	0.005	0.005	0.005			
480	-52	-43	56	-524	1	254	-43	56	-524	1	-51.8	-43	56	-524	1	0.000	0.000	0.000			
520	-30	-19	30	-522	1	-404	-19	30	-522	1	-30.4	-19	30	-522	1	0.000	0.000	0.000			
560	-17	3	5	-519	1	-245	3	5	-519	1	-16.9	3	5	-519	1	0.000	0.000	0.000			
640	-44	50	-46	-514	1	174	50	-46	-514	1	-44.4	50	-46	-514	1	0.000	0.000	0.000			
680	-61	70	-68	-512	1	438	70	-68	-512	1	-61.1	70	-68	-512	1	0.004	0.004	0.004			
720	-82	94	-94	-509	1	799	94	-94	-509	1	-81.9	94	-94	-509	1	0.009	0.009	0.009			

asta sap n° 58

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co									
750.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	287	415	47	41	SLV-Ger.	***							
802.1	13.6	5.6	6.9	4.5	5.2	9.0	4.9	1.4	173	250	51	41	SLV-Ger.								
854.2	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	6.2	15	-67	-52	1	SLV								

## Verifiche a taglio

SLU	quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
	750.0	85.1	4	-688.0	0.79	820.2	181.9	851.9	1.00	76.8	4	-688.0	0.59	876.1	174.4	1365.0	1.00	114.6	4
	802.1	176.4	4	-22.2	0.79	687.9	93.6	851.9	1.00	7.2	4	-22.2	0.59	734.8	80.1	1365.0	1.00	176.6	4
	854.2	176.4	4	-22.2	0.79	687.9	93.6	851.9	1.00	7.2	4	-22.2	0.59	734.8	80.1	1365.0	1.00	176.6	4
SLV	quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
	750.0	346.6	8	-571.9	0.79	797.3	166.6	851.9	1.00	766.1	8	-571.9	0.59	851.7	158.1	1365.0	1.00	840.9	8
	802.1	1310.1	8	-84.7	0.79	700.5	102.0	851.9	1.00	2952.7	8	-84.7	0.59	748.2	89.1	1365.0	1.00	3230.2	8 ***
	854.2	1310.1	8	-84.7	0.79	700.5	102.0	851.9	1.00	2952.7	8	-84.7	0.59	748.2	89.1	1365.0	1.00	3230.2	8 ***

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
68	936.5	414.0	893.4	397.9	1310.1	2952.7	8

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
750	-63	8	114	-19	1	1272	8	114	-19	1	-62.7	8	114	-19	1	0.030	0.030	0.030			
802	-28	6	46	-15	1	541	6	46	-15	1	-27.5	6	46	-15	1	0.008	0.008	0.008			
854	-11	3	-19	-12	1	205	3	-19	-12	1	-11.0	3	-19	-12	1	0.000	0.000	0.000			

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
866	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 90°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 735

Travature con direzione inclinata di 90°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.01496

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.01683

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 866

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.01496

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.01683

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1

quota	nodo	Grd*Somm(Mb,rd,x)	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Somm(Mb,rd,y)	Somm(Mc,rd,y)
385		902	666	1041	768
735		574	531	829	767

## Pilastrata 7

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mmacciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 18

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co
0.0	11.4	5.1	5.3	3.8	4.1	7.6	4.1	1.0	460	269	-375	46 SLV-Ger.
41.1	11.4	5.7	7.0	3.8	5.1	7.6	4.8	1.0	460	269	-372	46 SLV-Ger.
82.2	11.0	5.1	5.3	3.7	4.1	7.3	4.1	1.0	460	269	-370	46 SLV-Ger.
123.3	11.4	5.1	5.3	3.8	4.1	7.6	4.1	1.0	460	269	-367	46 SLV-Ger.
164.4	11.4	5.1	5.3	3.8	4.1	7.6	4.1	1.0	460	269	-364	46 SLV-Ger.

\*\*\*

\*\*\*



Complesso Scolastico Fonti

246.7	11.4	5.1	5.3	3.8	4.1	7.6	4.1	1.0	460	269	-359	46	SLV-Ger.
370.0	16.0	5.3	5.8	5.3	4.6	10.7	4.5	1.3	460	269	-352	46	SLV-Ger.

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	13.8	4	-705.3	0.39	827.6	183.8	429.2	1.00	22.5	4	-705.3	0.29	880.5	175.8	684.9	1.00	26.4	4
41.1	13.8	4	-705.3	0.39	827.6	183.8	429.2	1.00	22.5	4	-705.3	0.29	880.5	175.8	684.9	1.00	26.4	4
82.2	13.8	4	-705.3	0.39	827.6	183.8	429.2	1.00	22.5	4	-705.3	0.29	880.5	175.8	684.9	1.00	26.4	4
123.3	13.8	4	-705.3	0.39	827.6	183.8	429.2	1.00	22.5	4	-705.3	0.29	880.5	175.8	684.9	1.00	26.4	4
164.4	13.8	4	-705.3	0.39	827.6	183.8	429.2	1.00	22.5	4	-705.3	0.29	880.5	175.8	684.9	1.00	26.4	4
246.7	13.8	4	-705.3	0.39	827.6	183.8	429.2	1.00	22.5	4	-705.3	0.29	880.5	175.8	684.9	1.00	26.4	4
370.0	13.8	4	-678.0	0.52	824.5	181.7	572.2	1.00	22.5	4	-678.0	0.39	877.2	173.5	913.2	1.00	26.4	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	278.6	3	-674.6	0.39	822.1	180.2	429.2	1.00	612.4	3	-674.6	0.29	874.7	171.9	684.9	1.00	672.8	3
41.1	278.6	3	-674.6	0.39	822.1	180.2	429.2	1.00	612.4	3	-674.6	0.29	874.7	171.9	684.9	1.00	672.8	3
82.2	278.6	3	-674.6	0.39	822.1	180.2	429.2	1.00	612.4	3	-674.6	0.29	874.7	171.9	684.9	1.00	672.8	3
123.3	278.6	3	-674.6	0.39	822.1	180.2	429.2	1.00	612.4	3	-674.6	0.29	874.7	171.9	684.9	1.00	672.8	3
164.4	278.6	3	-674.6	0.39	822.1	180.2	429.2	1.00	612.4	3	-674.6	0.29	874.7	171.9	684.9	1.00	672.8	3
246.7	278.6	3	-674.6	0.39	822.1	180.2	429.2	1.00	612.4	3	-674.6	0.29	874.7	171.9	684.9	1.00	672.8	3
370.0	278.6	3	-653.6	0.52	819.7	178.5	572.2	1.00	612.4	3	-653.6	0.39	872.1	170.1	913.2	1.00	672.8	3

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	893.7	407.8	999.1	453.3	278.6	612.4	3

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-29	33	-16	-525	1	-394	33	-16	-525	1	-28.7	33	-16	-525	1	0.000	0.000	0.000			
41	-30	26	-20	-522	1	-403	26	-20	-522	1	-29.7	26	-20	-522	1	0.000	0.000	0.000			
82	-30	19	-24	-520	1	-403	19	-24	-520	1	-29.8	19	-24	-520	1	0.000	0.000	0.000			
123	-30	12	-28	-517	1	-399	12	-28	-517	1	-29.8	12	-28	-517	1	0.000	0.000	0.000			
164	-30	5	-32	-514	1	-401	5	-32	-514	1	-30.2	5	-32	-514	1	0.000	0.000	0.000			
247	-35	-9	-41	-509	1	20	-9	-41	-509	1	-34.9	-9	-41	-509	1	0.000	0.000	0.000			
370	-41	-30	-53	-502	1	160	-30	-53	-502	1	-40.7	-30	-53	-502	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 89

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co
400.0	16.0	5.3	5.8	5.3	4.6	10.7	4.5	1.3	460	269	-211	42 SLV-Ger.
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.7	304	178	-204	42 SLV-Ger.
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.1	248	145	-201	42 SLV-Ger.
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.1	-140	-181	-281	1 SLV
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.2	-245	-317	-276	1 SLV

\*\*\*

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	13.8	4	-678.0	0.52	824.5	181.7	572.2	1.00	22.5	4	-678.0	0.39	877.2	173.5	913.2	1.00	26.4	4
520.0	151.9	4	-345.3	0.52	754.9	135.8	571.6	1.00	29.4	4	-345.3	0.39	803.6	124.7	912.8	1.00	154.8	4
560.0	151.9	4	-345.3	0.52	754.9	135.8	571.6	1.00	29.4	4	-345.3	0.39	803.6	124.7	912.8	1.00	154.8	4
640.0	151.9	4	-345.3	0.52	754.9	135.8	571.6	1.00	29.4	4	-345.3	0.39	803.6	124.7	912.8	1.00	154.8	4
720.0	151.9	4	-345.3	0.52	754.9	135.8	571.6	1.00	29.4	4	-345.3	0.39	803.6	124.7	912.8	1.00	154.8	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	278.6	3	-653.6	0.52	819.7	178.5	572.2	1.00	612.4	3	-653.6	0.39	872.1	170.1	913.2	1.00	672.8	3
520.0	351.4	7	-302.3	0.52	747.0	130.5	571.6	1.00	786.3	7	-302.3	0.39	795.2	119.1	912.8	1.00	861.2	7
560.0	351.4	7	-302.3	0.52	747.0	130.5	571.6	1.00	786.3	7	-302.3	0.39	795.2	119.1	912.8	1.00	861.2	7
640.0	351.4	7	-302.3	0.52	747.0	130.5	571.6	1.00	786.3	7	-302.3	0.39	795.2	119.1	912.8	1.00	861.2	7
720.0	351.4	7	-302.3	0.52	747.0	130.5	571.6	1.00	786.3	7	-302.3	0.39	795.2	119.1	912.8	1.00	861.2	7

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	1105.5	494.3	965.5	430.9	350.9	785.5	3
290	1106.4	494.9	966.5	431.5	351.4	786.3	7

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-97	33	172	-257	1	1509	33	172	-257	1	-96.5	33	172	-257	1	0.027	0.027	0.027			
520	-24	6	34	-249	1	127	6	34	-249	1	-23.6	6	34	-249	1	0.000	0.000	0.000			
560	-12	-3	-11	-247	1	-161	-3	-11	-247	1	-11.9	-3	-11	-247	1	0.000	0.000	0.000			
640	-64	-21	-103	-242	1	923	-21	-103	-242	1	-64.4	-21	-103	-242	1	0.018	0.018	0.018			
720	-115	-38	-189	-237	1	1950	-38	-189	-237	1	-114.9	-38	-189	-237	1	0.044	0.044	0.044	***		

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	6	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	6	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN/cm)

Nodo a quota 385  
 Travature con direzione inclinata di 90°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Travature con direzione inclinata di 0°  
 Nodo trave-colonna esterni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x = 53$   
 $b, y = 35$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), x = 0.00997$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), y = 0.01122$   
 $(0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk} = 0.00277$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk}$

Nodo a quota 735  
 Travature con direzione inclinata di 270°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Travature con direzione inclinata di 0°  
 Nodo trave-colonna esterni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x = 53$   
 $b, y = 35$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), x = 0.00997$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), y = 0.01122$   
 $(0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk} = 0.00277$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk}$

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

$\Gamma_{rd} (Grd) = 1.1$

quota nodo	$Grd \cdot \Sigma (M_{b,rd,x})$	$\Sigma (M_{c,rd,x})$	$Grd \cdot \Sigma (M_{b,rd,y})$	$\Sigma (M_{c,rd,y})$
385	919	< 1176	538	< 688

## Pilastrata 8

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm

acciaio  $f_{yk}$  4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 40 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione: T (0+35+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	Ø	X	Y	b/h
1	1	24	-25.0	25.0 0.1
2	1	24	36.6	25.0 0.1
3	1	24	36.6	-1.6 0.1
4	1	24	1.6	-1.6 0.1
5	1	24	1.6	-36.6 0.1
6	1	24	-25.0	-36.6 0.1
7	2	24	1.6	25.0 0.1
8	3	24	-25.0	-1.6 0.1
9	4	24	-11.7	25.0 0.1
10	4	24	13.3	25.0 0.1
11	4	24	25.0	25.0 0.1
12	4	24	36.6	11.7 0.1
13	4	24	13.3	-1.6 0.1
14	4	24	25.0	-1.6 0.1
15	4	24	1.6	-25.0 0.1
16	4	24	1.6	-13.3 0.1
17	4	24	-11.7	-36.6 0.1
18	4	24	-25.0	-25.0 0.1
19	4	24	-25.0	-13.3 0.1
20	4	24	-25.0	11.7 0.1

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N Co
0	1.1224	-264	-607	-341 46 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N Co	quota	sf	M2	M3	N Co	Wk
rara	0	-33	-62	-72	-304 1	0	388	-62	-72	-304 1	0.000
quasi perm.	0	-33	-62	-72	-304 1	0	388	-62	-72	-304 1	0.000
frequente	0	-33	-62	-72	-304 1	0	388	-62	-72	-304 1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	198 11SLV	455	733	19.63	18.98	35	280 48SLV	455	731	19.63	18.98	35
70	270	198 11SLV	303	731	13.09	0.00	35	280 48SLV	303	731	13.09	0.00	35
270	340	198 11SLV	455	731	19.63	18.98	35	280 48SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 74 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm²)  
sezione:T (0+35+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	5	20	-25.2	25.2
2	5	20	36.8	25.2
3	5	20	36.8	-1.8
4	5	20	1.8	-1.8
5	5	20	1.8	-36.8
6	5	20	-25.2	-36.8
7	6	20	1.8	25.2
8	7	20	-25.2	-1.8
9	8	20	-11.7	25.2
10	8	20	13.5	25.2
11	8	20	25.2	25.2
12	8	20	36.8	11.7
13	8	20	13.5	-1.8
14	8	20	25.2	-1.8
15	8	20	1.8	-25.2
16	8	20	1.8	-13.5
17	8	20	-11.7	-36.8
18	8	20	-25.2	-25.2
19	8	20	-25.2	-13.5
20	8	20	-25.2	11.7

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
400	1.0014	364	391	-87	25

SLV-Ger.

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	720	-73	-94	-140	-149	1	720	1529	-94	-140	-149	1	0.029

quasi perm.	720	-73	-94	-140	-149	1	720	1529	-94	-140	-149	1	0.029
frequente	720	-73	-94	-140	-149	1	720	1529	-94	-140	-149	1	0.029

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	85	11SLV	456	747	19.63	19.04	35	170	7SLV	456	733	19.63	19.04	35
470	620	85	11SLV	174	746	7.48	0.00	35	170	7SLV	174	733	7.48	5.11	35
620	690	85	11SLV	456	744	19.63	19.04	35	170	7SLV	456	733	19.63	19.04	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

Pilastrata 9

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 47 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:TR (35+0+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1 1	22	-36.7	1.7	0.1
2 1	22	-1.7	1.7	0.1
3 1	22	-1.7	36.7	0.1
4 1	22	25.1	36.7	0.1
5 1	22	25.1	-25.1	0.1
6 1	22	-36.7	-25.1	0.1
7 2	22	-1.7	-25.1	0.1

8	3	22	25.1	1.7	0.1
9	4	22	-28.0	1.7	0.0
10	4	22	-19.2	1.7	0.0
11	4	22	-10.5	1.7	0.0
12	4	22	-1.7	10.5	0.0
13	4	22	-1.7	19.2	0.0
14	4	22	-1.7	28.0	0.0
15	4	22	7.2	36.7	0.0
16	4	22	16.1	36.7	0.0
17	4	22	25.1	-16.1	0.0
18	4	22	25.1	-7.2	0.0
19	4	22	25.1	10.5	0.0
20	4	22	25.1	19.2	0.0
21	4	22	25.1	28.0	0.0
22	4	22	-28.0	-25.1	0.0
23	4	22	-19.2	-25.1	0.0
24	4	22	-10.5	-25.1	0.0
25	4	22	7.2	-25.1	0.0
26	4	22	16.1	-25.1	0.0
27	4	22	-36.7	-16.1	0.0
28	4	22	-36.7	-7.2	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
0	1.0463	-345	-641	-212	45 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	0	-15	50	25	-364	1	206	-185	21	21	-344	1	0.000
quasi perm.	0	-15	50	25	-364	1	206	-185	21	21	-344	1	0.000
frequente	0	-15	50	25	-364	1	206	-185	21	21	-344	1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	206	40SLV	456	732	19.63	19.01	35	324	4SLV	456	732	19.63	19.01	35
70	270	206	40SLV	331	732	14.28	0.00	35	324	4SLV	331	732	14.28	0.00	35
270	340	206	40SLV	456	732	19.63	19.01	35	324	4SLV	456	732	19.63	19.01	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 52 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm²)  
sezione:TR (35+0+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	5	22	-36.7	1.7
2	5	22	-1.7	1.7
3	5	22	-1.7	36.7
4	5	22	25.1	36.7
5	5	22	25.1	-25.1
6	5	22	-36.7	-25.1
7	6	22	-1.7	-25.1
8	7	22	25.1	1.7
9	8	22	-25.1	1.7
10	8	22	-13.4	1.7
11	8	22	-1.7	13.4
12	8	22	-1.7	25.1
13	8	22	11.7	36.7
14	8	22	25.1	-11.7
15	8	22	25.1	13.4
16	8	22	25.1	25.1
17	8	22	-25.1	-25.1
18	8	22	-13.4	-25.1
19	8	22	11.7	-25.1
20	8	22	-36.7	-11.7

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N Co
720	1.0094	389	532	10 45 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N Co	quota	sf	M2	M3	N Co	Wk	
rara	720	-62	87	130	-201	1	720	1120	87	130	-201	1 0.019
quasi perm.	720	-62	87	130	-201	1	720	1120	87	130	-201	1 0.019
frequente	720	-62	87	130	-201	1	720	1120	87	130	-201	1 0.019

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	77 24SLV	456	761	19.63	19.01	35	254 43SLV	456	732	19.63	19.01	35
470	620	77 24SLV	260	760	11.22	0.00	35	254 43SLV	260	732	11.22	5.18	35
620	690	77 24SLV	456	759	19.63	19.01	35	254 43SLV	456	732	19.63	19.01	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38

290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

## Pilastrata 10

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm

acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 19

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-378	41	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.8	426	441	-376	41	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.8	426	441	-373	41	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-370	41	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-368	41	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-365	41	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-363	41	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-360	41	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-358	41	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-355	41	SLV-Ger. ***

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	19.0	4	-916.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.6	4
41.1	19.0	4	-916.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.6	4
82.2	19.0	4	-916.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.6	4
123.3	19.0	4	-916.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.6	4
164.4	19.0	4	-916.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.6	4
205.6	19.0	4	-916.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.6	4
246.7	19.0	4	-916.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.6	4
287.8	19.0	4	-916.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.6	4
328.9	19.0	4	-916.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.6	4
370.0	19.0	4	-888.9	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	18.5	4	-888.9	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	26.6	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	307.1	8	-983.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.6	8	-983.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.9	8
41.1	307.1	8	-983.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.6	8	-983.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.9	8
82.2	307.1	8	-983.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.6	8	-983.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.9	8
123.3	307.1	8	-983.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.6	8	-983.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.9	8
164.4	307.1	8	-983.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.6	8	-983.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.9	8
205.6	307.1	8	-983.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.6	8	-983.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.9	8
246.7	307.1	8	-983.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.6	8	-983.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.9	8
287.8	307.1	8	-983.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.6	8	-983.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.9	8
328.9	307.1	8	-983.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.6	8	-983.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.9	8
370.0	307.1	8	-962.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	677.6	8	-962.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	743.9	8

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1047.8	475.0	1046.5	474.2	307.1	677.6	8

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-27	-30	-6	-681	1	-383	-30	-6	-681	1	-26.9	-30	-6	-681	1	0.000	0.000	0.000			
41	-24	-25	-1	-678	1	-344	-25	-1	-678	1	-23.5	-25	-1	-678	1	0.000	0.000	0.000			
82	-25	-19	5	-676	1	-363	-19	5	-676	1	-25.2	-19	5	-676	1	0.000	0.000	0.000			
123	-25	-13	11	-673	1	-360	-13	11	-673	1	-25.4	-13	11	-673	1	0.000	0.000	0.000			
164	-27	-7	17	-671	1	-373	-7	17	-671	1	-26.7	-7	17	-671	1	0.000	0.000	0.000			
206	-28	-2	23	-668	1	-385	-2	23	-668	1	-28.0	-2	23	-668	1	0.000	0.000	0.000			
247	-31	4	29	-665	1	-418	4	29	-665	1	-30.8	4	29	-665	1	0.000	0.000	0.000			
288	-34	10	34	-663	1	-459	10	34	-663	1	-34.3	10	34	-663	1	0.000	0.000	0.000			
329	-38	16	40	-660	1	-500	16	40	-660	1	-37.7	16	40	-660	1	0.000	0.000	0.000			
370	-41	21	46	-658	1	6	21	46	-658	1	-41.3	21	46	-658	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 90

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0



## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co		
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-269	41	SLV-Ger.	***
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	386	400	-266	41	SLV-Ger.	***
480.0	11.6	5.2	5.4	3.9	4.2	7.8	4.2	1.0	334	346	-264	41	SLV-Ger.	***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	281	291	-261	41	SLV-Ger.	
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.6	229	237	-259	41	SLV-Ger.	
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.1	-51	199	-254	41	SLV	
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	-88	374	-249	41	SLV	

## Verifiche a taglio

## SLU

quota	VEdX	Co		N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co		N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	19.0	4		-888.9	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	18.5	4		-888.9	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	26.6	4
440.0	106.0	4		-446.5	0.45	770.1	148.4	486.8	1.00	14.7	4		-446.5	0.34	822.6	138.7	780.0	1.00	107.0	4
480.0	106.0	4		-446.5	0.45	770.1	148.4	486.8	1.00	14.7	4		-446.5	0.34	822.6	138.7	780.0	1.00	107.0	4
520.0	106.0	4		-446.5	0.45	770.1	148.4	486.8	1.00	14.7	4		-446.5	0.34	822.6	138.7	780.0	1.00	107.0	4
560.0	106.0	4		-446.5	0.45	770.1	148.4	486.8	1.00	14.7	4		-446.5	0.34	822.6	138.7	780.0	1.00	107.0	4
640.0	106.0	4		-446.5	0.45	770.1	148.4	486.8	1.00	14.7	4		-446.5	0.34	822.6	138.7	780.0	1.00	107.0	4
720.0	106.0	4		-446.5	0.45	770.1	148.4	486.8	1.00	14.7	4		-446.5	0.34	822.6	138.7	780.0	1.00	107.0	4

## SLV

quota	VEdX	Co		N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co		N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	307.1	8		-962.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	677.6	8		-962.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	743.9	8
440.0	334.0	8		-394.4	0.45	760.4	142.0	486.8	1.00	744.4	8		-394.4	0.34	812.2	131.8	780.0	1.00	815.9	8
480.0	334.0	8		-394.4	0.45	760.4	142.0	486.8	1.00	744.4	8		-394.4	0.34	812.2	131.8	780.0	1.00	815.9	8
520.0	334.0	8		-394.4	0.45	760.4	142.0	486.8	1.00	744.4	8		-394.4	0.34	812.2	131.8	780.0	1.00	815.9	8
560.0	334.0	8		-394.4	0.45	760.4	142.0	486.8	1.00	744.4	8		-394.4	0.34	812.2	131.8	780.0	1.00	815.9	8
640.0	334.0	8		-394.4	0.45	760.4	142.0	486.8	1.00	744.4	8		-394.4	0.34	812.2	131.8	780.0	1.00	815.9	8
720.0	334.0	8		-394.4	0.45	760.4	142.0	486.8	1.00	744.4	8		-394.4	0.34	812.2	131.8	780.0	1.00	815.9	8

## Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	982.6	441.1	980.0	439.5	334.0	744.4	8

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-75	-16	-122	-332	1	1019	-16	-122	-332	1	-75.3	-16	-122	-332	1	0.020	0.020	0.020			
440	-57	-11	-86	-329	1	663	-11	-86	-329	1	-57.2	-11	-86	-329	1	0.010	0.010	0.010			
480	-41	-7	-58	-327	1	348	-7	-58	-327	1	-41.4	-7	-58	-327	1	0.000	0.000	0.000			
520	-20	-3	-26	-324	1	1	-3	-26	-324	1	-20.3	-3	-26	-324	1	0.000	0.000	0.000			
560	-11	2	6	-322	1	-162	2	6	-322	1	-11.4	2	6	-322	1	0.000	0.000	0.000			
640	-45	11	69	-317	1	442	11	69	-317	1	-45.2	11	69	-317	1	0.007	0.007	0.007			
720	-80	19	130	-312	1	1136	19	130	-312	1	-79.8	19	130	-312	1	0.023	0.023	0.023			

## Verifiche di instabilità non necessaria

## Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

## Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

## Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

## Nodo a quota 735

Travature con direzione inclinata di 90°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

## Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1

quota nodo Grd\*Somm(Mb,rd,x) Somm(Mc,rd,x) Grd\*Somm(Mb,rd,y) Somm(Mc,rd,y)

385                      851            !>                      714                      881            !>                      739

**Pilastrata 11**forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mmacciaio fyk    4500    (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 20

calcestruzzo Rck 300    (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare    H tot.    70.0    B    35.0    rot.    0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	546	-579	41	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.7	458	546	-577	41	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.6	458	546	-574	41	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	546	-572	41	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	546	-569	41	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	546	-566	41	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	546	-564	41	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	546	-561	41	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	546	-559	41	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	546	-556	41	SLV-Ger. ***

## Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	30.4	4	-1266.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.4	4	-1266.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.6	4
41.1	30.4	4	-1266.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.4	4	-1266.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.6	4
82.2	30.4	4	-1266.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.4	4	-1266.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.6	4
123.3	30.4	4	-1266.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.4	4	-1266.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.6	4
164.4	30.4	4	-1266.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.4	4	-1266.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.6	4
205.6	30.4	4	-1266.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.4	4	-1266.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.6	4
246.7	30.4	4	-1266.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.4	4	-1266.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.6	4
287.8	30.4	4	-1266.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.4	4	-1266.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.6	4
328.9	30.4	4	-1266.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.4	4	-1266.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.6	4
370.0	30.4	4	-1266.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.4	4	-1266.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.6	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	315.4	8	-1300.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.7	8	-1300.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.4	8
41.1	315.4	8	-1300.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.7	8	-1300.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.4	8
82.2	315.4	8	-1300.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.7	8	-1300.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.4	8
123.3	315.4	8	-1300.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.7	8	-1300.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.4	8
164.4	315.4	8	-1300.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.7	8	-1300.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.4	8
205.6	315.4	8	-1300.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.7	8	-1300.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.4	8
246.7	315.4	8	-1300.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.7	8	-1300.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.4	8
287.8	315.4	8	-1300.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.7	8	-1300.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.4	8
328.9	315.4	8	-1300.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.7	8	-1300.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.4	8
370.0	315.4	8	-1300.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.7	8	-1300.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.4	8

## Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1066.4	487.6	1065.3	487.2	315.4	689.7	8

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-34	-5	-18	-940	1	-482	-5	-18	-940	1	-34.0	-5	-18	-940	1	0.000	0.000	0.000			
41	-30	-6	-9	-937	1	-441	-6	-9	-937	1	-30.5	-6	-9	-937	1	0.000	0.000	0.000			
82	-28	-7	1	-935	1	-419	-7	1	-935	1	-28.2	-7	1	-935	1	0.000	0.000	0.000			
123	-31	-8	10	-932	1	-448	-8	10	-932	1	-31.0	-8	10	-932	1	0.000	0.000	0.000			
164	-35	-9	19	-930	1	-494	-9	19	-930	1	-35.0	-9	19	-930	1	0.000	0.000	0.000			
206	-39	-10	28	-927	1	-539	-10	28	-927	1	-39.0	-10	28	-927	1	0.000	0.000	0.000			
247	-43	-11	38	-925	1	-585	-11	38	-925	1	-43.0	-11	38	-925	1	0.000	0.000	0.000			
288	-47	-12	47	-922	1	-631	-12	47	-922	1	-47.0	-12	47	-922	1	0.000	0.000	0.000			
329	-51	-13	56	-919	1	-676	-13	56	-919	1	-51.0	-13	56	-919	1	0.000	0.000	0.000			
370	-55	-14	65	-917	1	-723	-14	65	-917	1	-55.1	-14	65	-917	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 91

calcestruzzo Rck 300    (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare    H tot.    70.0    B    35.0    rot.    0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	546	-368	41	SLV-Ger. ***
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	0.7	416	495	-365	41	SLV-Ger. ***
480.0	11.6	5.2	5.4	3.9	4.2	7.8	4.2	0.8	359	428	-363	41	SLV-Ger. ***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	303	361	-361	41	SLV-Ger. ***
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	247	294	-358	41	SLV-Ger. ***
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	209	388	-353	41	SLV-Ger. ***
680.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	242	449	-351	41	SLV-Ger. ***
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	242	449	-348	41	SLV-Ger. ***

## Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	30.4	4	-1266.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.4	4	-1266.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.6	4
440.0	100.7	4	-628.0	0.45	806.5	172.7	486.8	1.00	44.3	4	-628.0	0.34	861.5	164.6	780.0	1.00	110.1	4
480.0	100.7	4	-628.0	0.45	806.5	172.7	486.8	1.00	44.3	4	-628.0	0.34	861.5	164.6	780.0	1.00	110.1	4

520.0	100.7	4	-628.0	0.45	806.5	172.7	486.8	1.00	44.3	4	-628.0	0.34	861.5	164.6	780.0	1.00	110.1	4
560.0	100.7	4	-628.0	0.45	806.5	172.7	486.8	1.00	44.3	4	-628.0	0.34	861.5	164.6	780.0	1.00	110.1	4
640.0	100.7	4	-628.0	0.45	806.5	172.7	486.8	1.00	44.3	4	-628.0	0.34	861.5	164.6	780.0	1.00	110.1	4
680.0	100.7	4	-628.0	0.45	806.5	172.7	486.8	1.00	44.3	4	-628.0	0.34	861.5	164.6	780.0	1.00	110.1	4
720.0	100.7	4	-604.9	0.79	803.7	170.9	851.9	1.00	44.3	4	-604.9	0.59	858.5	162.6	1365.0	1.00	110.1	4
SLV																		
quota	VEdX	Co	N AstX		VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N AstY		VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	315.4	8	-1300.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.7	8	-1300.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.4	8
440.0	345.3	8	-565.7	0.45	794.7	164.8	486.8	1.00	763.5	8	-565.7	0.34	848.9	156.2	780.0	1.00	837.9	8
480.0	345.3	8	-565.7	0.45	794.7	164.8	486.8	1.00	763.5	8	-565.7	0.34	848.9	156.2	780.0	1.00	837.9	8
520.0	345.3	8	-565.7	0.45	794.7	164.8	486.8	1.00	763.5	8	-565.7	0.34	848.9	156.2	780.0	1.00	837.9	8
560.0	345.3	8	-565.7	0.45	794.7	164.8	486.8	1.00	763.5	8	-565.7	0.34	848.9	156.2	780.0	1.00	837.9	8
640.0	345.3	8	-565.7	0.45	794.7	164.8	486.8	1.00	763.5	8	-565.7	0.34	848.9	156.2	780.0	1.00	837.9	8
680.0	345.3	8	-565.7	0.45	794.7	164.8	486.8	1.00	763.5	8	-565.7	0.34	848.9	156.2	780.0	1.00	837.9	8
720.0	345.3	8	-547.9	0.79	792.6	163.4	851.9	1.00	763.5	8	-547.9	0.59	846.6	154.7	1365.0	1.00	837.9	8

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	1007.7	455.9	1005.1	454.5	345.3	763.5	8

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-89	48	-128	-467	1	1040	48	-128	-467	1	-88.7	48	-128	-467	1	0.018	0.018	0.018			
440	-69	33	-93	-464	1	678	33	-93	-464	1	-69.2	33	-93	-464	1	0.009	0.009	0.009			
480	-52	22	-67	-462	1	354	22	-67	-462	1	-52.3	22	-67	-462	1	0.004	0.004	0.004			
520	-29	8	-36	-459	1	11	8	-36	-459	1	-29.4	8	-36	-459	1	0.000	0.000	0.000			
560	-16	-5	-7	-457	1	-231	-5	-7	-457	1	-16.2	-5	-7	-457	1	0.000	0.000	0.000			
640	-44	-32	54	-452	1	229	-32	54	-452	1	-43.8	-32	54	-452	1	0.000	0.000	0.000			
680	-61	-43	80	-450	1	528	-43	80	-450	1	-60.9	-43	80	-450	1	0.006	0.006	0.006			
720	-82	-57	111	-447	1	917	-57	111	-447	1	-81.7	-57	111	-447	1	0.014	0.014	0.014			

asta sap n° 5

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
750.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	242	449	-3	22	SLV-Ger. ***
802.1	13.6	5.6	6.9	4.5	5.2	9.0	4.9	1.4	146	271	0	22	SLV-Ger.
854.2	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	3.4	-6	118	-11	46	SLV

Verifiche a taglio

SLU																		
quota	VEdX	Co	N AstX		VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N AstY		VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
750.0	100.7	4	-604.9	0.79	803.7	170.9	851.9	1.00	44.3	4	-604.9	0.59	858.5	162.6	1365.0	1.00	110.1	4
802.1	236.7	4	-17.4	0.79	686.9	93.0	851.9	1.00	6.1	4	-17.4	0.59	733.7	79.4	1365.0	1.00	236.8	4
854.2	236.7	4	-17.4	0.79	686.9	93.0	851.9	1.00	6.1	4	-17.4	0.59	733.7	79.4	1365.0	1.00	236.8	4
SLV																		
quota	VEdX	Co	N AstX		VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N AstY		VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
750.0	345.3	8	-547.9	0.79	792.6	163.4	851.9	1.00	763.5	8	-547.9	0.59	846.6	154.7	1365.0	1.00	837.9	8
802.1	1292.9	27	-25.9	0.79	688.8	94.3	851.9	1.00	2920.0	27	-25.9	0.59	735.8	80.8	1365.0	1.00	3193.5	27 ***
854.2	1292.9	27	-25.9	0.79	688.8	94.3	851.9	1.00	2920.0	27	-25.9	0.59	735.8	80.8	1365.0	1.00	3193.5	27 ***

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
68	921.5	407.0	880.8	390.6	1286.8	2907.5	8
68	925.6	408.9	884.4	392.6	1292.9	2920.0	27

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
750	-76	-7	-141	-15	1	1568	-7	-141	-15	1	-76.2	-7	-141	-15	1	0.039	0.039	0.039			
802	-29	-5	-49	-11	1	579	-5	-49	-11	1	-28.9	-5	-49	-11	1	0.009	0.009	0.009			
854	-21	-2	38	-8	1	420	-2	38	-8	1	-20.8	-2	38	-8	1	0.000	0.000	0.000			

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
866	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

$(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot fck) / fyk$

Nodo a quota 735

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

$(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), x=0.01496$

$(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), y=0.01683$

$(0.05 \cdot fck) / fyk = 0.00277$

$(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot fck) / fyk$

Nodo a quota 866

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

$(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), x=0.01496$

$(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), y=0.01683$

$(0.05 \cdot fck) / fyk = 0.00277$

$(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot fck) / fyk$

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1

quota nodo	Grd*Somm(Mb,rd,x)	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Somm(Mb,rd,y)	Somm(Mc,rd,y)
385	916	!>	637	1092
735	484	!>	422	898

## Pilastrata 12

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm

acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 21

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	545	-582	46	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.7	458	545	-579	46	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.6	458	545	-577	46	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	545	-574	46	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	545	-572	46	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	545	-569	46	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	545	-567	46	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	545	-564	46	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	545	-561	46	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	545	-559	46	SLV-Ger. ***

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	30.3	4	-1266.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.7	4	-1266.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.5	4
41.1	30.3	4	-1266.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.7	4	-1266.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.5	4
82.2	30.3	4	-1266.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.7	4	-1266.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.5	4
123.3	30.3	4	-1266.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.7	4	-1266.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.5	4
164.4	30.3	4	-1266.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.7	4	-1266.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.5	4
205.6	30.3	4	-1266.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.7	4	-1266.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.5	4
246.7	30.3	4	-1266.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.7	4	-1266.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.5	4
287.8	30.3	4	-1266.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.7	4	-1266.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.5	4
328.9	30.3	4	-1266.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.7	4	-1266.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.5	4
370.0	30.3	4	-1266.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.7	4	-1266.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.5	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	315.3	3	-1297.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.6	3	-1297.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.2	3
41.1	315.3	3	-1297.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.6	3	-1297.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.2	3
82.2	315.3	3	-1297.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.6	3	-1297.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.2	3
123.3	315.3	3	-1297.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.6	3	-1297.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.2	3
164.4	315.3	3	-1297.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.6	3	-1297.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.2	3
205.6	315.3	3	-1297.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.6	3	-1297.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.2	3
246.7	315.3	3	-1297.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.6	3	-1297.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.2	3
287.8	315.3	3	-1297.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.6	3	-1297.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.2	3
328.9	315.3	3	-1297.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.6	3	-1297.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.2	3
370.0	315.3	3	-1297.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.6	3	-1297.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.2	3

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1066.3	487.6	1065.1	487.0	315.3	689.6	3

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-34	4	-18	-940	1	-480	4	-18	-940	1	-33.9	4	-18	-940	1	0.000	0.000	0.000			
41	-30	6	-9	-937	1	-440	6	-9	-937	1	-30.4	6	-9	-937	1	0.000	0.000	0.000			
82	-28	7	1	-935	1	-418	7	1	-935	1	-28.1	7	1	-935	1	0.000	0.000	0.000			
123	-31	8	10	-932	1	-447	8	10	-932	1	-31.0	8	10	-932	1	0.000	0.000	0.000			
164	-35	9	19	-929	1	-493	9	19	-929	1	-35.0	9	19	-929	1	0.000	0.000	0.000			
206	-39	10	28	-927	1	-539	10	28	-927	1	-39.0	10	28	-927	1	0.000	0.000	0.000			
247	-43	11	38	-924	1	-585	11	38	-924	1	-43.0	11	38	-924	1	0.000	0.000	0.000			
288	-47	12	47	-922	1	-631	12	47	-922	1	-47.1	12	47	-922	1	0.000	0.000	0.000			
329	-51	13	56	-919	1	-677	13	56	-919	1	-51.1	13	56	-919	1	0.000	0.000	0.000			
370	-55	15	65	-917	1	-723	15	65	-917	1	-55.1	15	65	-917	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 92

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co		
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.7	458	545	-370	46 SLV-Ger. ***
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	0.7	416	495	-367	46 SLV-Ger. ***
480.0	11.6	5.2	5.4	3.9	4.2	7.8	4.2	0.8	359	427	-365	46 SLV-Ger. ***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	303	360	-362	46 SLV-Ger.
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	247	293	-360	46 SLV-Ger.
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	209	388	-355	46 SLV-Ger.
680.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	242	449	-353	46 SLV-Ger. ***
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	242	449	-350	46 SLV-Ger. ***

## Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	30.3	4	-1266.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.7	4	-1266.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	30.5	4
440.0	100.7	4	-627.8	0.45	806.5	172.7	486.8	1.00	44.6	4	-627.8	0.34	861.4	164.6	780.0	1.00	110.2	4
480.0	100.7	4	-627.8	0.45	806.5	172.7	486.8	1.00	44.6	4	-627.8	0.34	861.4	164.6	780.0	1.00	110.2	4
520.0	100.7	4	-627.8	0.45	806.5	172.7	486.8	1.00	44.6	4	-627.8	0.34	861.4	164.6	780.0	1.00	110.2	4
560.0	100.7	4	-627.8	0.45	806.5	172.7	486.8	1.00	44.6	4	-627.8	0.34	861.4	164.6	780.0	1.00	110.2	4
640.0	100.7	4	-627.8	0.45	806.5	172.7	486.8	1.00	44.6	4	-627.8	0.34	861.4	164.6	780.0	1.00	110.2	4
680.0	100.7	4	-627.8	0.45	806.5	172.7	486.8	1.00	44.6	4	-627.8	0.34	861.4	164.6	780.0	1.00	110.2	4
720.0	100.7	4	-604.7	0.79	803.7	170.9	851.9	1.00	44.6	4	-604.7	0.59	858.5	162.6	1365.0	1.00	110.2	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	315.3	3	-1297.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	689.6	3	-1297.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	758.2	3
440.0	345.2	3	-563.6	0.45	794.3	164.6	486.8	1.00	763.2	3	-563.6	0.34	848.4	155.9	780.0	1.00	837.7	3
480.0	345.2	3	-563.6	0.45	794.3	164.6	486.8	1.00	763.2	3	-563.6	0.34	848.4	155.9	780.0	1.00	837.7	3
520.0	345.2	3	-563.6	0.45	794.3	164.6	486.8	1.00	763.2	3	-563.6	0.34	848.4	155.9	780.0	1.00	837.7	3
560.0	345.2	3	-563.6	0.45	794.3	164.6	486.8	1.00	763.2	3	-563.6	0.34	848.4	155.9	780.0	1.00	837.7	3
640.0	345.2	3	-563.6	0.45	794.3	164.6	486.8	1.00	763.2	3	-563.6	0.34	848.4	155.9	780.0	1.00	837.7	3
680.0	345.2	3	-563.6	0.45	794.3	164.6	486.8	1.00	763.2	3	-563.6	0.34	848.4	155.9	780.0	1.00	837.7	3
720.0	345.2	3	-545.8	0.79	792.2	163.2	851.9	1.00	763.2	3	-545.8	0.59	846.2	154.4	1365.0	1.00	837.7	3

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	1007.4	455.8	1004.8	454.3	345.2	763.2	3

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-89	-49	-128	-467	1	1041	-49	-128	-467	1	-88.7	-49	-128	-467	1	0.018	0.018	0.018			
440	-69	-33	-93	-464	1	679	-33	-93	-464	1	-69.3	-33	-93	-464	1	0.009	0.009	0.009			
480	-52	-22	-67	-462	1	354	-22	-67	-462	1	-52.3	-22	-67	-462	1	0.004	0.004	0.004			
520	-29	-8	-36	-459	1	11	-8	-36	-459	1	-29.4	-8	-36	-459	1	0.000	0.000	0.000			
560	-16	5	-7	-457	1	-231	5	-7	-457	1	-16.2	5	-7	-457	1	0.000	0.000	0.000			
640	-44	32	54	-452	1	230	32	54	-452	1	-43.8	32	54	-452	1	0.000	0.000	0.000			
680	-61	44	80	-450	1	529	44	80	-450	1	-61.0	44	80	-450	1	0.006	0.006	0.006			
720	-82	58	111	-447	1	918	58	111	-447	1	-81.8	58	111	-447	1	0.014	0.014	0.014			

asta sap n° 118

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co		
750.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	242	449	-3	9 SLV-Ger. ***
802.1	13.6	5.6	6.9	4.5	5.2	9.0	4.9	1.4	146	271	0	9 SLV-Ger.
854.2	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	3.5	6	117	-11	41 SLV

## Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
750.0	100.7	4	-604.7	0.79	803.7	170.9	851.9	1.00	44.6	4	-604.7	0.59	858.5	162.6	1365.0	1.00	110.2	4
802.1	237.0	4	-17.3	0.79	686.9	93.0	851.9	1.00	6.1	4	-17.3	0.59	733.7	79.4	1365.0	1.00	237.1	4
854.2	237.0	4	-17.3	0.79	686.9	93.0	851.9	1.00	6.1	4	-17.3	0.59	733.7	79.4	1365.0	1.00	237.1	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
750.0	345.2	3	-545.8	0.79	792.2	163.2	851.9	1.00	763.2	3	-545.8	0.59	846.2	154.4	1365.0	1.00	837.7	3
802.1	1293.2	40	-26.1	0.79	688.9	94.3	851.9	1.00	2920.7	40	-26.1	0.59	735.8	80.8	1365.0	1.00	3194.2	40 ***
854.2	1293.2	40	-26.1	0.79	688.9	94.3	851.9	1.00	2920.7	40	-26.1	0.59	735.8	80.8	1365.0	1.00	3194.2	40 ***

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
------	-------	-------	-------	-------	-----	-----	----

68

921.4

407.0

880.7

390.6

1286.9

2907.7

3

68

925.7

408.9

884.4

392.6

1293.2

2920.7

40

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
750	-76	7	-141	-15	1	1569	7	-141	-15	1	-76.3	7	-141	-15	1	0.039	0.039	0.039	0.039		
802	-29	5	-49	-11	1	579	5	-49	-11	1	-28.9	5	-49	-11	1	0.009	0.009	0.009	0.009		
854	-21	2	38	-8	1	420	2	38	-8	1	-20.8	2	38	-8	1	0.000	0.000	0.000	0.000		

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
866	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 90°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 735

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.01496

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.01683

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 866

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.01496

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.01683

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1

quota	nodo	Grd*Somm(Mb,rd,x)	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Somm(Mb,rd,y)	Somm(Mc,rd,y)
385		916	!>	639	1090
735		484	!>	422	898

Pilastrata 13

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>q</sup>, apertura fessure in mm

acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>q</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 22

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>q</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-381	46	SLV-Ger.
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.8	426	441	-378	46	SLV-Ger.
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.8	426	441	-375	46	SLV-Ger.
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-373	46	SLV-Ger.
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-370	46	SLV-Ger.
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-368	46	SLV-Ger.
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-365	46	SLV-Ger.

\*\*\*

\*\*\*

\*\*\*

\*\*\*

\*\*\*

\*\*\*

\*\*\*

Complesso Scolastico Fonti

287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-363	46	SLV-Ger.	***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-360	46	SLV-Ger.	***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-358	46	SLV-Ger.	***

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	18.9	4	-916.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.5	4
41.1	18.9	4	-916.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.5	4
82.2	18.9	4	-916.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.5	4
123.3	18.9	4	-916.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.5	4
164.4	18.9	4	-916.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.5	4
205.6	18.9	4	-916.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.5	4
246.7	18.9	4	-916.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.5	4
287.8	18.9	4	-916.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.5	4
328.9	18.9	4	-916.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	18.5	4	-916.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	26.5	4
370.0	18.9	4	-888.7	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	18.5	4	-888.7	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	26.5	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	307.0	3	-980.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.5	3	-980.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.8	3
41.1	307.0	3	-980.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.5	3	-980.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.8	3
82.2	307.0	3	-980.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.5	3	-980.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.8	3
123.3	307.0	3	-980.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.5	3	-980.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.8	3
164.4	307.0	3	-980.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.5	3	-980.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.8	3
205.6	307.0	3	-980.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.5	3	-980.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.8	3
246.7	307.0	3	-980.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.5	3	-980.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.8	3
287.8	307.0	3	-980.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.5	3	-980.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.8	3
328.9	307.0	3	-980.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	677.5	3	-980.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	743.8	3
370.0	307.0	3	-959.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	677.5	3	-959.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	743.8	3

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1047.6	474.9	1046.4	474.0	307.0	677.5	3

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-27	30	-6	-681	1	-382	30	-6	-681	1	-26.8	30	-6	-681	1	0.000	0.000	0.000			
41	-23	25	0	-678	1	-343	25	0	-678	1	-23.5	25	0	-678	1	0.000	0.000	0.000			
82	-25	19	5	-675	1	-363	19	5	-675	1	-25.2	19	5	-675	1	0.000	0.000	0.000			
123	-25	13	11	-673	1	-360	13	11	-673	1	-25.4	13	11	-673	1	0.000	0.000	0.000			
164	-27	7	17	-670	1	-373	7	17	-670	1	-26.7	7	17	-670	1	0.000	0.000	0.000			
206	-28	2	23	-668	1	-385	2	23	-668	1	-28.0	2	23	-668	1	0.000	0.000	0.000			
247	-31	-4	28	-665	1	-418	-4	28	-665	1	-30.8	-4	28	-665	1	0.000	0.000	0.000			
288	-34	-10	34	-663	1	-459	-10	34	-663	1	-34.2	-10	34	-663	1	0.000	0.000	0.000			
329	-38	-16	40	-660	1	-499	-16	40	-660	1	-37.7	-16	40	-660	1	0.000	0.000	0.000			
370	-41	-21	46	-658	1	5	-21	46	-658	1	-41.2	-21	46	-658	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 93

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	441	-270 46 SLV-Ger. ***
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	386	400	-267 46 SLV-Ger. ***
480.0	11.6	5.2	5.4	3.9	4.2	7.8	4.2	1.0	334	346	-265 46 SLV-Ger. ***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	281	291	-262 46 SLV-Ger.
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.6	229	237	-260 46 SLV-Ger.
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.2	49	198	-255 46 SLV
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	85	372	-250 46 SLV

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	18.9	4	-888.7	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	18.5	4	-888.7	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	26.5	4
440.0	106.0	4	-446.3	0.45	770.0	148.4	486.8	1.00	14.2	4	-446.3	0.34	822.5	138.6	780.0	1.00	106.9	4
480.0	106.0	4	-446.3	0.45	770.0	148.4	486.8	1.00	14.2	4	-446.3	0.34	822.5	138.6	780.0	1.00	106.9	4
520.0	106.0	4	-446.3	0.45	770.0	148.4	486.8	1.00	14.2	4	-446.3	0.34	822.5	138.6	780.0	1.00	106.9	4
560.0	106.0	4	-446.3	0.45	770.0	148.4	486.8	1.00	14.2	4	-446.3	0.34	822.5	138.6	780.0	1.00	106.9	4
640.0	106.0	4	-446.3	0.45	770.0	148.4	486.8	1.00	14.2	4	-446.3	0.34	822.5	138.6	780.0	1.00	106.9	4
720.0	106.0	4	-446.3	0.45	770.0	148.4	486.8	1.00	14.2	4	-446.3	0.34	822.5	138.6	780.0	1.00	106.9	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	307.0	3	-959.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	677.5	3	-959.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	743.8	3
440.0	333.9	3	-393.0	0.45	760.1	141.8	486.8	1.00	744.3	3	-393.0	0.34	812.0	131.6	780.0	1.00	815.8	3
480.0	333.9	3	-393.0	0.45	760.1	141.8	486.8	1.00	744.3	3	-393.0	0.34	812.0	131.6	780.0	1.00	815.8	3
520.0	333.9	3	-393.0	0.45	760.1	141.8	486.8	1.00	744.3	3	-393.0	0.34	812.0	131.6	780.0	1.00	815.8	3
560.0	333.9	3	-393.0	0.45	760.1	141.8	486.8	1.00	744.3	3	-393.0	0.34	812.0	131.6	780.0	1.00	815.8	3
640.0	333.9	3	-393.0	0.45	760.1	141.8	486.8	1.00	744.3	3	-393.0	0.34	812.0	131.6	780.0	1.00	815.8	3
720.0	333.9	3	-393.0	0.45	760.1	141.8	486.8	1.00	744.3	3	-393.0	0.34	812.0	131.6	780.0	1.00	815.8	3

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	982.4	441.0	979.8	439.4	333.9	744.3	3

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-75	16	-122	-331	1	1017	16	-122	-331	1	-75.1	16	-122	-331	1	0.020	0.020	0.020			
440	-57	11	-86	-329	1	661	11	-86	-329	1	-57.1	11	-86	-329	1	0.010	0.010	0.010			



480	-41	7	-58	-326	1	347	7	-58	-326	1	-41.3	7	-58	-326	1	0.000	0.000	0.000
520	-20	3	-26	-324	1	1	3	-26	-324	1	-20.2	3	-26	-324	1	0.000	0.000	0.000
560	-11	-2	6	-321	1	-162	-2	6	-321	1	-11.4	-2	6	-321	1	0.000	0.000	0.000
640	-45	-10	69	-316	1	441	-10	69	-316	1	-45.1	-10	69	-316	1	0.007	0.007	0.007
720	-80	-19	130	-312	1	1134	-19	130	-312	1	-79.6	-19	130	-312	1	0.023	0.023	0.023

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385  
 Travature con direzione inclinata di 90°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Travature con direzione inclinata di 180°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x = 53$   
 $b, y = 35$   
 $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), x = 0.00855$   
 $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), y = 0.00962$   
 $(0.05 \cdot fck) / fyk = 0.00277$   
 $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot fck) / fyk$

Nodo a quota 735  
 Travature con direzione inclinata di 270°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Travature con direzione inclinata di 180°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x = 53$   
 $b, y = 35$   
 $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), x = 0.00855$   
 $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), y = 0.00962$   
 $(0.05 \cdot fck) / fyk = 0.00277$   
 $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot fck) / fyk$

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1  
 quota nodo Grd\*Somm(Mb,rd,x) Somm(Mc,rd,x) Grd\*Somm(Mb,rd,y) Somm(Mc,rd,y)  
 385 851 !> 714 881 !> 739

## Pilastrata 14

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm  
 acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 100 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
 sezione:T (35+0+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n°	pos.	Ø	X	Y	b/h
1	1	22	-1.7	-1.7	0.1
2	1	22	-36.7	-1.7	0.1
3	1	22	-36.7	25.1	0.1
4	1	22	25.1	25.1	0.1
5	1	22	25.1	-36.7	0.1
6	1	22	-1.7	-36.7	0.1
7	2	22	-1.7	25.1	0.1
8	3	22	25.1	-1.7	0.1
9	4	22	-28.0	-1.7	0.0
10	4	22	-19.2	-1.7	0.0
11	4	22	-10.5	-1.7	0.0
12	4	22	-36.7	7.2	0.0
13	4	22	-36.7	16.1	0.0
14	4	22	-28.0	25.1	0.0
15	4	22	-19.2	25.1	0.0
16	4	22	-10.5	25.1	0.0
17	4	22	7.2	25.1	0.0
18	4	22	16.1	25.1	0.0
19	4	22	25.1	-28.0	0.0
20	4	22	25.1	-19.2	0.0
21	4	22	25.1	-10.5	0.0
22	4	22	25.1	7.2	0.0
23	4	22	25.1	16.1	0.0

24	4	22	7.2	-36.7	0.0
25	4	22	16.1	-36.7	0.0
26	4	22	-1.7	-28.0	0.0
27	4	22	-1.7	-19.2	0.0
28	4	22	-1.7	-10.5	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N Co
0	1.0469	344	-641	-212 42 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N Co	quota	sf	M2	M3	N Co	Wk
rara	0	-15	-50	26	-364 1	206	-186	-21	21	-345 1	0.000
quasi perm.	0	-15	-50	26	-364 1	206	-186	-21	21	-345 1	0.000
frequente	0	-15	-50	26	-364 1	206	-186	-21	21	-345 1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	206 27SLV	456	732	19.63	19.01	35	325 7SLV	456	732	19.63	19.01	35
70	270	206 27SLV	331	732	14.28	0.00	35	325 7SLV	331	732	14.28	0.00	35
270	340	206 27SLV	456	732	19.63	19.01	35	325 7SLV	456	732	19.63	19.01	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 104 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:T (35+0+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	5	22	-1.7	-1.7 0.0
2	5	22	-36.7	-1.7 0.0
3	5	22	-36.7	25.1 0.0
4	5	22	25.1	25.1 0.0
5	5	22	25.1	-36.7 0.0

6	5	22	-1.7	-36.7	0.0
7	6	22	-1.7	25.1	0.0
8	7	22	25.1	-1.7	0.0
9	8	22	-25.1	-1.7	0.0
10	8	22	-13.4	-1.7	0.0
11	8	22	-36.7	11.7	0.0
12	8	22	-25.1	25.1	0.0
13	8	22	-13.4	25.1	0.0
14	8	22	11.7	25.1	0.0
15	8	22	25.1	-25.1	0.0
16	8	22	25.1	-13.4	0.0
17	8	22	25.1	11.7	0.0
18	8	22	11.7	-36.7	0.0
19	8	22	-1.7	-25.1	0.0
20	8	22	-1.7	-13.4	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N Co
720	1.0192	-384	528	8 42 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N Co	quota	sf	M2	M3	N Co	Wk
rara	720	-62	-87	129	-202 1	720	1113	-87	129	-202 1	0.019
quasi perm.	720	-62	-87	129	-202 1	720	1113	-87	129	-202 1	0.019
frequente	720	-62	-87	129	-202 1	720	1113	-87	129	-202 1	0.019

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	77 27SLV	456	745	19.63	19.01	35	249 48SLV	456	732	19.63	19.01	35
470	620	77 27SLV	260	744	11.22	0.00	35	249 48SLV	260	732	11.22	5.16	35
620	690	77 27SLV	456	743	19.63	19.01	35	249 48SLV	456	732	19.63	19.01	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

## Pilastrata 15

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 14 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:TR (0+35+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	1	24	-25.0	36.6
2	1	24	1.6	36.6
3	1	24	1.6	1.6
4	1	24	36.6	1.6
5	1	24	36.6	-25.0
6	1	24	-25.0	-25.0
7	2	24	1.6	-25.0
8	3	24	-25.0	1.6
9	4	24	-16.1	36.6
10	4	24	-7.2	36.6
11	4	24	1.6	10.4
12	4	24	1.6	19.1
13	4	24	1.6	27.9
14	4	24	10.4	1.6
15	4	24	19.1	1.6
16	4	24	27.9	1.6
17	4	24	36.6	-16.1
18	4	24	36.6	-7.2
19	4	24	-16.1	-25.0
20	4	24	-7.2	-25.0
21	4	24	10.4	-25.0
22	4	24	19.1	-25.0
23	4	24	27.9	-25.0
24	4	24	-25.0	-16.1
25	4	24	-25.0	-7.2
26	4	24	-25.0	10.4
27	4	24	-25.0	19.1
28	4	24	-25.0	27.9

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
0	1.0618	-344	733	-135	6 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	370	-14	2	-29	-303	1	329	-180	5	-26	-307	1	0.000
quasi perm.	370	-14	2	-29	-303	1	329	-180	5	-26	-307	1	0.000
frequente	370	-14	2	-29	-303	1	329	-180	5	-26	-307	1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	214	24SLV	455	731	19.63	18.98	35	334	43SLV	455	731	19.63	18.98	35
70	270	214	24SLV	364	731	15.71	0.00	35	334	43SLV	364	731	15.71	0.00	35
270	340	214	24SLV	455	731	19.63	18.98	35	334	43SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23

340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 49 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:TR (0+35+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n°	pos.	ø	X	Y	b/h
1	5	24	-25.0	36.6	0.0
2	5	24	1.6	36.6	0.0
3	5	24	1.6	1.6	0.0
4	5	24	36.6	1.6	0.0
5	5	24	36.6	-25.0	0.0
6	5	24	-25.0	-25.0	0.0
7	6	24	1.6	-25.0	0.0
8	7	24	-25.0	1.6	0.0
9	8	24	-11.7	36.6	0.0
10	8	24	1.6	13.3	0.0
11	8	24	1.6	25.0	0.0
12	8	24	13.3	1.6	0.0
13	8	24	25.0	1.6	0.0
14	8	24	36.6	-11.7	0.0
15	8	24	-11.7	-25.0	0.0
16	8	24	13.3	-25.0	0.0
17	8	24	25.0	-25.0	0.0
18	8	24	-25.0	-11.7	0.0
19	8	24	-25.0	13.3	0.0
20	8	24	-25.0	25.0	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
720	1.1047	372	-566	56	6 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	720	-56	81	-125	-181	1	720	944	81	-125	-181	1	0.014
quasi perm.	720	-56	81	-125	-181	1	720	944	81	-125	-181	1	0.014
frequente	720	-56	81	-125	-181	1	720	944	81	-125	-181	1	0.014

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	73	24SLV	455	737	19.63	18.98	35	251	4SLV	455	731	19.63	18.98	35
470	620	73	24SLV	260	736	11.22	0.00	35	251	4SLV	260	731	11.22	4.62	35
620	690	73	24SLV	455	734	19.63	18.98	35	251	4SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13

290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

Pilastrata 16

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)  
Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 94  
calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione													
quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-330	2	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.8	426	419	-328	2	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.8	426	419	-325	2	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-323	2	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-320	2	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-317	2	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-315	2	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-312	2	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-310	2	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-307	2	SLV-Ger. ***

Verifiche a taglio

SLV													
quota	VEdX	Co		N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co		N AstY
0.0	23.5	4	-836.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.2	4	-836.7	0.29	877.4 175.2 682.5 1.00 31.7 4
41.1	23.5	4	-836.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.2	4	-836.7	0.29	877.4 175.2 682.5 1.00 31.7 4
82.2	23.5	4	-836.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.2	4	-836.7	0.29	877.4 175.2 682.5 1.00 31.7 4
123.3	23.5	4	-836.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.2	4	-836.7	0.29	877.4 175.2 682.5 1.00 31.7 4
164.4	23.5	4	-836.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.2	4	-836.7	0.29	877.4 175.2 682.5 1.00 31.7 4
205.6	23.5	4	-836.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.2	4	-836.7	0.29	877.4 175.2 682.5 1.00 31.7 4
246.7	23.5	4	-836.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.2	4	-836.7	0.29	877.4 175.2 682.5 1.00 31.7 4
287.8	23.5	4	-836.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.2	4	-836.7	0.29	877.4 175.2 682.5 1.00 31.7 4
328.9	23.5	4	-836.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.2	4	-836.7	0.29	877.4 175.2 682.5 1.00 31.7 4
370.0	23.5	4	-809.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	21.2	4	-809.4	0.34	877.4 175.2 780.0 1.00 31.7 4
SLV													
quota	VEdX	Co		N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co		N AstY
0.0	305.2	47	-912.9	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.9	47	-912.9	0.29	877.4 175.2 682.5 1.00 740.7 47
41.1	305.2	47	-912.9	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.9	47	-912.9	0.29	877.4 175.2 682.5 1.00 740.7 47
82.2	305.2	47	-912.9	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.9	47	-912.9	0.29	877.4 175.2 682.5 1.00 740.7 47
123.3	305.2	47	-912.9	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.9	47	-912.9	0.29	877.4 175.2 682.5 1.00 740.7 47
164.4	305.2	47	-912.9	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.9	47	-912.9	0.29	877.4 175.2 682.5 1.00 740.7 47
205.6	305.2	47	-912.9	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.9	47	-912.9	0.29	877.4 175.2 682.5 1.00 740.7 47
246.7	305.2	47	-912.9	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.9	47	-912.9	0.29	877.4 175.2 682.5 1.00 740.7 47

287.8	305.2	47	-912.9	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.9	47	-912.9	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.7	47
328.9	305.2	47	-912.9	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.9	47	-912.9	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.7	47
370.0	305.2	47	-891.9	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	674.9	47	-891.9	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	740.7	47

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1043.6	472.1	1042.4	471.3	305.2	674.9	47

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-29	-34	14	-622	1	-404	-34	14	-622	1	-29.1	-34	14	-622	1	0.000	0.000	0.000			
41	-25	-27	7	-619	1	-357	-27	7	-619	1	-25.2	-27	7	-619	1	0.000	0.000	0.000			
82	-22	-21	0	-616	1	-318	-21	0	-616	1	-21.8	-21	0	-616	1	0.000	0.000	0.000			
123	-23	-14	-8	-614	1	-322	-14	-8	-614	1	-22.6	-14	-8	-614	1	0.000	0.000	0.000			
164	-24	-8	-15	-611	1	-339	-8	-15	-611	1	-24.3	-8	-15	-611	1	0.000	0.000	0.000			
206	-26	-1	-22	-609	1	-356	-1	-22	-609	1	-26.0	-1	-22	-609	1	0.000	0.000	0.000			
247	-30	6	-29	-606	1	-401	6	-29	-606	1	-29.8	6	-29	-606	1	0.000	0.000	0.000			
288	-34	12	-36	-604	1	-451	12	-36	-604	1	-34.0	12	-36	-604	1	0.000	0.000	0.000			
329	-38	19	-44	-601	1	14	19	-44	-601	1	-38.4	19	-44	-601	1	0.000	0.000	0.000			
370	-43	25	-51	-599	1	79	25	-51	-599	1	-43.1	25	-51	-599	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 67

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-241	2	SLV-Ger. ***
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	386	380	-239	2	SLV-Ger. ***
480.0	11.6	5.2	5.4	3.9	4.2	7.8	4.2	1.0	334	329	-236	2	SLV-Ger. ***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	281	277	-234	2	SLV-Ger.
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.6	229	226	-231	2	SLV-Ger.
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.1	80	-196	-230	6	SLV
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	136	-367	-226	6	SLV

Verifiche a taglio

SLU	quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
	400.0	23.5	4	-809.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	21.2	4	-809.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	31.7	4
	440.0	102.0	4	-406.0	0.45	762.0	143.1	486.8	1.00	19.5	4	-406.0	0.34	814.0	133.0	780.0	1.00	103.8	4
	480.0	102.0	4	-406.0	0.45	762.0	143.1	486.8	1.00	19.5	4	-406.0	0.34	814.0	133.0	780.0	1.00	103.8	4
	520.0	102.0	4	-406.0	0.45	762.0	143.1	486.8	1.00	19.5	4	-406.0	0.34	814.0	133.0	780.0	1.00	103.8	4
	560.0	102.0	4	-406.0	0.45	762.0	143.1	486.8	1.00	19.5	4	-406.0	0.34	814.0	133.0	780.0	1.00	103.8	4
	640.0	102.0	4	-406.0	0.45	762.0	143.1	486.8	1.00	19.5	4	-406.0	0.34	814.0	133.0	780.0	1.00	103.8	4
	720.0	102.0	4	-406.0	0.45	762.0	143.1	486.8	1.00	19.5	4	-406.0	0.34	814.0	133.0	780.0	1.00	103.8	4
SLV	quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
	400.0	305.2	47	-891.9	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	674.9	47	-891.9	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	740.7	47
	440.0	331.9	47	-361.5	0.45	753.9	137.7	486.8	1.00	740.8	47	-361.5	0.34	805.3	127.2	780.0	1.00	811.7	47
	480.0	331.9	47	-361.5	0.45	753.9	137.7	486.8	1.00	740.8	47	-361.5	0.34	805.3	127.2	780.0	1.00	811.7	47
	520.0	331.9	47	-361.5	0.45	753.9	137.7	486.8	1.00	740.8	47	-361.5	0.34	805.3	127.2	780.0	1.00	811.7	47
	560.0	331.9	47	-361.5	0.45	753.9	137.7	486.8	1.00	740.8	47	-361.5	0.34	805.3	127.2	780.0	1.00	811.7	47
	640.0	331.9	47	-361.5	0.45	753.9	137.7	486.8	1.00	740.8	47	-361.5	0.34	805.3	127.2	780.0	1.00	811.7	47
	720.0	331.9	47	-361.5	0.45	753.9	137.7	486.8	1.00	740.8	47	-361.5	0.34	805.3	127.2	780.0	1.00	811.7	47

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	977.8	438.2	975.2	436.7	331.9	740.8	47

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-74	-22	118	-302	1	1022	-22	118	-302	1	-73.7	-22	118	-302	1	0.020	0.020	0.020			
440	-56	-15	83	-299	1	673	-15	83	-299	1	-55.9	-15	83	-299	1	0.010	0.010	0.010			
480	-40	-10	56	-297	1	365	-10	56	-297	1	-40.3	-10	56	-297	1	0.000	0.000	0.000			
520	-19	-4	25	-294	1	14	-4	25	-294	1	-19.3	-4	25	-294	1	0.000	0.000	0.000			
560	-11	2	-5	-292	1	-150	2	-5	-292	1	-10.6	2	-5	-292	1	0.000	0.000	0.000			
640	-44	14	-67	-287	1	457	14	-67	-287	1	-44.1	14	-67	-287	1	0.007	0.007	0.007			
720	-78	25	-125	-282	1	1139	25	-125	-282	1	-78.2	25	-125	-282	1	0.023	0.023	0.023			

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53



b,y=35  
 (nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855  
 (nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962  
 (0.05\*fck)/fyk=0.00277  
 (nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 735  
 Travature con direzione inclinata di 90°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Travature con direzione inclinata di 0°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 b,x=53  
 b,y=35  
 (nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855  
 (nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962  
 (0.05\*fck)/fyk=0.00277  
 (nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1

quota nodo Grd\*Somm(Mb,rd,x)      Somm(Mc,rd,x)      Grd\*Somm(Mb,rd,y)      Somm(Mc,rd,y)  
 385                      851                      !>                      740                      838                      !>                      729

## Pilastrata 17

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm

acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 95

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-200	1	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	421	391	-198	1	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.8	421	391	-195	1	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-193	1	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-190	1	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-188	1	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-185	1	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-183	1	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-180	1	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-178	1	SLV-Ger. ***

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	14.6	4	-761.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.8	4	-761.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
41.1	14.6	4	-761.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.8	4	-761.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
82.2	14.6	4	-761.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.8	4	-761.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
123.3	14.6	4	-761.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.8	4	-761.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
164.4	14.6	4	-761.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.8	4	-761.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
205.6	14.6	4	-761.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.8	4	-761.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
246.7	14.6	4	-761.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.8	4	-761.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
287.8	14.6	4	-761.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.8	4	-761.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
328.9	14.6	4	-761.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.8	4	-761.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
370.0	14.6	4	-734.2	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.8	4	-734.2	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	15.1	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	305.8	48	-935.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	48	-935.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	48
41.1	305.8	48	-935.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	48	-935.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	48
82.2	305.8	48	-935.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	48	-935.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	48
123.3	305.8	48	-935.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	48	-935.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	48
164.4	305.8	48	-935.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	48	-935.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	48
205.6	305.8	48	-935.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	48	-935.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	48
246.7	305.8	48	-935.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	48	-935.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	48
287.8	305.8	48	-935.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	48	-935.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	48
328.9	305.8	48	-935.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	48	-935.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	48
370.0	305.8	48	-914.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	675.7	48	-914.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	741.7	48

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce Mxp,i Myp,i Mxp,s Myp,s Txp Typ Co  
 340 1045.0 473.1 1043.7 472.2 305.8 675.7 48

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-20	-11	6	-568	1	-287	-11	6	-568	1	-20.0	-11	6	-568	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
41	-18	-10	1	-565	1	-264	-10	1	-565	1	-17.9	-10	1	-565	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
82	-19	-9	-3	-563	1	-279	-9	-3	-563	1	-19.2	-9	-3	-563	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
123	-20	-8	-8	-560	1	-285	-8	-8	-560	1	-20.0	-8	-8	-560	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
164	-22	-7	-12	-558	1	-303	-7	-12	-558	1	-21.6	-7	-12	-558	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
206	-23	-5	-17	-555	1	-320	-5	-17	-555	1	-23.1	-5	-17	-555	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
247	-25	-4	-21	-553	1	-338	-4	-21	-553	1	-24.7	-4	-21	-553	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
288	-26	-3	-26	-550	1	-355	-3	-26	-550	1	-26.3	-3	-26	-550	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

Complesso Scolastico Fonti

329	-28	-2	-30	-548	1	-373	-2	-30	-548	1	-27.9	-2	-30	-548	1	0.000	0.000	0.000
370	-29	-1	-35	-545	1	-390	-1	-35	-545	1	-29.5	-1	-35	-545	1	0.000	0.000	0.000

asta sap n° 68

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co						
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-204	1	SLV-Ger.	***				
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	1.0	382	355	-202	1	SLV-Ger.	***				
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.4	279	259	-197	1	SLV-Ger.					
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.7	227	210	-194	1	SLV-Ger.					
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.5	209	248	-189	1	SLV-Ger.					
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-185	1	SLV-Ger.					

Verifiche a taglio

SLU	quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
	400.0	14.6	4	-734.2	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.8	4	-734.2	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	15.1	4
	440.0	49.2	4	-434.0	0.45	768.1	147.1	486.8	1.00	15.6	4	-434.0	0.34	820.4	137.2	780.0	1.00	51.6	4
	520.0	49.2	4	-434.0	0.45	768.1	147.1	486.8	1.00	15.6	4	-434.0	0.34	820.4	137.2	780.0	1.00	51.6	4
	560.0	49.2	4	-434.0	0.45	768.1	147.1	486.8	1.00	15.6	4	-434.0	0.34	820.4	137.2	780.0	1.00	51.6	4
	640.0	49.2	4	-434.0	0.45	768.1	147.1	486.8	1.00	15.6	4	-434.0	0.34	820.4	137.2	780.0	1.00	51.6	4
	720.0	49.2	4	-410.9	0.79	765.3	145.3	851.9	1.00	15.6	4	-410.9	0.59	817.5	135.3	1365.0	1.00	51.6	4

SLV	quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
	400.0	305.8	48	-914.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	675.7	48	-914.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	741.7	48
	440.0	337.3	48	-443.2	0.45	770.4	148.7	486.8	1.00	749.8	48	-443.2	0.34	823.0	138.9	780.0	1.00	822.2	48
	520.0	337.3	48	-443.2	0.45	770.4	148.7	486.8	1.00	749.8	48	-443.2	0.34	823.0	138.9	780.0	1.00	822.2	48
	560.0	337.3	48	-443.2	0.45	770.4	148.7	486.8	1.00	749.8	48	-443.2	0.34	823.0	138.9	780.0	1.00	822.2	48
	640.0	337.3	48	-443.2	0.45	770.4	148.7	486.8	1.00	749.8	48	-443.2	0.34	823.0	138.9	780.0	1.00	822.2	48
	720.0	337.3	48	-425.4	0.79	768.3	147.3	851.9	1.00	749.8	48	-425.4	0.59	820.7	137.4	1365.0	1.00	822.2	48

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	989.7	445.3	987.1	443.8	337.3	749.8	48

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-45	18	65	-324	1	409	18	65	-324	1	-44.5	18	65	-324	1	0.006	0.006	0.006			
440	-35	12	48	-321	1	246	12	48	-321	1	-35.4	12	48	-321	1	0.000	0.000	0.000			
520	-18	3	20	-316	1	-232	3	20	-316	1	-17.6	3	20	-316	1	0.000	0.000	0.000			
560	-11	-1	5	-314	1	-157	-1	5	-314	1	-11.0	-1	5	-314	1	0.000	0.000	0.000			
640	-21	-11	-24	-309	1	22	-11	-24	-309	1	-20.9	-11	-24	-309	1	0.000	0.000	0.000			
720	-38	-20	-52	-304	1	308	-20	-52	-304	1	-38.0	-20	-52	-304	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 16

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co							
750.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-54	9	SLV-Ger.						
802.1	11.0	5.8	5.7	4.5	5.2	9.0	4.9	1.8	146	173	-51	9	SLV-Ger.						
854.2	9.0	5.8	4.2	4.5	4.2	9.0	4.2	4.7	-9	-69	-51	1	SLV						

Verifiche a taglio

SLU	quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
	750.0	49.2	4	-410.9	0.79	765.3	145.3	851.9	1.00	15.6	4	-410.9	0.59	817.5	135.3	1365.0	1.00	51.6	4
	802.1	88.0	4	-83.8	0.79	700.1	101.8	851.9	1.00	10.0	4	-83.8	0.59	747.8	88.8	1365.0	1.00	88.5	4
	854.2	88.0	4	-83.8	0.79	700.1	101.8	851.9	1.00	10.0	4	-83.8	0.59	747.8	88.8	1365.0	1.00	88.5	4
SLV	quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
	750.0	337.3	48	-425.4	0.79	768.3	147.3	851.9	1.00	749.8	48	-425.4	0.59	820.7	137.4	1365.0	1.00	822.2	48
	802.1	1229.2	40	-71.9	0.79	697.9	100.4	851.9	1.00	2816.9	40	-71.9	0.59	745.5	87.3	1365.0	1.00	3073.4	40
	854.2	1229.2	40	-71.9	0.79	697.9	100.4	851.9	1.00	2816.9	40	-71.9	0.59	745.5	87.3	1365.0	1.00	3073.4	40

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
68	934.1	412.9	812.0	349.0	1229.2	2816.9	40
68	933.6	412.7	811.5	348.7	1228.3	2815.3	48

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
750	-36	0	66	-63	1	654	0	66	-63	1	-36.1	0	66	-63	1	0.013	0.013	0.013			
802	-22	-4	31	-60	1	354	-4	31	-60	1	-21.5	-4	31	-60	1	0.000	0.000	0.000			
854	-4	-8	-2	-57	1	7	-8	-2	-57	1	-4.2	-8	-2	-57	1	0.000	0.000	0.000			

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
866	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

## Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385  
 Travature con direzione inclinata di 270°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Travature con direzione inclinata di 180°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x = 53$   
 $b, y = 35$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), x = 0.00855$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), y = 0.00962$   
 $(0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk} = 0.00277$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk}$

Nodo a quota 735  
 Travature con direzione inclinata di 270°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Travature con direzione inclinata di 180°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x = 53$   
 $b, y = 35$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), x = 0.01496$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), y = 0.01683$   
 $(0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk} = 0.00277$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk}$

Nodo a quota 866  
 Travature con direzione inclinata di 0°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x = 53$   
 $b, y = 35$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), x = 0.01496$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), y = 0.01683$   
 $(0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk} = 0.00277$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk}$

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1

quota nodo	Grd*Som(Mb,rd,x)	!	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Som(Mb,rd,y)	!	Somm(Mc,rd,y)
385	842	!>	768	782	!>	713
735	484	<	631	574	<	747

## Pilastrata 18

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm

acciaio f<sub>yk</sub> 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 96

calcestruzzo R<sub>ck</sub> 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	Msd <sub>x</sub>	Msd <sub>y</sub>	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-201	6	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	421	391	-199	6	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.8	421	391	-196	6	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-193	6	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-191	6	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-188	6	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-186	6	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-183	6	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-181	6	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-178	6	SLV-Ger. ***

## Verifiche a taglio

SLU

quota	VEd <sub>X</sub>	Co	N	Ast <sub>X</sub>	VRcd <sub>X</sub>	VRd <sub>X</sub>	VRsd <sub>X</sub>	cotg	VEd <sub>Y</sub>	Co	N	Ast <sub>Y</sub>	VRcd <sub>Y</sub>	VRd <sub>Y</sub>	VRsd <sub>Y</sub>	cotg	VEd <sub>max</sub>	Co
0.0	14.7	4	-761.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.5	4	-761.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
41.1	14.7	4	-761.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.5	4	-761.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
82.2	14.7	4	-761.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.5	4	-761.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
123.3	14.7	4	-761.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.5	4	-761.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
164.4	14.7	4	-761.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.5	4	-761.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
205.6	14.7	4	-761.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.5	4	-761.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
246.7	14.7	4	-761.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.5	4	-761.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
287.8	14.7	4	-761.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.5	4	-761.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
328.9	14.7	4	-761.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.5	4	-761.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	15.1	4
370.0	14.7	4	-734.1	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.5	4	-734.1	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	15.1	4

SLV																		
quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	305.8	43	-934.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	43	-934.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	43
41.1	305.8	43	-934.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	43	-934.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	43
82.2	305.8	43	-934.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	43	-934.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	43
123.3	305.8	43	-934.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	43	-934.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	43
164.4	305.8	43	-934.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	43	-934.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	43
205.6	305.8	43	-934.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	43	-934.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	43
246.7	305.8	43	-934.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	43	-934.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	43
287.8	305.8	43	-934.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	43	-934.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	43
328.9	305.8	43	-934.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.7	43	-934.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.7	43
370.0	305.8	43	-913.8	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	675.7	43	-913.8	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	741.7	43

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1044.9	473.0	1043.7	472.2	305.8	675.7	43

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-20	11	6	-568	1	-286	11	6	-568	1	-19.9	11	6	-568	1	0.000	0.000	0.000			
41	-18	10	1	-565	1	-263	10	1	-565	1	-17.9	10	1	-565	1	0.000	0.000	0.000			
82	-19	9	-3	-563	1	-278	9	-3	-563	1	-19.1	9	-3	-563	1	0.000	0.000	0.000			
123	-20	8	-8	-560	1	-284	8	-8	-560	1	-19.9	8	-8	-560	1	0.000	0.000	0.000			
164	-22	7	-12	-558	1	-302	7	-12	-558	1	-21.5	7	-12	-558	1	0.000	0.000	0.000			
206	-23	5	-17	-555	1	-320	5	-17	-555	1	-23.1	5	-17	-555	1	0.000	0.000	0.000			
247	-25	4	-21	-553	1	-338	4	-21	-553	1	-24.8	4	-21	-553	1	0.000	0.000	0.000			
288	-26	3	-26	-550	1	-356	3	-26	-550	1	-26.4	3	-26	-550	1	0.000	0.000	0.000			
329	-28	2	-30	-548	1	-374	2	-30	-548	1	-28.0	2	-30	-548	1	0.000	0.000	0.000			
370	-30	1	-35	-545	1	-391	1	-35	-545	1	-29.6	1	-35	-545	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 69

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co		
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	391	-205	6	SLV-Ger.	***
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	1.0	382	355	-203	6	SLV-Ger.	***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.4	279	259	-198	6	SLV-Ger.	
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.7	227	210	-195	6	SLV-Ger.	
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.5	209	248	-190	6	SLV-Ger.	
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-186	6	SLV-Ger.	

Verifiche a taglio

SLU																		
quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	14.7	4	-734.1	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.5	4	-734.1	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	15.1	4
440.0	49.2	4	-434.1	0.45	768.1	147.1	486.8	1.00	16.0	4	-434.1	0.34	820.5	137.3	780.0	1.00	51.7	4
520.0	49.2	4	-434.1	0.45	768.1	147.1	486.8	1.00	16.0	4	-434.1	0.34	820.5	137.3	780.0	1.00	51.7	4
560.0	49.2	4	-434.1	0.45	768.1	147.1	486.8	1.00	16.0	4	-434.1	0.34	820.5	137.3	780.0	1.00	51.7	4
640.0	49.2	4	-434.1	0.45	768.1	147.1	486.8	1.00	16.0	4	-434.1	0.34	820.5	137.3	780.0	1.00	51.7	4
720.0	49.2	4	-410.9	0.79	765.3	145.3	851.9	1.00	16.0	4	-410.9	0.59	817.5	135.3	1365.0	1.00	51.7	4

SLV																		
120.0	457.2	4	410.0	0.75	765.0	145.0	651.0	1.00	10.0	4	410.0	0.55	827.0	135.0	1505.0	1.00	521.7	4
quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	305.8	43	-913.8	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	675.7	43	-913.8	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	741.7	43
440.0	337.2	43	-442.2	0.45	770.2	148.6	486.8	1.00	749.7	43	-442.2	0.34	822.8	138.8	780.0	1.00	822.1	43
520.0	337.2	43	-442.2	0.45	770.2	148.6	486.8	1.00	749.7	43	-442.2	0.34	822.8	138.8	780.0	1.00	822.1	43
560.0	337.2	43	-442.2	0.45	770.2	148.6	486.8	1.00	749.7	43	-442.2	0.34	822.8	138.8	780.0	1.00	822.1	43
640.0	337.2	43	-442.2	0.45	770.2	148.6	486.8	1.00	749.7	43	-442.2	0.34	822.8	138.8	780.0	1.00	822.1	43
720.0	337.2	43	-424.4	0.79	768.1	147.1	851.9	1.00	749.7	43	-424.4	0.59	820.5	137.3	1365.0	1.00	822.1	43

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	989.6	445.3	987.0	443.7	337.2	749.7	43

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-45	-18	65	-324	1	410	-18	65	-324	1	-44.6	-18	65	-324	1	0.006	0.006	0.006			
440	-35	-13	48	-321	1	246	-13	48	-321	1	-35.4	-13	48	-321	1	0.000	0.000	0.000			
520	-18	-3	20	-316	1	-233	-3	20	-316	1	-17.6	-3	20	-316	1	0.000	0.000	0.000			
560	-11	1	5	-314	1	-157	1	5	-314	1	-11.1	1	5	-314	1	0.000	0.000	0.000			
640	-21	11	-24	-309	1	23	11	-24	-309	1	-20.9	11	-24	-309	1	0.000	0.000	0.000			
720	-38	20	-52	-304	1	310	20	-52	-304	1	-38.1	20	-52	-304	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 1

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
750.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-54	22	SLV-Ger.
802.1	11.0	5.8	5.7	4.5	5.2	9.0	4.9	1.8	146	173	-51	22	SLV-Ger.
854.2	9.0	5.8	4.2	4.5	4.2	9.0	4.2	4.8	9	-69	-51	6	SLV

Verifiche a taglio

SLU																				
quota	VEdX	Co		N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co		N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
750.0	49.2	4		-410.9	0.79	765.3	145.3	851.9	1.00	16.0	4		-410.9	0.59	817.5	135.3	1365.0	1.00	51.7	4
802.1	87.9	4		-83.9	0.79	700.1	101.8	851.9	1.00	10.0	4		-83.9	0.59	747.8	88.8	1365.0	1.00	88.5	4

854.2	87.9	4	-83.9	0.79	700.1	101.8	851.9	1.00	10.0	4	-83.9	0.59	747.8	88.8	1365.0	1.00	88.5	4
SLV																		
quota	VEdX	Co		N AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co		N AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
750.0	337.2	43	-424.4	0.79	768.1	147.1	851.9	1.00	749.7	43	-424.4	0.59	820.5	137.3	1365.0	1.00	822.1	43
802.1	1229.4	27	-72.0	0.79	698.0	100.4	851.9	1.00	2817.5	27	-72.0	0.59	745.5	87.3	1365.0	1.00	3074.0	27 ***
854.2	1229.4	27	-72.0	0.79	698.0	100.4	851.9	1.00	2817.5	27	-72.0	0.59	745.5	87.3	1365.0	1.00	3074.0	27 ***

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
68	934.2	412.9	812.0	349.0	1229.4	2817.5	27
68	933.5	412.6	811.5	348.7	1228.4	2815.7	43

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
750	-36	0	66	-63	1	654	0	66	-63	1	-36.1	0	66	-63	1	0.013	0.013	0.013			
802	-22	4	31	-60	1	354	4	31	-60	1	-21.5	4	31	-60	1	0.000	0.000	0.000			
854	-4	8	-2	-57	1	7	8	-2	-57	1	-4.2	8	-2	-57	1	0.000	0.000	0.000			

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
866	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385  
 Travature con direzione inclinata di 90°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Travature con direzione inclinata di 0°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 b,x=53  
 b,y=35  
 $(nst \cdot Ast)/(i \cdot b),x=0.00855$   
 $(nst \cdot Ast)/(i \cdot b),y=0.00962$   
 $(0.05 \cdot fck)/fyk=0.00277$   
 $(nst \cdot Ast)/(i \cdot b),min > (0.05 \cdot fck)/fyk$

Nodo a quota 735  
 Travature con direzione inclinata di 270°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Travature con direzione inclinata di 0°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 b,x=53  
 b,y=35  
 $(nst \cdot Ast)/(i \cdot b),x=0.01496$   
 $(nst \cdot Ast)/(i \cdot b),y=0.01683$   
 $(0.05 \cdot fck)/fyk=0.00277$   
 $(nst \cdot Ast)/(i \cdot b),min > (0.05 \cdot fck)/fyk$

Nodo a quota 866  
 Travature con direzione inclinata di 180°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 b,x=53  
 b,y=35  
 $(nst \cdot Ast)/(i \cdot b),x=0.01496$   
 $(nst \cdot Ast)/(i \cdot b),y=0.01683$   
 $(0.05 \cdot fck)/fyk=0.00277$   
 $(nst \cdot Ast)/(i \cdot b),min > (0.05 \cdot fck)/fyk$

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia						
Gamma,rd (Grd) = 1.1						
quota nodo	Grd*Som(Mb,rd,x)	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Som(Mb,rd,y)	Somm(Mc,rd,y)		
385	842	!>	768	782	!>	713
735	484	<	631	574	<	747

Pilastrata 19

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>q</sup>, apertura fessure in mm  
 acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>q</sup>)  
 Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 97  
 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>q</sup>)  
 sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-330	5	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.8	426	419	-328	5	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.8	426	419	-325	5	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-323	5	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-320	5	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-318	5	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-315	5	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-313	5	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-310	5	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-308	5	SLV-Ger. ***

## Verifiche a taglio

## SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	23.7	4	-836.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.0	4	-836.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
41.1	23.7	4	-836.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.0	4	-836.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
82.2	23.7	4	-836.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.0	4	-836.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
123.3	23.7	4	-836.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.0	4	-836.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
164.4	23.7	4	-836.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.0	4	-836.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
205.6	23.7	4	-836.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.0	4	-836.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
246.7	23.7	4	-836.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.0	4	-836.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
287.8	23.7	4	-836.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.0	4	-836.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
328.9	23.7	4	-836.3	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	21.0	4	-836.3	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
370.0	23.7	4	-809.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	21.0	4	-809.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	31.6	4

## SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	305.2	44	-912.1	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.8	44	-912.1	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.7	44
41.1	305.2	44	-912.1	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.8	44	-912.1	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.7	44
82.2	305.2	44	-912.1	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.8	44	-912.1	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.7	44
123.3	305.2	44	-912.1	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.8	44	-912.1	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.7	44
164.4	305.2	44	-912.1	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.8	44	-912.1	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.7	44
205.6	305.2	44	-912.1	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.8	44	-912.1	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.7	44
246.7	305.2	44	-912.1	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.8	44	-912.1	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.7	44
287.8	305.2	44	-912.1	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.8	44	-912.1	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.7	44
328.9	305.2	44	-912.1	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	674.8	44	-912.1	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.7	44
370.0	305.2	44	-891.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	674.8	44	-891.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	740.7	44

## Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1043.6	472.1	1042.3	471.2	305.2	674.8	44

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-29	33	14	-621	1	-404	33	14	-621	1	-29.1	33	14	-621	1	0.000	0.000	0.000			
41	-25	27	7	-619	1	-357	27	7	-619	1	-25.1	27	7	-619	1	0.000	0.000	0.000			
82	-22	20	0	-616	1	-317	20	0	-616	1	-21.7	20	0	-616	1	0.000	0.000	0.000			
123	-22	14	-8	-614	1	-321	14	-8	-614	1	-22.5	14	-8	-614	1	0.000	0.000	0.000			
164	-24	7	-15	-611	1	-339	7	-15	-611	1	-24.2	7	-15	-611	1	0.000	0.000	0.000			
206	-26	1	-22	-609	1	-356	1	-22	-609	1	-26.0	1	-22	-609	1	0.000	0.000	0.000			
247	-30	-6	-29	-606	1	-401	-6	-29	-606	1	-29.8	-6	-29	-606	1	0.000	0.000	0.000			
288	-34	-12	-37	-603	1	-451	-12	-37	-603	1	-34.0	-12	-37	-603	1	0.000	0.000	0.000			
329	-38	-19	-44	-601	1	15	-19	-44	-601	1	-38.4	-19	-44	-601	1	0.000	0.000	0.000			
370	-43	-25	-51	-598	1	79	-25	-51	-598	1	-43.1	-25	-51	-598	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 86

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	426	419	-241	5	SLV-Ger. ***
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	386	380	-238	5	SLV-Ger. ***
480.0	11.6	5.2	5.4	3.9	4.2	7.8	4.2	1.0	334	329	-236	5	SLV-Ger. ***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	281	277	-234	5	SLV-Ger.
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.6	229	226	-231	5	SLV-Ger.
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.1	-78	-195	-230	1	SLV
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	-132	-365	-226	1	SLV

## Verifiche a taglio

## SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	23.7	4	-809.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	21.0	4	-809.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	31.6	4
440.0	102.0	4	-405.8	0.45	762.0	143.1	486.8	1.00	19.0	4	-405.8	0.34	814.0	132.9	780.0	1.00	103.8	4
480.0	102.0	4	-405.8	0.45	762.0	143.1	486.8	1.00	19.0	4	-405.8	0.34	814.0	132.9	780.0	1.00	103.8	4
520.0	102.0	4	-405.8	0.45	762.0	143.1	486.8	1.00	19.0	4	-405.8	0.34	814.0	132.9	780.0	1.00	103.8	4
560.0	102.0	4	-405.8	0.45	762.0	143.1	486.8	1.00	19.0	4	-405.8	0.34	814.0	132.9	780.0	1.00	103.8	4
640.0	102.0	4	-405.8	0.45	762.0	143.1	486.8	1.00	19.0	4	-405.8	0.34	814.0	132.9	780.0	1.00	103.8	4
720.0	102.0	4	-405.8	0.45	762.0	143.1	486.8	1.00	19.0	4	-405.8	0.34	814.0	132.9	780.0	1.00	103.8	4

## SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	305.2	44	-891.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	674.8	44	-891.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	740.7	44
440.0	331.8	44	-361.5	0.45	753.9	137.7	486.8	1.00	740.8	44	-361.5	0.34	805.3	127.1	780.0	1.00	811.7	44
480.0	331.8	44	-361.5	0.45	753.9	137.7	486.8	1.00	740.8	44	-361.5	0.34	805.3	127.1	780.0	1.00	811.7	44
520.0	331.8	44	-361.5	0.45	753.9	137.7	486.8	1.00	740.8	44	-361.5	0.34	805.3	127.1	780.0	1.00	811.7	44
560.0	331.8	44	-361.5	0.45	753.9	137.7	486.8	1.00	740.8	44	-361.5	0.34	805.3	127.1	780.0	1.00	811.7	44
640.0	331.8	44	-361.5	0.45	753.9	137.7	486.8	1.00	740.8	44	-361.5	0.34	805.3	127.1	780.0	1.00	811.7	44
720.0	331.8	44	-361.5	0.45	753.9	137.7	486.8	1.00	740.8	44	-361.5	0.34	805.3	127.1	780.0	1.00	811.7	44

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	977.8	438.2	975.2	436.7	331.8	740.8	44

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-74	21	118	-301	1	1021	21	118	-301	1	-73.6	21	118	-301	1	0.020	0.020	0.020			
440	-56	14	83	-299	1	672	14	83	-299	1	-55.8	14	83	-299	1	0.010	0.010	0.010			
480	-40	9	56	-296	1	365	9	56	-296	1	-40.3	9	56	-296	1	0.000	0.000	0.000			
520	-19	4	25	-294	1	13	4	25	-294	1	-19.3	4	25	-294	1	0.000	0.000	0.000			
560	-11	-2	-5	-291	1	-150	-2	-5	-291	1	-10.5	-2	-5	-291	1	0.000	0.000	0.000			
640	-44	-14	-67	-286	1	456	-14	-67	-286	1	-44.1	-14	-67	-286	1	0.007	0.007	0.007			
720	-78	-25	-125	-282	1	1138	-25	-125	-282	1	-78.1	-25	-125	-282	1	0.023	0.023	0.023			

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385  
Travature con direzione inclinata di 90°  
Nodo trave-colonna interni  
Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
Travature con direzione inclinata di 0°  
Nodo trave-colonna interni  
Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
Verifica secondo 7.4.6.2.3  
Nodo non confinato  
b,x=53  
b,y=35  
(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855  
(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962  
(0.05\*fck)/fyk=0.00277  
(nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 735  
Travature con direzione inclinata di 90°  
Nodo trave-colonna interni  
Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
Travature con direzione inclinata di 0°  
Nodo trave-colonna interni  
Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
Verifica secondo 7.4.6.2.3  
Nodo non confinato  
b,x=53  
b,y=35  
(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855  
(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962  
(0.05\*fck)/fyk=0.00277  
(nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd	(Grd)	=	l.l						
quota	nodo	Grd*Somm(Mb,rd,x)	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Somm(Mb,rd,y)	Somm(Mc,rd,y)				
385		851	!>	740	838	!>	729		

Pilastrata 20

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>q</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>q</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 39 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>q</sup>)  
sezione:T (0+35+35)\*70

Armatura  
coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n°	pos.	ø	X	Y	b/h
1	1	24	-25.0	25.0	0.1
2	1	24	36.6	25.0	0.1
3	1	24	36.6	-1.6	0.1
4	1	24	1.6	-1.6	0.1
5	1	24	1.6	-36.6	0.1
6	1	24	-25.0	-36.6	0.1
7	2	24	1.6	25.0	0.1
8	3	24	-25.0	-1.6	0.1
9	4	24	-16.1	25.0	0.0
10	4	24	-7.2	25.0	0.0
11	4	24	10.4	25.0	0.0
12	4	24	19.1	25.0	0.0
13	4	24	27.9	25.0	0.0
14	4	24	36.6	7.2	0.0



15	4	24	36.6	16.1	0.0
16	4	24	10.4	-1.6	0.0
17	4	24	19.1	-1.6	0.0
18	4	24	27.9	-1.6	0.0
19	4	24	1.6	-27.9	0.0
20	4	24	1.6	-19.1	0.0
21	4	24	1.6	-10.4	0.0
22	4	24	-16.1	-36.6	0.0
23	4	24	-7.2	-36.6	0.0
24	4	24	-25.0	-27.9	0.0
25	4	24	-25.0	-19.1	0.0
26	4	24	-25.0	-10.4	0.0
27	4	24	-25.0	7.2	0.0
28	4	24	-25.0	16.1	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N Co
0	1.0628	345	732	-141 1 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N Co	quota	sf	M2	M3	N Co	Wk
rara	370	-14	-2	-29	-304 1	329	-181	-5	-26	-308 1	0.000
quasi perm.	370	-14	-2	-29	-304 1	329	-181	-5	-26	-308 1	0.000
frequente	370	-14	-2	-29	-304 1	329	-181	-5	-26	-308 1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	214 11SLV	455	731	19.63	18.98	35	335 48SLV	455	731	19.63	18.98	35
70	270	214 11SLV	364	731	15.71	0.00	35	335 48SLV	364	731	15.71	0.00	35
270	340	214 11SLV	455	731	19.63	18.98	35	335 48SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 73 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:T (0+35+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	5	24	-25.0	25.0
2	5	24	36.6	25.0
3	5	24	36.6	-1.6
4	5	24	1.6	-1.6
5	5	24	1.6	-36.6
6	5	24	-25.0	-36.6
7	6	24	1.6	25.0
8	7	24	-25.0	-1.6
9	8	24	-11.7	25.0
10	8	24	13.3	25.0
11	8	24	25.0	25.0
12	8	24	36.6	11.7
13	8	24	13.3	-1.6
14	8	24	25.0	-1.6
15	8	24	1.6	-25.0
16	8	24	1.6	-13.3
17	8	24	-11.7	-36.6
18	8	24	-25.0	-25.0
19	8	24	-25.0	-13.3
20	8	24	-25.0	11.7

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
720	1.1191	-369	-559	51	1 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	720	-56	-82	-125	-181	1	720	944	-82	-125	-181	1	0.014
quasi perm.	720	-56	-82	-125	-181	1	720	944	-82	-125	-181	1	0.014
frequente	720	-56	-82	-125	-181	1	720	944	-82	-125	-181	1	0.014

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	72	11SLV	455	737	19.63	18.98	35	246	7SLV	455	731	19.63	18.98	35
470	620	72	11SLV	260	736	11.22	0.00	35	246	7SLV	260	731	11.22	4.62	35
620	690	72	11SLV	455	735	19.63	18.98	35	246	7SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45

290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

Pilastrata 21

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>q</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>q</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 48 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>q</sup>)  
sezione:TR (35+0+35)\*70

Armatura  
coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n°	pos.	ø	X	Y	b/h
1	1	24	-36.6	1.6	0.1
2	1	24	-1.6	1.6	0.1
3	1	24	-1.6	36.6	0.1
4	1	24	25.0	36.6	0.1
5	1	24	25.0	-25.0	0.1
6	1	24	-36.6	-25.0	0.1
7	2	24	-1.6	-25.0	0.1
8	3	24	25.0	1.6	0.1
9	4	24	-27.9	1.6	0.0
10	4	24	-19.1	1.6	0.0
11	4	24	-10.4	1.6	0.0
12	4	24	-1.6	10.4	0.0
13	4	24	-1.6	19.1	0.0
14	4	24	-1.6	27.9	0.0
15	4	24	7.2	36.6	0.0
16	4	24	16.1	36.6	0.0
17	4	24	25.0	-16.1	0.0
18	4	24	25.0	-7.2	0.0
19	4	24	25.0	10.4	0.0
20	4	24	25.0	19.1	0.0
21	4	24	25.0	27.9	0.0
22	4	24	-27.9	-25.0	0.0
23	4	24	-19.1	-25.0	0.0
24	4	24	-10.4	-25.0	0.0
25	4	24	7.2	-25.0	0.0
26	4	24	16.1	-25.0	0.0
27	4	24	-36.6	-16.1	0.0
28	4	24	-36.6	-7.2	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
0	1.0913	-352	-727	-299	45 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	370	-14	4	28	-336	1	370	-196	4	28	-336	1	0.000
quasi perm.	370	-14	4	28	-336	1	370	-196	4	28	-336	1	0.000
frequente	370	-14	4	28	-336	1	370	-196	4	28	-336	1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	199	39SLV	455	742	19.63	18.98	35	333	4SLV	455	731	19.63	18.98	35
70	270	199	39SLV	364	740	15.71	0.00	35	333	4SLV	364	731	15.71	0.00	35
270	340	199	39SLV	455	739	19.63	18.98	35	333	4SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14

340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 53 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:TR (35+0+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	5	22	-36.7	1.7 0.0
2	5	22	-1.7	1.7 0.0
3	5	22	-1.7	36.7 0.0
4	5	22	25.1	36.7 0.0
5	5	22	25.1	-25.1 0.0
6	5	22	-36.7	-25.1 0.0
7	6	22	-1.7	-25.1 0.0
8	7	22	25.1	1.7 0.0
9	8	22	-25.1	1.7 0.0
10	8	22	-13.4	1.7 0.0
11	8	22	-1.7	13.4 0.0
12	8	22	-1.7	25.1 0.0
13	8	22	11.7	36.7 0.0
14	8	22	25.1	-11.7 0.0
15	8	22	25.1	13.4 0.0
16	8	22	25.1	25.1 0.0
17	8	22	-25.1	-25.1 0.0
18	8	22	-13.4	-25.1 0.0
19	8	22	11.7	-25.1 0.0
20	8	22	-36.7	-11.7 0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N Co
720	1.0514	346	532	-92 45 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N Co	quota	sf	M2	M3	N Co	Wk
rara	720	-55	71	114	-211 1	720	911	71	114	-211 1	0.014
quasi perm.	720	-55	71	114	-211 1	720	911	71	114	-211 1	0.014
frequente	720	-55	71	114	-211 1	720	911	71	114	-211 1	0.014

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	71 40SLV	456	751	19.63	19.01	35	238 43SLV	456	732	19.63	19.01	35
470	620	71 40SLV	243	750	10.47	0.00	35	238 43SLV	243	732	10.47	0.00	35
620	690	71 40SLV	456	748	19.63	19.01	35	238 43SLV	456	732	19.63	19.01	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4

290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

Pilastrata 22

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)  
Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 23  
calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione													
quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-585	25	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	392	425	-582	25	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.8	392	425	-580	25	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-577	25	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-575	25	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-572	25	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-570	25	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-567	25	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-565	25	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-562	25	SLV-Ger. ***

Verifiche a taglio

SLU																		
quota	VEdX	Co	N AstX		VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N AstY		VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	24.9	4	-950.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.0	4	-950.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	32.0	4
41.1	24.9	4	-950.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.0	4	-950.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	32.0	4
82.2	24.9	4	-950.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.0	4	-950.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	32.0	4
123.3	24.9	4	-950.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.0	4	-950.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	32.0	4
164.4	24.9	4	-950.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.0	4	-950.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	32.0	4
205.6	24.9	4	-950.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.0	4	-950.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	32.0	4
246.7	24.9	4	-950.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.0	4	-950.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	32.0	4
287.8	24.9	4	-950.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.0	4	-950.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	32.0	4
328.9	24.9	4	-950.5	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.0	4	-950.5	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	32.0	4
370.0	24.9	4	-923.2	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	20.0	4	-923.2	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	32.0	4

SLV																		
quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	302.9	24	-827.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.6	24	-827.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.8	24
41.1	302.9	24	-827.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.6	24	-827.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.8	24
82.2	302.9	24	-827.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.6	24	-827.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.8	24
123.3	302.9	24	-827.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.6	24	-827.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.8	24
164.4	302.9	24	-827.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.6	24	-827.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.8	24
205.6	302.9	24	-827.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.6	24	-827.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.8	24
246.7	302.9	24	-827.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.6	24	-827.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.8	24
287.8	302.9	24	-827.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.6	24	-827.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.8	24
328.9	302.9	24	-827.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.6	24	-827.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.8	24
370.0	302.9	24	-806.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	671.6	24	-806.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	736.8	24

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1038.5	468.6	1037.3	467.8	302.9	671.6	24

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-32	-33	-15	-706	1	-441	-33	-15	-706	1	-31.6	-33	-15	-706	1	0.000	0.000	0.000			
41	-28	-27	-7	-703	1	-393	-27	-7	-703	1	-27.6	-27	-7	-703	1	0.000	0.000	0.000			
82	-24	-21	0	-701	1	-355	-21	0	-701	1	-24.2	-21	0	-701	1	0.000	0.000	0.000			
123	-25	-15	8	-698	1	-360	-15	8	-698	1	-25.2	-15	8	-698	1	0.000	0.000	0.000			
164	-27	-9	16	-696	1	-380	-9	16	-696	1	-27.1	-9	16	-696	1	0.000	0.000	0.000			
206	-29	-2	23	-693	1	-400	-2	23	-693	1	-29.1	-2	23	-693	1	0.000	0.000	0.000			
247	-32	4	31	-691	1	-439	4	31	-691	1	-32.5	4	31	-691	1	0.000	0.000	0.000			
288	-37	10	39	-688	1	-490	10	39	-688	1	-36.8	10	39	-688	1	0.000	0.000	0.000			
329	-41	16	46	-686	1	-541	16	46	-686	1	-41.1	16	46	-686	1	0.000	0.000	0.000			
370	-46	22	54	-683	1	43	22	54	-683	1	-45.7	22	54	-683	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 78

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co		
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-333	25	SLV-Ger.	***
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	356	386	-330	25	SLV-Ger.	***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	259	281	-325	25	SLV-Ger.	
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.7	211	229	-323	25	SLV-Ger.	
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.1	57	205	-331	45	SLV	
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	98	377	-327	45	SLV	

Verifiche a taglio

SLU																		
quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	24.9	4	-923.2	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	20.0	4	-923.2	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	32.0	4
440.0	113.3	4	-466.9	0.45	774.1	151.1	486.8	1.00	5.2	3	-344.7	0.34	801.1	124.3	780.0	1.00	113.4	4
520.0	113.3	4	-466.9	0.45	774.1	151.1	486.8	1.00	5.2	3	-344.7	0.34	801.1	124.3	780.0	1.00	113.4	4
560.0	113.3	4	-466.9	0.45	774.1	151.1	486.8	1.00	5.2	3	-344.7	0.34	801.1	124.3	780.0	1.00	113.4	4
640.0	113.3	4	-466.9	0.45	774.1	151.1	486.8	1.00	5.2	3	-344.7	0.34	801.1	124.3	780.0	1.00	113.4	4
720.0	113.3	4	-466.9	0.45	774.1	151.1	486.8	1.00	5.2	3	-344.7	0.34	801.1	124.3	780.0	1.00	113.4	4

SLV																		
quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	302.9	24	-806.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	671.6	24	-806.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	736.8	24
440.0	331.8	24	-360.5	0.45	753.7	137.5	486.8	1.00	740.7	24	-360.5	0.34	805.1	127.0	780.0	1.00	811.6	24
520.0	331.8	24	-360.5	0.45	753.7	137.5	486.8	1.00	740.7	24	-360.5	0.34	805.1	127.0	780.0	1.00	811.6	24
560.0	331.8	24	-360.5	0.45	753.7	137.5	486.8	1.00	740.7	24	-360.5	0.34	805.1	127.0	780.0	1.00	811.6	24
640.0	331.8	24	-360.5	0.45	753.7	137.5	486.8	1.00	740.7	24	-360.5	0.34	805.1	127.0	780.0	1.00	811.6	24
720.0	331.8	24	-360.5	0.45	753.7	137.5	486.8	1.00	740.7	24	-360.5	0.34	805.1	127.0	780.0	1.00	811.6	24

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	977.6	438.1	975.0	436.6	331.8	740.7	24

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-77	-8	-129	-347	1	1048	-8	-129	-347	1	-77.0	-8	-129	-347	1	0.022	0.022	0.022			
440	-59	-6	-90	-344	1	678	-6	-90	-344	1	-58.6	-6	-90	-344	1	0.011	0.011	0.011			
520	-21	-3	-26	-339	1	-272	-3	-26	-339	1	-20.9	-3	-26	-339	1	0.000	0.000	0.000			
560	-12	-1	7	-337	1	-174	-1	7	-337	1	-12.4	-1	7	-337	1	0.000	0.000	0.000			
640	-47	2	75	-332	1	461	2	75	-332	1	-46.5	2	75	-332	1	0.008	0.008	0.008			
720	-82	5	140	-327	1	1180	5	140	-327	1	-81.7	5	140	-327	1	0.026	0.026	0.026			

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN/cm)

Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x = 53$   
 $b, y = 35$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), x = 0.00855$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), y = 0.00962$   
 $(0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk} = 0.00277$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk}$

Nodo a quota 735  
 Travature con direzione inclinata di 270°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Travature con direzione inclinata di 0°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x = 53$   
 $b, y = 35$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), x = 0.00855$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), y = 0.00962$   
 $(0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk} = 0.00277$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk}$

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1  
 quota nodo Grd\*Som(Mb,rd,x) Som(Mc,rd,x) Grd\*Som(Mb,rd,y) Som(Mc,rd,y)  
 385 783 !> 695 850 !> 754

### Pilastrata 23

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm

acciaio f<sub>yk</sub> 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 24

calcestruzzo R<sub>ck</sub> 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	Msd <sub>x</sub>	Msd <sub>y</sub>	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	366	-536	41	SLV-Ger.
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	1.0	376	366	-533	41	SLV-Ger.
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.9	376	366	-531	41	SLV-Ger.
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	366	-528	41	SLV-Ger.
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	366	-526	41	SLV-Ger.
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	366	-521	41	SLV-Ger.
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	366	-513	41	SLV-Ger.

\*\*\*

\*\*\*

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEd <sub>x</sub>	Co	N	Ast <sub>x</sub>	VRcd <sub>x</sub>	VRd <sub>x</sub>	VRsd <sub>x</sub>	cotg	VEd <sub>y</sub>	Co	N	Ast <sub>y</sub>	VRcd <sub>y</sub>	VRd <sub>y</sub>	VRsd <sub>y</sub>	cotg	VEd <sub>max</sub>	Co
0.0	16.2	4	-917.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.0	4	-917.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	16.5	4
41.1	16.2	4	-917.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.0	4	-917.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	16.5	4
82.2	16.2	4	-917.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.0	4	-917.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	16.5	4
123.3	16.2	4	-917.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.0	4	-917.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	16.5	4
164.4	16.2	4	-917.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.0	4	-917.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	16.5	4
246.7	16.2	4	-917.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.0	4	-917.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	16.5	4
370.0	16.2	4	-889.7	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.0	4	-889.7	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	16.5	4

SLV

quota	VEd <sub>x</sub>	Co	N	Ast <sub>x</sub>	VRcd <sub>x</sub>	VRd <sub>x</sub>	VRsd <sub>x</sub>	cotg	VEd <sub>y</sub>	Co	N	Ast <sub>y</sub>	VRcd <sub>y</sub>	VRd <sub>y</sub>	VRsd <sub>y</sub>	cotg	VEd <sub>max</sub>	Co
0.0	303.1	8	-831.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.7	8	-831.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.9	8
41.1	303.1	8	-831.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.7	8	-831.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.9	8
82.2	303.1	8	-831.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.7	8	-831.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.9	8
123.3	303.1	8	-831.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.7	8	-831.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.9	8
164.4	303.1	8	-831.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.7	8	-831.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.9	8
246.7	303.1	8	-831.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.7	8	-831.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.9	8
370.0	303.1	8	-810.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	671.7	8	-810.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	736.9	8

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M <sub>xp,i</sub>	M <sub>yp,i</sub>	M <sub>xp,s</sub>	M <sub>yp,s</sub>	T <sub>xp</sub>	Typ	Co
340	1038.8	468.8	1037.5	467.9	303.1	671.7	8

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	M <sub>x</sub>	M <sub>y</sub>	N	Co	sf.ra	M <sub>x</sub>	M <sub>y</sub>	N	Co	sc.q.p.	M <sub>x</sub>	M <sub>y</sub>	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p.
0	-23	-7	-8	-683	1	-335	-7	-8	-683	1	-23.3	-7	-8	-683	1	0.000	0.000	0.000			
41	-21	-8	-3	-681	1	-314	-8	-3	-681	1	-21.5	-8	-3	-681	1	0.000	0.000	0.000			
82	-22	-8	2	-678	1	-319	-8	2	-678	1	-21.6	-8	2	-678	1	0.000	0.000	0.000			
123	-23	-9	7	-676	1	-331	-9	7	-676	1	-22.9	-9	7	-676	1	0.000	0.000	0.000			
164	-25	-10	12	-673	1	-355	-10	12	-673	1	-25.1	-10	12	-673	1	0.000	0.000	0.000			
247	-29	-12	21	-668	1	-405	-12	21	-668	1	-29.4	-12	21	-668	1	0.000	0.000	0.000			
370	-36	-15	36	-661	1	-479	-15	36	-661	1	-35.9	-15	36	-661	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 79

calcestruzzo R<sub>ck</sub> 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0



## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co		
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	366	-273	41	SLV-Ger.	***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.5	248	242	-265	41	SLV-Ger.	
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.9	202	197	-263	41	SLV-Ger.	
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.5	209	248	-258	41	SLV-Ger.	
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-253	41	SLV-Ger.	

## Verifiche a taglio

## SLU

quota	VEdX	Co		N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co		N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	16.2	4		-889.7	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.0	4		-889.7	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	16.5	4
520.0	53.2	4		-426.3	0.45	766.5	146.1	486.8	1.00	2.0	2		-348.0	0.34	802.8	125.5	780.0	1.00	53.2	4
560.0	53.2	4		-426.3	0.45	766.5	146.1	486.8	1.00	2.0	2		-348.0	0.34	802.8	125.5	780.0	1.00	53.2	4
640.0	53.2	4		-426.3	0.45	766.5	146.1	486.8	1.00	2.0	2		-348.0	0.34	802.8	125.5	780.0	1.00	53.2	4
720.0	53.2	4		-403.2	0.79	763.8	144.3	851.9	1.00	2.0	2		-330.2	0.59	800.6	124.0	1365.0	1.00	53.2	4

## SLV

quota	VEdX	Co		N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co		N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	303.1	8		-810.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	671.7	8		-810.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	736.9	8
520.0	332.1	8		-365.4	0.45	755.0	138.4	486.8	1.00	741.2	8		-365.4	0.34	806.5	128.0	780.0	1.00	812.2	8
560.0	332.1	8		-365.4	0.45	755.0	138.4	486.8	1.00	741.2	8		-365.4	0.34	806.5	128.0	780.0	1.00	812.2	8
640.0	332.1	8		-365.4	0.45	755.0	138.4	486.8	1.00	741.2	8		-365.4	0.34	806.5	128.0	780.0	1.00	812.2	8
720.0	332.1	8		-347.6	0.79	752.9	137.0	851.9	1.00	741.2	8		-347.6	0.59	804.3	126.5	1365.0	1.00	812.2	8

## Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	978.4	438.6	975.7	437.0	332.1	741.2	8

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-46	14	-69	-319	1	441	14	-69	-319	1	-45.5	14	-69	-319	1	0.007	0.007	0.007			
520	-20	15	-20	-311	1	7	15	-20	-311	1	-19.8	15	-20	-311	1	0.000	0.000	0.000			
560	-13	15	-4	-309	1	-185	15	-4	-309	1	-13.1	15	-4	-309	1	0.000	0.000	0.000			
640	-24	16	28	-304	1	64	16	28	-304	1	-23.5	16	28	-304	1	0.000	0.000	0.000			
720	-40	17	58	-299	1	360	17	58	-299	1	-40.3	17	58	-299	1	0.004	0.004	0.004			

## asta sap n° 4

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	Msdx	MsdY	Nsd	Co	
750.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-42	46	SLV-Ger.
802.1	11.0	5.8	5.7	4.5	5.2	9.0	4.9	1.8	146	173	-39	46	SLV-Ger.
854.2	9.0	5.8	4.2	4.5	4.2	9.0	4.2	4.2	-7	77	-36	45	SLV

## Verifiche a taglio

## SLU

quota	VEdX	Co		N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co		N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
750.0	53.2	4		-403.2	0.79	763.8	144.3	851.9	1.00	2.0	2		-330.2	0.59	800.6	124.0	1365.0	1.00	53.2	4
802.1	80.7	4		-57.3	0.79	694.8	98.3	851.9	1.00	2.7	4		-57.3	0.59	742.2	85.1	1365.0	1.00	80.7	4
854.2	80.7	4		-57.3	0.79	694.8	98.3	851.9	1.00	2.7	4		-57.3	0.59	742.2	85.1	1365.0	1.00	80.7	4

## SLV

quota	VEdX	Co		N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co		N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
750.0	332.1	8		-347.6	0.79	752.9	137.0	851.9	1.00	741.2	8		-347.6	0.59	804.3	126.5	1365.0	1.00	812.2	8
802.1	1221.7	3		-45.6	0.79	692.7	96.9	851.9	1.00	2802.6	3		-45.6	0.59	740.0	83.6	1365.0	1.00	3057.3	3 ***
854.2	1221.7	3		-45.6	0.79	692.7	96.9	851.9	1.00	2802.6	3		-45.6	0.59	740.0	83.6	1365.0	1.00	3057.3	3 ***

## Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
68	929.3	410.6	807.9	346.7	1221.7	2802.6	3
68	929.3	410.6	807.9	346.7	1221.7	2802.5	8

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
750	-34	-4	-60	-44	1	629	-4	-60	-44	1	-33.8	-4	-60	-44	1	0.012	0.012	0.012			
802	-20	-5	-29	-41	1	353	-5	-29	-41	1	-20.0	-5	-29	-41	1	0.000	0.000	0.000			
854	-3	-6	1	-38	1	7	-6	1	-38	1	-3.0	-6	1	-38	1	0.000	0.000	0.000			

## Verifiche di instabilità non necessaria

## Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
866	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

## Dettaglio verifica nodi (daN/cm)

## Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato  
 $b, x=53$   
 $b, y=35$   
 $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), x=0.00855$   
 $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), y=0.00962$   
 $(0.05 \cdot fck) / fyk=0.00277$   
 $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot fck) / fyk$

Nodo a quota 735  
 Travature con direzione inclinata di  $90^\circ$   
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Travature con direzione inclinata di  $180^\circ$   
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x=53$   
 $b, y=35$   
 $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), x=0.01496$   
 $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), y=0.01683$   
 $(0.05 \cdot fck) / fyk=0.00277$   
 $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot fck) / fyk$

Nodo a quota 866  
 Travature con direzione inclinata di  $0^\circ$   
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x=53$   
 $b, y=35$   
 $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), x=0.01496$   
 $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), y=0.01683$   
 $(0.05 \cdot fck) / fyk=0.00277$   
 $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot fck) / fyk$

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1

quota nodo	Grd*Somm(Mb,rd,x)	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Somm(Mb,rd,y)	Somm(Mc,rd,y)
385	751	<	755	731
735	484	<	633	573
				735

## Pilastrata 24

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm

acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 36

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	366	-537	46
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	1.0	376	366	-534	46
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.9	376	366	-532	46
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	366	-529	46
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	366	-527	46
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	366	-522	46
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	366	-514	46

\*\*\*  
\*\*\*

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	16.1	4	-916.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.6	4	-916.7	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	16.5	4
41.1	16.1	4	-916.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.6	4	-916.7	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	16.5	4
82.2	16.1	4	-916.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.6	4	-916.7	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	16.5	4
123.3	16.1	4	-916.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.6	4	-916.7	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	16.5	4
164.4	16.1	4	-916.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.6	4	-916.7	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	16.5	4
246.7	16.1	4	-916.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.6	4	-916.7	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	16.5	4
370.0	16.1	4	-889.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.6	4	-889.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	16.5	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	303.0	3	-829.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.7	3	-829.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.9	3
41.1	303.0	3	-829.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.7	3	-829.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.9	3
82.2	303.0	3	-829.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.7	3	-829.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.9	3
123.3	303.0	3	-829.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.7	3	-829.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.9	3
164.4	303.0	3	-829.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.7	3	-829.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.9	3
246.7	303.0	3	-829.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.7	3	-829.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.9	3
370.0	303.0	3	-808.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	671.7	3	-808.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	736.9	3

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1038.7	468.7	1037.4	467.9	303.0	671.7	3

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p.
0	-23	6	-8	-683	1	-332	6	-8	-683	1	-23.1	6	-8	-683	1	0.000	0.000	0.000	0.000		

Complesso Scolastico Fonti

41	-21	7	-3	-681	1	-312	7	-3	-681	1	-21.3	7	-3	-681	1	0.000	0.000	0.000
82	-22	8	2	-678	1	-317	8	2	-678	1	-21.5	8	2	-678	1	0.000	0.000	0.000
123	-23	9	7	-676	1	-330	9	7	-676	1	-22.8	9	7	-676	1	0.000	0.000	0.000
164	-25	10	12	-673	1	-355	10	12	-673	1	-25.0	10	12	-673	1	0.000	0.000	0.000
247	-29	12	21	-668	1	-405	12	21	-668	1	-29.4	12	21	-668	1	0.000	0.000	0.000
370	-36	15	36	-660	1	-480	15	36	-660	1	-36.0	15	36	-660	1	0.000	0.000	0.000

asta sap n° 80

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co		
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	1.0	376	366	-273	46	SLV-Ger.	***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	1.5	248	242	-266	46	SLV-Ger.	
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	1.9	202	197	-263	46	SLV-Ger.	
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	1.5	209	248	-258	46	SLV-Ger.	
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	1.3	242	287	-253	46	SLV-Ger.	

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	16.1	4	-889.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.6	4	-889.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	16.5	4
520.0	53.3	4	-426.2	0.45	766.5	146.1	486.8	1.00	2.0	3	-339.3	0.34	800.4	123.9	780.0	1.00	53.3	4
560.0	53.3	4	-426.2	0.45	766.5	146.1	486.8	1.00	2.0	3	-339.3	0.34	800.4	123.9	780.0	1.00	53.3	4
640.0	53.3	4	-426.2	0.45	766.5	146.1	486.8	1.00	2.0	3	-339.3	0.34	800.4	123.9	780.0	1.00	53.3	4
720.0	53.3	4	-403.1	0.79	763.8	144.2	851.9	1.00	2.0	3	-316.2	0.59	797.5	121.9	1365.0	1.00	53.3	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	303.0	3	-808.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	671.7	3	-808.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	736.9	3
520.0	332.1	3	-364.8	0.45	754.9	138.3	486.8	1.00	741.1	3	-364.8	0.34	806.4	127.9	780.0	1.00	812.1	3
560.0	332.1	3	-364.8	0.45	754.9	138.3	486.8	1.00	741.1	3	-364.8	0.34	806.4	127.9	780.0	1.00	812.1	3
640.0	332.1	3	-364.8	0.45	754.9	138.3	486.8	1.00	741.1	3	-364.8	0.34	806.4	127.9	780.0	1.00	812.1	3
720.0	332.1	3	-347.0	0.79	752.8	136.9	851.9	1.00	741.1	3	-347.0	0.59	804.1	126.4	1365.0	1.00	812.1	3

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	978.3	438.5	975.6	436.9	332.1	741.1	3

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-46	-14	-69	-319	1	445	-14	-69	-319	1	-45.8	-14	-69	-319	1	0.007	0.007	0.007			
520	-20	-15	-20	-311	1	8	-15	-20	-311	1	-19.8	-15	-20	-311	1	0.000	0.000	0.000			
560	-13	-15	-4	-309	1	-185	-15	-4	-309	1	-13.1	-15	-4	-309	1	0.000	0.000	0.000			
640	-23	-16	28	-304	1	62	-16	28	-304	1	-23.4	-16	28	-304	1	0.000	0.000	0.000			
720	-40	-16	58	-299	1	358	-16	58	-299	1	-40.1	-16	58	-299	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 116

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co		
750.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	1.3	242	287	-42	41	SLV-Ger.	
802.1	11.0	5.8	5.7	4.5	5.2	1.8	146	173	-39	41	SLV-Ger.	
854.2	9.0	5.8	4.2	4.5	4.2	4.2	7	77	-36	42	SLV	

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
750.0	53.3	4	-403.1	0.79	763.8	144.2	851.9	1.00	2.0	3	-316.2	0.59	797.5	121.9	1365.0	1.00	53.3	4
802.1	80.6	4	-57.3	0.79	694.8	98.3	851.9	1.00	2.7	4	-57.3	0.59	742.2	85.1	1365.0	1.00	80.6	4
854.2	80.6	4	-57.3	0.79	694.8	98.3	851.9	1.00	2.7	4	-57.3	0.59	742.2	85.1	1365.0	1.00	80.6	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
750.0	332.1	3	-347.0	0.79	752.8	136.9	851.9	1.00	741.1	3	-347.0	0.59	804.1	126.4	1365.0	1.00	812.1	3
802.1	1222.0	8	-45.8	0.79	692.8	96.9	851.9	1.00	2803.2	8	-45.8	0.59	740.0	83.6	1365.0	1.00	3058.0	8 ***
854.2	1222.0	8	-45.8	0.79	692.8	96.9	851.9	1.00	2803.2	8	-45.8	0.59	740.0	83.6	1365.0	1.00	3058.0	8 ***

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
68	929.3	410.6	808.0	346.7	1222.0	2803.2	3
68	929.3	410.6	808.0	346.7	1222.0	2803.2	8

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
750	-34	4	-60	-44	1	629	4	-60	-44	1	-33.7	4	-60	-44	1	0.012	0.012	0.012			
802	-20	5	-29	-41	1	353	5	-29	-41	1	-20.0	5	-29	-41	1	0.000	0.000	0.000			
854	-3	6	1	-38	1	7	6	1	-38	1	-2.9	6	1	-38	1	0.000	0.000	0.000			

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
866	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385  
 Travature con direzione inclinata di 90°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Travature con direzione inclinata di 0°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x = 53$   
 $b, y = 35$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), x = 0.00855$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), y = 0.00962$   
 $(0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk} = 0.00277$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk}$

Nodo a quota 735  
 Travature con direzione inclinata di 270°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Travature con direzione inclinata di 0°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x = 53$   
 $b, y = 35$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), x = 0.01496$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), y = 0.01683$   
 $(0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk} = 0.00277$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk}$

Nodo a quota 866  
 Travature con direzione inclinata di 180°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x = 53$   
 $b, y = 35$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), x = 0.01496$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), y = 0.01683$   
 $(0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk} = 0.00277$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk}$

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1  

quota	nodo	Grd*Som(Mb,rd,x)	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Som(Mb,rd,y)	Somm(Mc,rd,y)
385		751 <	755	731 <	735
735		484 <	633	573 <	750

Pilastrata 25

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm

acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 37

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	403	-585	38	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	392	403	-583	38	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.9	392	403	-580	38	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	403	-578	38	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	403	-575	38	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	403	-573	38	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	403	-570	38	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	403	-567	38	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	403	-565	38	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	403	-562	38	SLV-Ger. ***

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	24.8	4	-950.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.5	4	-950.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
41.1	24.8	4	-950.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.5	4	-950.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
82.2	24.8	4	-950.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.5	4	-950.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
123.3	24.8	4	-950.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.5	4	-950.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
164.4	24.8	4	-950.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.5	4	-950.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
205.6	24.8	4	-950.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.5	4	-950.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
246.7	24.8	4	-950.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.5	4	-950.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
287.8	24.8	4	-950.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.5	4	-950.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
328.9	24.8	4	-950.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.5	4	-950.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.6	4
370.0	24.8	4	-922.7	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	19.5	4	-922.7	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	31.6	4

SLV																		
quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	302.9	11	-825.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.5	11	-825.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.7	11
41.1	302.9	11	-825.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.5	11	-825.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.7	11
82.2	302.9	11	-825.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.5	11	-825.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.7	11
123.3	302.9	11	-825.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.5	11	-825.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.7	11
164.4	302.9	11	-825.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.5	11	-825.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.7	11
205.6	302.9	11	-825.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.5	11	-825.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.7	11
246.7	302.9	11	-825.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.5	11	-825.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.7	11
287.8	302.9	11	-825.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.5	11	-825.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.7	11
328.9	302.9	11	-825.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.5	11	-825.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.7	11
370.0	302.9	11	-804.8	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	671.5	11	-804.8	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	736.7	11

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1038.5	468.6	1037.2	467.7	302.9	671.5	11

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-31	33	-15	-706	1	-438	33	-15	-706	1	-31.4	33	-15	-706	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
41	-27	26	-7	-703	1	-391	26	-7	-703	1	-27.4	26	-7	-703	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
82	-24	20	1	-700	1	-354	20	1	-700	1	-24.1	20	1	-700	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
123	-25	14	8	-698	1	-359	14	8	-698	1	-25.1	14	8	-698	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
164	-27	8	16	-695	1	-380	8	16	-695	1	-27.1	8	16	-695	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
206	-29	2	23	-693	1	-400	2	23	-693	1	-29.1	2	23	-693	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
247	-32	-4	31	-690	1	-439	-4	31	-690	1	-32.4	-4	31	-690	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
288	-37	-10	38	-688	1	-489	-10	38	-688	1	-36.7	-10	38	-688	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
329	-41	-16	46	-685	1	-540	-16	46	-685	1	-41.0	-16	46	-685	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
370	-46	-22	53	-683	1	41	-22	53	-683	1	-45.5	-22	53	-683	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

asta sap n° 81

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co		
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	403	-333	38	SLV-Ger.	***
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	1.0	356	366	-330	38	SLV-Ger.	***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.4	259	267	-326	38	SLV-Ger.	
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.7	211	217	-323	38	SLV-Ger.	
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.1	-59	203	-333	42	SLV	
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	-101	374	-328	42	SLV	

Verifiche a taglio

SLU																		
quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	24.8	4	-922.7	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	19.5	4	-922.7	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	31.6	4
440.0	113.3	4	-466.6	0.45	774.1	151.1	486.8	1.00	4.6	3	-344.5	0.34	801.0	124.3	780.0	1.00	113.4	4
520.0	113.3	4	-466.6	0.45	774.1	151.1	486.8	1.00	4.6	3	-344.5	0.34	801.0	124.3	780.0	1.00	113.4	4
560.0	113.3	4	-466.6	0.45	774.1	151.1	486.8	1.00	4.6	3	-344.5	0.34	801.0	124.3	780.0	1.00	113.4	4
640.0	113.3	4	-466.6	0.45	774.1	151.1	486.8	1.00	4.6	3	-344.5	0.34	801.0	124.3	780.0	1.00	113.4	4
720.0	113.3	4	-466.6	0.45	774.1	151.1	486.8	1.00	4.6	3	-344.5	0.34	801.0	124.3	780.0	1.00	113.4	4

SLV																		
quota	VEdX	Co	N AstX		VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N AstY		VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	302.9	11	-804.8	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	671.5	11	-804.8	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	736.7	11
440.0	331.7	11	-359.8	0.45	753.5	137.4	486.8	1.00	740.6	11	-359.8	0.34	804.9	126.9	780.0	1.00	811.5	11
520.0	331.7	11	-359.8	0.45	753.5	137.4	486.8	1.00	740.6	11	-359.8	0.34	804.9	126.9	780.0	1.00	811.5	11
560.0	331.7	11	-359.8	0.45	753.5	137.4	486.8	1.00	740.6	11	-359.8	0.34	804.9	126.9	780.0	1.00	811.5	11
640.0	331.7	11	-359.8	0.45	753.5	137.4	486.8	1.00	740.6	11	-359.8	0.34	804.9	126.9	780.0	1.00	811.5	11
720.0	331.7	11	-359.8	0.45	753.5	137.4	486.8	1.00	740.6	11	-359.8	0.34	804.9	126.9	780.0	1.00	811.5	11

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	977.5	438.1	974.9	436.5	331.7	740.6	11

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-77	7	-129	-346	1	1045	7	-129	-346	1	-76.8	7	-129	-346	1	0.022	0.022	0.022	0.022	0.022	0.022
440	-58	5	-90	-344	1	676	5	-90	-344	1	-58.4	5	-90	-344	1	0.011	0.011	0.011	0.011	0.011	0.011
520	-21	3	-26	-339	1	-271	3	-26	-339	1	-20.8	3	-26	-339	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
560	-12	1	7	-336	1	-174	1	7	-336	1	-12.4	1	7	-336	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
640	-46	-1	75	-331	1	459	-1	75	-331	1	-46.4	-1	75	-331	1	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008
720	-81	-4	140	-327	1	1176	-4	140	-327	1	-81.4	-4	140	-327	1	0.026	0.026	0.026	0.026	0.026	0.026

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x = 53$   
 $b, y = 35$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), x = 0.00855$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), y = 0.00962$   
 $(0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk} = 0.00277$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk}$

Nodo a quota 735  
 Travature con direzione inclinata di 270°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Travature con direzione inclinata di 0°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x = 53$   
 $b, y = 35$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), x = 0.00855$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), y = 0.00962$   
 $(0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk} = 0.00277$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk}$

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1

quota nodo	Grd*Som(Mb,rd,x)	Som(mC,rd,x)	Grd*Som(Mb,rd,y)	Som(mC,rd,y)
385	783	!> 726	806	!> 747

## Pilastrata 26

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm  
 acciaio f<sub>yk</sub> 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 33 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
 sezione:T (35+0+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	Ø	X	Y	b/h	
1	1	24	-1.6	-1.6	0.1
2	1	24	-36.6	-1.6	0.1
3	1	24	-36.6	25.0	0.1
4	1	24	25.0	25.0	0.1
5	1	24	25.0	-36.6	0.1
6	1	24	-1.6	-36.6	0.1
7	2	24	-1.6	25.0	0.1
8	3	24	25.0	-1.6	0.1
9	4	24	-27.9	-1.6	0.0
10	4	24	-19.1	-1.6	0.0
11	4	24	-10.4	-1.6	0.0
12	4	24	-36.6	7.2	0.0
13	4	24	-36.6	16.1	0.0
14	4	24	-27.9	25.0	0.0
15	4	24	-19.1	25.0	0.0
16	4	24	-10.4	25.0	0.0
17	4	24	7.2	25.0	0.0
18	4	24	16.1	25.0	0.0
19	4	24	25.0	-27.9	0.0
20	4	24	25.0	-19.1	0.0
21	4	24	25.0	-10.4	0.0
22	4	24	25.0	7.2	0.0
23	4	24	25.0	16.1	0.0
24	4	24	7.2	-36.6	0.0
25	4	24	16.1	-36.6	0.0
26	4	24	-1.6	-27.9	0.0
27	4	24	-1.6	-19.1	0.0
28	4	24	-1.6	-10.4	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N Co
0	1.0957	353	-724	-298 42 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N Co	quota	sf	M2	M3	N Co	Wk
rara	370	-14	-4	27	-337 1	370	-194	-4	27	-337 1	0.000
quasi perm.	370	-14	-4	27	-337 1	370	-194	-4	27	-337 1	0.000
frequente	370	-14	-4	27	-337 1	370	-194	-4	27	-337 1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX AminX	bw,x	VEdY combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY AminY	bw,y
0	70	198 28SLV	455	742	19.63 18.98	35	334 7SLV	455	731	19.63 18.98	35

70	270	198	28SLV	364	740	15.71	0.00	35	334	7SLV	364	731	15.71	0.00	35
270	340	198	28SLV	455	739	19.63	18.98	35	334	7SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 105 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:T (35+0+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n°	pos.	ø	X	Y	b/h
1	5	22	-1.7	-1.7	0.0
2	5	22	-36.7	-1.7	0.0
3	5	22	-36.7	25.1	0.0
4	5	22	25.1	25.1	0.0
5	5	22	25.1	-36.7	0.0
6	5	22	-1.7	-36.7	0.0
7	6	22	-1.7	25.1	0.0
8	7	22	25.1	-1.7	0.0
9	8	22	-25.1	-1.7	0.0
10	8	22	-13.4	-1.7	0.0
11	8	22	-36.7	11.7	0.0
12	8	22	-25.1	25.1	0.0
13	8	22	-13.4	25.1	0.0
14	8	22	11.7	25.1	0.0
15	8	22	25.1	-25.1	0.0
16	8	22	25.1	-13.4	0.0
17	8	22	25.1	11.7	0.0
18	8	22	11.7	-36.7	0.0
19	8	22	-1.7	-25.1	0.0
20	8	22	-1.7	-13.4	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
720	1.0602	-340	529	-91	42 SLV



Verifiche di esercizio												
Tipo	comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N Co Wk
rara		720	-55	-71	113	-212	1	720	904	-71	113	-212 1 0.014
quasi perm.		720	-55	-71	113	-212	1	720	904	-71	113	-212 1 0.014
frequente		720	-55	-71	113	-212	1	720	904	-71	113	-212 1 0.014

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	72	27SLV	456	751	19.63	19.01	35	234	48SLV	456	732	19.63	19.01	35
470	620	72	27SLV	243	750	10.47	0.00	35	234	48SLV	243	732	10.47	0.00	35
620	690	72	27SLV	456	748	19.63	19.01	35	234	48SLV	456	732	19.63	19.01	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

Pilastrata 27

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>q</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>q</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 13 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>q</sup>)  
sezione:TR (0+35+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n°	pos.	ø	X	Y	b/h
1	1	24	-25.0	36.6	0.1
2	1	24	1.6	36.6	0.1
3	1	24	1.6	1.6	0.1
4	1	24	36.6	1.6	0.1

5	1	24	36.6	-25.0	0.1
6	1	24	-25.0	-25.0	0.1
7	2	24	1.6	-25.0	0.1
8	3	24	-25.0	1.6	0.1
9	4	24	-16.1	36.6	0.0
10	4	24	-7.2	36.6	0.0
11	4	24	1.6	10.4	0.0
12	4	24	1.6	19.1	0.0
13	4	24	1.6	27.9	0.0
14	4	24	10.4	1.6	0.0
15	4	24	19.1	1.6	0.0
16	4	24	27.9	1.6	0.0
17	4	24	36.6	-16.1	0.0
18	4	24	36.6	-7.2	0.0
19	4	24	-16.1	-25.0	0.0
20	4	24	-7.2	-25.0	0.0
21	4	24	10.4	-25.0	0.0
22	4	24	19.1	-25.0	0.0
23	4	24	27.9	-25.0	0.0
24	4	24	-25.0	-16.1	0.0
25	4	24	-25.0	-7.2	0.0
26	4	24	-25.0	10.4	0.0
27	4	24	-25.0	19.1	0.0
28	4	24	-25.0	27.9	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
0	1.0853	-362	730	-308	6 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	370	-14	4	-26	-336	1	370	-190	4	-26	-336	1	0.000
quasi perm.	370	-14	4	-26	-336	1	370	-190	4	-26	-336	1	0.000
frequente	370	-14	4	-26	-336	1	370	-190	4	-26	-336	1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	197	23SLV	455	740	19.63	18.98	35	328	8SLV	455	731	19.63	18.98	35
70	270	197	23SLV	331	738	14.28	0.00	35	328	8SLV	331	731	14.28	0.00	35
270	340	197	23SLV	455	736	19.63	18.98	35	328	8SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45

340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 61 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:TR (0+35+35)\*70

Armatura  
coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	5	24	-25.0	36.6
2	5	24	1.6	36.6
3	5	24	1.6	1.6
4	5	24	36.6	1.6
5	5	24	36.6	-25.0
6	5	24	-25.0	-25.0
7	6	24	1.6	-25.0
8	7	24	-25.0	1.6
9	8	24	-11.7	36.6
10	8	24	1.6	13.3
11	8	24	1.6	25.0
12	8	24	13.3	1.6
13	8	24	25.0	1.6
14	8	24	36.6	-11.7
15	8	24	-11.7	-25.0
16	8	24	13.3	-25.0
17	8	24	25.0	-25.0
18	8	24	-25.0	-11.7
19	8	24	-25.0	13.3
20	8	24	-25.0	25.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
720	1.1078	377	-574	-98	6 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	720	-58	85	-131	-209	1	720	966	85	-131	-209	1	0.015
quasi perm.	720	-58	85	-131	-209	1	720	966	85	-131	-209	1	0.015
frequente	720	-58	85	-131	-209	1	720	966	85	-131	-209	1	0.015

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	74	23SLV	455	749	19.63	18.98	35	258	4SLV	455	731	19.63	18.98	35
470	620	74	23SLV	260	748	11.22	0.00	35	258	4SLV	260	731	11.22	4.88	35
620	690	74	23SLV	455	746	19.63	18.98	35	258	4SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35

290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

## Pilastrata 28

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm

acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 45

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-583	10	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	392	425	-580	10	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.8	392	425	-578	10	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-575	10	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-573	10	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-570	10	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-568	10	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-565	10	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-563	10	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-560	10	SLV-Ger. ***

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	29.0	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.1	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.3	4
41.1	29.0	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.1	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.3	4
82.2	29.0	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.1	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.3	4
123.3	29.0	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.1	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.3	4
164.4	29.0	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.1	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.3	4
205.6	29.0	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.1	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.3	4
246.7	29.0	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.1	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.3	4
287.8	29.0	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.1	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.3	4
328.9	29.0	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	20.1	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.3	4
370.0	29.0	4	-918.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	20.1	4	-918.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	35.3	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	302.8	39	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	39	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	39
41.1	302.8	39	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	39	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	39
82.2	302.8	39	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	39	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	39
123.3	302.8	39	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	39	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	39
164.4	302.8	39	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	39	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	39
205.6	302.8	39	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	39	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	39
246.7	302.8	39	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	39	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	39
287.8	302.8	39	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	39	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	39
328.9	302.8	39	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	39	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	39
370.0	302.8	39	-800.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	671.4	39	-800.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	736.5	39

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1038.2	468.4	1037.0	467.5	302.8	671.4	39

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-34	-33	21	-702	1	-469	-33	21	-702	1	-34.1	-33	21	-702	1	0.000	0.000	0.000			
41	-30	-27	12	-700	1	-416	-27	12	-700	1	-29.7	-27	12	-700	1	0.000	0.000	0.000			
82	-25	-21	3	-697	1	-367	-21	3	-697	1	-25.3	-21	3	-697	1	0.000	0.000	0.000			
123	-24	-15	-6	-695	1	-347	-15	-6	-695	1	-24.0	-15	-6	-695	1	0.000	0.000	0.000			
164	-27	-8	-15	-692	1	-373	-8	-15	-692	1	-26.5	-8	-15	-692	1	0.000	0.000	0.000			
206	-29	-2	-23	-690	1	-399	-2	-23	-690	1	-29.0	-2	-23	-690	1	0.000	0.000	0.000			
247	-33	4	-32	-687	1	-445	4	-32	-687	1	-33.0	4	-32	-687	1	0.000	0.000	0.000			
288	-38	10	-41	-684	1	-501	10	-41	-684	1	-37.8	10	-41	-684	1	0.000	0.000	0.000			
329	-43	16	-50	-682	1	6	16	-50	-682	1	-42.8	16	-50	-682	1	0.000	0.000	0.000			
370	-48	22	-59	-679	1	80	22	-59	-679	1	-48.2	22	-59	-679	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 63

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co		
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-332	10	SLV-Ger.	***
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	356	386	-329	10	SLV-Ger.	***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	259	281	-325	10	SLV-Ger.	
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.7	211	229	-322	10	SLV-Ger.	
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.0	57	-211	-332	6	SLV	
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	99	-389	-327	6	SLV	

## Verifiche a taglio

## SLU

quota	VEDX	Co		N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDY	Co		N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	29.0	4		-918.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	20.1	4		-918.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	35.3	4
440.0	120.7	4		-465.9	0.45	773.9	151.0	486.8	1.00	5.7	4		-465.9	0.34	826.7	141.4	780.0	1.00	120.8	4
520.0	120.7	4		-465.9	0.45	773.9	151.0	486.8	1.00	5.7	4		-465.9	0.34	826.7	141.4	780.0	1.00	120.8	4
560.0	120.7	4		-465.9	0.45	773.9	151.0	486.8	1.00	5.7	4		-465.9	0.34	826.7	141.4	780.0	1.00	120.8	4
640.0	120.7	4		-465.9	0.45	773.9	151.0	486.8	1.00	5.7	4		-465.9	0.34	826.7	141.4	780.0	1.00	120.8	4
720.0	120.7	4		-465.9	0.45	773.9	151.0	486.8	1.00	5.7	4		-465.9	0.34	826.7	141.4	780.0	1.00	120.8	4

## SLV

quota	VEDX	Co		N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDY	Co		N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	302.8	39		-800.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	671.4	39		-800.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	736.5	39
440.0	331.7	39		-359.7	0.45	753.5	137.4	486.8	1.00	740.6	39		-359.7	0.34	804.9	126.9	780.0	1.00	811.5	39
520.0	331.7	39		-359.7	0.45	753.5	137.4	486.8	1.00	740.6	39		-359.7	0.34	804.9	126.9	780.0	1.00	811.5	39
560.0	331.7	39		-359.7	0.45	753.5	137.4	486.8	1.00	740.6	39		-359.7	0.34	804.9	126.9	780.0	1.00	811.5	39
640.0	331.7	39		-359.7	0.45	753.5	137.4	486.8	1.00	740.6	39		-359.7	0.34	804.9	126.9	780.0	1.00	811.5	39
720.0	331.7	39		-359.7	0.45	753.5	137.4	486.8	1.00	740.6	39		-359.7	0.34	804.9	126.9	780.0	1.00	811.5	39

## Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	977.5	438.1	974.9	436.5	331.7	740.6	39

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My		N	Co	sf.ra	Mx	My		N	Co	sc.q.p.	Mx	My		N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-82	-8	138	-346	1	1147		-8	138	-346	1	-81.8	-8	138	-346	1	0.025	0.025	0.025					
440	-62	-6	96	-343	1	752		-6	96	-343	1	-62.2	-6	96	-343	1	0.012	0.012	0.012					
520	-22	-3	28	-338	1	9		-3	28	-338	1	-21.7	-3	28	-338	1	0.000	0.000	0.000					
560	-12	-1	-7	-336	1	-175		-1	-7	-336	1	-12.4	-1	-7	-336	1	0.000	0.000	0.000					
640	-49	3	-80	-331	1	515		3	-80	-331	1	-49.3	3	-80	-331	1	0.009	0.009	0.009					
720	-87	6	-149	-326	1	1285		6	-149	-326	1	-86.8	6	-149	-326	1	0.029	0.029	0.029					

## Verifiche di instabilità non necessaria

## Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

## Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

## Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

## Nodo a quota 735

Travature con direzione inclinata di 90°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

## Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1

quota	nodo	Grd*Som(Mb,rd,x)	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Som(Mb,rd,y)	Somm(Mc,rd,y)
385		783	!>	695	850
					!>
					754

**Pilastrata 29**forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mmacciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 25

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	364	-524	2	SLV-Ger.
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	1.0	376	364	-521	2	SLV-Ger.
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.9	376	364	-519	2	SLV-Ger.
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	364	-516	2	SLV-Ger.
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	364	-514	2	SLV-Ger.
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	364	-509	2	SLV-Ger.
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	364	-501	2	SLV-Ger.

\*\*\*  
\*\*\*

## Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	20.1	4	-900.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	2.7	4	-900.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	20.3	4
41.1	20.1	4	-900.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	2.7	4	-900.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	20.3	4
82.2	20.1	4	-900.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	2.7	4	-900.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	20.3	4
123.3	20.1	4	-900.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	2.7	4	-900.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	20.3	4
164.4	20.1	4	-900.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	2.7	4	-900.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	20.3	4
246.7	20.1	4	-900.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	2.7	4	-900.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	20.3	4
370.0	20.1	4	-873.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	2.7	4	-873.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	20.3	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	302.7	47	-818.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.3	47	-818.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.4	47
41.1	302.7	47	-818.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.3	47	-818.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.4	47
82.2	302.7	47	-818.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.3	47	-818.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.4	47
123.3	302.7	47	-818.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.3	47	-818.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.4	47
164.4	302.7	47	-818.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.3	47	-818.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.4	47
246.7	302.7	47	-818.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.3	47	-818.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.4	47
370.0	302.7	47	-797.8	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	671.3	47	-797.8	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	736.4	47

## Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1038.0	468.3	1036.8	467.4	302.7	671.3	47

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-26	-7	14	-671	1	-360	-7	14	-671	1	-25.6	-7	14	-671	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
41	-23	-8	8	-669	1	-334	-8	8	-669	1	-23.3	-8	8	-669	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
82	-21	-9	2	-666	1	-316	-9	2	-666	1	-21.5	-9	2	-666	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
123	-22	-9	-4	-664	1	-314	-9	-4	-664	1	-21.6	-9	-4	-664	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
164	-24	-10	-10	-661	1	-344	-10	-10	-661	1	-24.2	-10	-10	-661	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
247	-30	-12	-23	-656	1	-405	-12	-23	-656	1	-29.6	-12	-23	-656	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
370	-38	-14	-41	-649	1	-496	-14	-41	-649	1	-37.5	-14	-41	-649	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	

asta sap n° 64

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	364	-264	2	SLV-Ger.
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.5	248	241	-257	2	SLV-Ger.
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.9	202	196	-254	2	SLV-Ger.
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.5	209	248	-249	2	SLV-Ger.
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-244	2	SLV-Ger.

\*\*\*

## Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	20.1	4	-873.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	2.7	4	-873.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	20.3	4
520.0	57.9	4	-415.8	0.45	764.5	144.7	486.8	1.00	2.4	2	-339.3	0.34	801.0	124.3	780.0	1.00	57.9	4
560.0	57.9	4	-415.8	0.45	764.5	144.7	486.8	1.00	2.4	2	-339.3	0.34	801.0	124.3	780.0	1.00	57.9	4
640.0	57.9	4	-415.8	0.45	764.5	144.7	486.8	1.00	2.4	2	-339.3	0.34	801.0	124.3	780.0	1.00	57.9	4
720.0	57.9	4	-392.7	0.79	761.7	142.9	851.9	1.00	2.4	2	-321.5	0.59	798.7	122.8	1365.0	1.00	57.9	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	302.7	47	-797.8	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	671.3	47	-797.8	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	736.4	47
520.0	331.6	47	-358.3	0.45	753.6	137.5	486.8	1.00	740.4	47	-358.3	0.34	805.0	127.0	780.0	1.00	811.3	47
560.0	331.6	47	-358.3	0.45	753.6	137.5	486.8	1.00	740.4	47	-358.3	0.34	805.0	127.0	780.0	1.00	811.3	47
640.0	331.6	47	-358.3	0.45	753.6	137.5	486.8	1.00	740.4	47	-358.3	0.34	805.0	127.0	780.0	1.00	811.3	47
720.0	331.6	47	-340.5	0.79	751.5	136.1	851.9	1.00	740.4	47	-340.5	0.59	802.7	125.4	1365.0	1.00	811.3	47

## Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	977.3	437.9	974.7	436.4	331.6	740.4	47

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
-------	-------	----	----	---	----	-------	----	----	---	----	---------	----	----	---	----	----	----	----	----	----	-----

400	-49	13	75	-311	1	515	13	75	-311	1	-48.7	13	75	-311	1	0.008	0.008	0.008
520	-20	15	22	-304	1	22	15	22	-304	1	-20.5	15	22	-304	1	0.000	0.000	0.000
560	-13	15	5	-301	1	-184	15	5	-301	1	-13.1	15	5	-301	1	0.000	0.000	0.000
640	-25	16	-30	-296	1	88	16	-30	-296	1	-24.7	16	-30	-296	1	0.000	0.000	0.000
720	-43	17	-63	-291	1	424	17	-63	-291	1	-43.0	17	-63	-291	1	0.006	0.006	0.006

asta sap n° 8

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	Msdx	Msdy	Nsd	Co	
750.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-39	1	SLV-Ger.
802.1	11.0	5.8	5.7	4.5	5.2	9.0	4.9	1.8	146	173	-36	1	SLV-Ger.
854.2	9.0	5.8	4.2	4.5	4.2	9.0	4.2	3.5	-7	-91	-33	6	SLV

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co		N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co		N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
750.0	57.9	4		-392.7	0.79	761.7	142.9	851.9	1.00	2.4	2		-321.5	0.59	798.7	122.8	1365.0	1.00	57.9	4
802.1	117.6	4		-53.9	0.79	694.1	97.8	851.9	1.00	1.6	3		-54.4	0.59	741.6	84.7	1365.0	1.00	117.6	4
854.2	117.6	4		-53.9	0.79	694.1	97.8	851.9	1.00	1.6	3		-54.4	0.59	741.6	84.7	1365.0	1.00	117.6	4

SLV

quota	VEdX	Co		N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co		N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
750.0	331.6	47		-340.5	0.79	751.5	136.1	851.9	1.00	740.4	47		-340.5	0.59	802.7	125.4	1365.0	1.00	811.3	47
802.1	1221.2	48		-43.7	0.79	692.3	96.6	851.9	1.00	2801.4	48		-43.7	0.59	739.6	83.3	1365.0	1.00	3056.0	48 ***
854.2	1221.2	48		-43.7	0.79	692.3	96.6	851.9	1.00	2801.4	48		-43.7	0.59	739.6	83.3	1365.0	1.00	3056.0	48 ***

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
68	928.9	410.4	807.5	346.5	1221.1	2801.3	47
68	928.9	410.5	807.6	346.5	1221.2	2801.4	48

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My		N	Co	sf.ra	Mx	My		N	Co	sc.q.p.	Mx	My		N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
750	-41	-5	74		-42	1	783	-5	74		-42	1	-40.9	-5	74		-42	1	0.017	0.017	0.017			
802	-19	-5	28		-38	1	343	-5	28		-38	1	-19.4	-5	28		-38	1	0.000	0.000	0.000			
854	-13	-6	-16		-35	1	205	-6	-16		-35	1	-12.7	-6	-16		-35	1	0.000	0.000	0.000			

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
866	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 735

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.01496

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.01683

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 866

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53



```
b,y=35
(nst*Ast)/(i*b),x=0.01496
(nst*Ast)/(i*b),y=0.01683
(0.05*fck)/fyk=0.00277
(nst*Ast)/(i*b),min > (0.05*fck)/fyk
```

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1

quota nodo	Grd*Som(Mb,rd,x)	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Som(Mb,rd,y)	Somm(Mc,rd,y)
385	751	< 757	727	< 733
735	484	< 633	573	< 749

Pilastrata 30

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm

acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 26

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	364	-524	5	SLV-Ger.
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	1.0	376	364	-522	5	SLV-Ger.
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.9	376	364	-519	5	SLV-Ger.
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	364	-517	5	SLV-Ger.
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	364	-514	5	SLV-Ger.
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	364	-509	5	SLV-Ger.
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	364	-502	5	SLV-Ger.

\*\*\*

\*\*\*

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEDX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
0.0	20.2	4	-900.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.5	4	-900.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	20.5	4
41.1	20.2	4	-900.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.5	4	-900.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	20.5	4
82.2	20.2	4	-900.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.5	4	-900.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	20.5	4
123.3	20.2	4	-900.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.5	4	-900.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	20.5	4
164.4	20.2	4	-900.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.5	4	-900.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	20.5	4
246.7	20.2	4	-900.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.5	4	-900.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	20.5	4
370.0	20.2	4	-873.1	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.5	4	-873.1	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	20.5	4

SLV

quota	VEDX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
0.0	302.7	44	-817.9	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.2	44	-817.9	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.3	44
41.1	302.7	44	-817.9	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.2	44	-817.9	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.3	44
82.2	302.7	44	-817.9	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.2	44	-817.9	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.3	44
123.3	302.7	44	-817.9	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.2	44	-817.9	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.3	44
164.4	302.7	44	-817.9	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.2	44	-817.9	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.3	44
246.7	302.7	44	-817.9	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.2	44	-817.9	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.3	44
370.0	302.7	44	-796.9	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	671.2	44	-796.9	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	736.3	44

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1038.0	468.2	1036.8	467.4	302.7	671.2	44

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-25	6	14	-671	1	-357	6	14	-671	1	-25.4	6	14	-671	1	0.000	0.000	0.000			
41	-23	7	8	-669	1	-331	7	8	-669	1	-23.1	7	8	-669	1	0.000	0.000	0.000			
82	-21	8	2	-666	1	-314	8	2	-666	1	-21.3	8	2	-666	1	0.000	0.000	0.000			
123	-21	9	-4	-664	1	-312	9	-4	-664	1	-21.4	9	-4	-664	1	0.000	0.000	0.000			
164	-24	10	-10	-661	1	-343	10	-10	-661	1	-24.2	10	-10	-661	1	0.000	0.000	0.000			
247	-30	12	-23	-656	1	-406	12	-23	-656	1	-29.6	12	-23	-656	1	0.000	0.000	0.000			
370	-38	15	-41	-648	1	-499	15	-41	-648	1	-37.7	15	-41	-648	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 65

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	376	364	-264	5	SLV-Ger.
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.5	248	241	-257	5	SLV-Ger.
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.9	202	196	-254	5	SLV-Ger.
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.5	209	248	-249	5	SLV-Ger.
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-245	5	SLV-Ger.

\*\*\*

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEDX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	20.2	4	-873.1	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.5	4	-873.1	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	20.5	4
520.0	57.8	4	-415.7	0.45	764.4	144.7	486.8	1.00	1.9	3	-331.5	0.34	798.8	122.8	780.0	1.00	57.8	4
560.0	57.8	4	-415.7	0.45	764.4	144.7	486.8	1.00	1.9	3	-331.5	0.34	798.8	122.8	780.0	1.00	57.8	4
640.0	57.8	4	-415.7	0.45	764.4	144.7	486.8	1.00	1.9	3	-331.5	0.34	798.8	122.8	780.0	1.00	57.8	4
720.0	57.8	4	-392.6	0.79	761.7	142.9	851.9	1.00	1.9	3	-308.4	0.59	795.8	120.8	1365.0	1.00	57.8	4

SLV

quota	VEDX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	302.7	44	-796.9	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	671.2	44	-796.9	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	736.3	44

520.0	331.6	44	-357.9	0.45	753.5	137.4	486.8	1.00	740.4	44	-357.9	0.34	804.9	126.9	780.0	1.00	811.2	44
560.0	331.6	44	-357.9	0.45	753.5	137.4	486.8	1.00	740.4	44	-357.9	0.34	804.9	126.9	780.0	1.00	811.2	44
640.0	331.6	44	-357.9	0.45	753.5	137.4	486.8	1.00	740.4	44	-357.9	0.34	804.9	126.9	780.0	1.00	811.2	44
720.0	331.6	44	-340.1	0.79	751.4	136.0	851.9	1.00	740.4	44	-340.1	0.59	802.7	125.4	1365.0	1.00	811.2	44

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	977.2	437.9	974.6	436.3	331.6	740.4	44

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-49	-14	75	-311	1	518	-14	75	-311	1	-48.9	-14	75	-311	1	0.008	0.008	0.008			
520	-21	-15	22	-304	1	23	-15	22	-304	1	-20.5	-15	22	-304	1	0.000	0.000	0.000			
560	-13	-15	5	-301	1	-184	-15	5	-301	1	-13.1	-15	5	-301	1	0.000	0.000	0.000			
640	-24	-16	-30	-296	1	85	-16	-30	-296	1	-24.5	-16	-30	-296	1	0.000	0.000	0.000			
720	-43	-16	-63	-291	1	418	-16	-63	-291	1	-42.6	-16	-63	-291	1	0.006	0.006	0.006			

asta sap n° 3

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co
750.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-39	6 SLV-Ger.
802.1	11.0	5.8	5.7	4.5	5.2	9.0	4.9	1.8	146	173	-36	6 SLV-Ger.
854.2	9.0	5.8	4.2	4.5	4.2	9.0	4.2	3.5	7	-91	-33	1 SLV

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
750.0	57.8	4	-392.6	0.79	761.7	142.9	851.9	1.00	1.9	3	-308.4	0.59	795.8	120.8	1365.0	1.00	57.8	4
802.1	117.8	4	-53.9	0.79	694.1	97.8	851.9	1.00	1.6	3	-54.4	0.59	741.6	84.7	1365.0	1.00	117.8	4
854.2	117.8	4	-53.9	0.79	694.1	97.8	851.9	1.00	1.6	3	-54.4	0.59	741.6	84.7	1365.0	1.00	117.8	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
750.0	331.6	44	-340.1	0.79	751.4	136.0	851.9	1.00	740.4	44	-340.1	0.59	802.7	125.4	1365.0	1.00	811.2	44
802.1	1221.4	43	-43.8	0.79	692.4	96.6	851.9	1.00	2802.0	43	-43.8	0.59	739.6	83.3	1365.0	1.00	3056.6	43 ***
854.2	1221.4	43	-43.8	0.79	692.4	96.6	851.9	1.00	2802.0	43	-43.8	0.59	739.6	83.3	1365.0	1.00	3056.6	43 ***

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
68	928.9	410.5	807.6	346.5	1221.4	2802.0	43
68	928.9	410.4	807.5	346.5	1221.3	2801.8	44

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
750	-41	5	74	-42	1	784	5	74	-42	1	-41.0	5	74	-42	1	0.017	0.017	0.017			
802	-19	5	28	-38	1	343	5	28	-38	1	-19.4	5	28	-38	1	0.000	0.000	0.000			
854	-13	6	-16	-35	1	205	6	-16	-35	1	-12.7	6	-16	-35	1	0.000	0.000	0.000			

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
866	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 90°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 735

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.01496

```
(nst*Ast)/(i*b),y=0.01683
(0.05*fck)/fyk=0.00277
(nst*Ast)/(i*b),min > (0.05*fck)/fyk
```

Nodo a quota 866  
 Travature con direzione inclinata di 180°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 b,x=53  
 b,y=35  
 (nst\*Ast)/(i\*b),x=0.01496  
 (nst\*Ast)/(i\*b),y=0.01683  
 (0.05\*fck)/fyk=0.00277  
 (nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1

quota nodo	Grd*Som(Mb,rd,x)	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Som(Mb,rd,y)	Somm(Mc,rd,y)
385	751	<	757	727
735	484	<	633	573
				749

## Pilastrata 31

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm

acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 27

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-583	21	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	392	425	-580	21	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.8	392	425	-578	21	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-575	21	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-573	21	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-570	21	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-568	21	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-565	21	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-563	21	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-560	21	SLV-Ger. ***

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	29.2	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.6	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.2	4
41.1	29.2	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.6	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.2	4
82.2	29.2	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.6	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.2	4
123.3	29.2	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.6	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.2	4
164.4	29.2	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.6	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.2	4
205.6	29.2	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.6	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.2	4
246.7	29.2	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.6	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.2	4
287.8	29.2	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.6	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.2	4
328.9	29.2	4	-945.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	19.6	4	-945.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.2	4
370.0	29.2	4	-918.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	19.6	4	-918.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	35.2	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	302.8	28	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	28	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	28
41.1	302.8	28	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	28	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	28
82.2	302.8	28	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	28	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	28
123.3	302.8	28	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	28	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	28
164.4	302.8	28	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	28	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	28
205.6	302.8	28	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	28	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	28
246.7	302.8	28	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	28	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	28
287.8	302.8	28	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	28	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	28
328.9	302.8	28	-821.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	671.4	28	-821.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	736.5	28
370.0	302.8	28	-800.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	671.4	28	-800.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	736.5	28

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1038.2	468.4	1037.0	467.5	302.8	671.4	28

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-34	33	21	-702	1	-468	33	21	-702	1	-34.1	33	21	-702	1	0.000	0.000	0.000	0.000		
41	-30	26	12	-700	1	-415	26	12	-700	1	-29.6	26	12	-700	1	0.000	0.000	0.000	0.000		
82	-25	20	3	-697	1	-366	20	3	-697	1	-25.3	20	3	-697	1	0.000	0.000	0.000	0.000		
123	-24	14	-6	-695	1	-346	14	-6	-695	1	-23.9	14	-6	-695	1	0.000	0.000	0.000	0.000		
164	-26	8	-15	-692	1	-373	8	-15	-692	1	-26.5	8	-15	-692	1	0.000	0.000	0.000	0.000		
206	-29	2	-23	-690	1	-399	2	-23	-690	1	-29.0	2	-23	-690	1	0.000	0.000	0.000	0.000		
247	-33	-4	-32	-687	1	-445	-4	-32	-687	1	-33.0	-4	-32	-687	1	0.000	0.000	0.000	0.000		
288	-38	-10	-41	-684	1	-502	-10	-41	-684	1	-37.8	-10	-41	-684	1	0.000	0.000	0.000	0.000		
329	-43	-16	-50	-682	1	6	-16	-50	-682	1	-42.9	-16	-50	-682	1	0.000	0.000	0.000	0.000		
370	-48	-22	-59	-679	1	81	-22	-59	-679	1	-48.2	-22	-59	-679	1	0.000	0.000	0.000	0.000		

asta sap n° 66

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co		
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	425	-331	21	SLV-Ger.	***
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	356	386	-329	21	SLV-Ger.	***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	259	281	-324	21	SLV-Ger.	
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.7	211	229	-321	21	SLV-Ger.	
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.1	-55	-209	-331	1	SLV	
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	-94	-385	-326	1	SLV	

## Verifiche a taglio

## SLU

quota	VEDX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	29.2	4	-918.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	19.6	4	-918.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	35.2	4
440.0	120.8	4	-465.7	0.45	773.9	151.0	486.8	1.00	4.9	3	-343.8	0.34	800.9	124.2	780.0	1.00	120.9	4
520.0	120.8	4	-465.7	0.45	773.9	151.0	486.8	1.00	4.9	3	-343.8	0.34	800.9	124.2	780.0	1.00	120.9	4
560.0	120.8	4	-465.7	0.45	773.9	151.0	486.8	1.00	4.9	3	-343.8	0.34	800.9	124.2	780.0	1.00	120.9	4
640.0	120.8	4	-465.7	0.45	773.9	151.0	486.8	1.00	4.9	3	-343.8	0.34	800.9	124.2	780.0	1.00	120.9	4
720.0	120.8	4	-465.7	0.45	773.9	151.0	486.8	1.00	4.9	3	-343.8	0.34	800.9	124.2	780.0	1.00	120.9	4

## SLV

quota	VEDX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	302.8	28	-800.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	671.4	28	-800.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	736.5	28
440.0	331.8	28	-360.0	0.45	753.6	137.5	486.8	1.00	740.6	28	-360.0	0.34	805.0	126.9	780.0	1.00	811.5	28
520.0	331.8	28	-360.0	0.45	753.6	137.5	486.8	1.00	740.6	28	-360.0	0.34	805.0	126.9	780.0	1.00	811.5	28
560.0	331.8	28	-360.0	0.45	753.6	137.5	486.8	1.00	740.6	28	-360.0	0.34	805.0	126.9	780.0	1.00	811.5	28
640.0	331.8	28	-360.0	0.45	753.6	137.5	486.8	1.00	740.6	28	-360.0	0.34	805.0	126.9	780.0	1.00	811.5	28
720.0	331.8	28	-360.0	0.45	753.6	137.5	486.8	1.00	740.6	28	-360.0	0.34	805.0	126.9	780.0	1.00	811.5	28

## Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	977.6	438.1	975.0	436.5	331.8	740.6	28

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-82	7	138	-346	1	1144	7	138	-346	1	-81.5	7	138	-346	1	0.025	0.025	0.025			
440	-62	5	96	-343	1	750	5	96	-343	1	-62.0	5	96	-343	1	0.012	0.012	0.012			
520	-22	2	28	-338	1	8	2	28	-338	1	-21.7	2	28	-338	1	0.000	0.000	0.000			
560	-12	1	-7	-336	1	-175	1	-7	-336	1	-12.5	1	-7	-336	1	0.000	0.000	0.000			
640	-49	-2	-80	-331	1	514	-2	-80	-331	1	-49.1	-2	-80	-331	1	0.009	0.009	0.009			
720	-86	-5	-149	-326	1	1282	-5	-149	-326	1	-86.5	-5	-149	-326	1	0.029	0.029	0.029			

## Verifiche di instabilità non necessaria

## Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

## Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

## Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 90°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

## Nodo a quota 735

Travature con direzione inclinata di 90°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

## Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1

quota	nodo	Grd*Somm(Mb,rd,x)	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Somm(Mb,rd,y)	Somm(Mc,rd,y)
385		783	!>	695	850
				!>	754

## Pilastrata 32

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 38 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:T (0+35+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	1	24	-25.0	25.0
2	1	24	36.6	25.0
3	1	24	36.6	-1.6
4	1	24	1.6	-1.6
5	1	24	1.6	-36.6
6	1	24	-25.0	-36.6
7	2	24	1.6	25.0
8	3	24	-25.0	-1.6
9	4	24	-16.1	25.0
10	4	24	-7.2	25.0
11	4	24	10.4	25.0
12	4	24	19.1	25.0
13	4	24	27.9	25.0
14	4	24	36.6	7.2
15	4	24	36.6	16.1
16	4	24	10.4	-1.6
17	4	24	19.1	-1.6
18	4	24	27.9	-1.6
19	4	24	1.6	-27.9
20	4	24	1.6	-19.1
21	4	24	1.6	-10.4
22	4	24	-16.1	-36.6
23	4	24	-7.2	-36.6
24	4	24	-25.0	-27.9
25	4	24	-25.0	-19.1
26	4	24	-25.0	-10.4
27	4	24	-25.0	7.2
28	4	24	-25.0	16.1

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
0	1.0636	369	744	-304	1 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	370	-15	-6	-29	-336	1	370	-201	-6	-29	-336	1	0.000
quasi perm.	370	-15	-6	-29	-336	1	370	-201	-6	-29	-336	1	0.000
frequente	370	-15	-6	-29	-336	1	370	-201	-6	-29	-336	1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	198	12SLV	455	740	19.63	18.98	35	340	3SLV	455	731	19.63	18.98	35
70	270	198	12SLV	364	738	15.71	0.00	35	340	3SLV	364	731	15.71	0.00	35
270	340	198	12SLV	455	736	19.63	18.98	35	340	3SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26

340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 72 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:T (0+35+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	Ø	X	Y	b/h
1	5	22	-25.1	25.1
2	5	22	36.7	25.1
3	5	22	36.7	-1.7
4	5	22	1.7	-1.7
5	5	22	1.7	-36.7
6	5	22	-25.1	-36.7
7	6	22	1.7	25.1
8	7	22	-25.1	-1.7
9	8	22	-11.7	25.1
10	8	22	13.4	25.1
11	8	22	25.1	25.1
12	8	22	36.7	11.7
13	8	22	13.4	-1.7
14	8	22	25.1	-1.7
15	8	22	1.7	-25.1
16	8	22	1.7	-13.4
17	8	22	-11.7	-36.7
18	8	22	-25.1	-25.1
19	8	22	-25.1	-13.4
20	8	22	-25.1	11.7

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
720	1.0212	-360	-545	-89	1 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	720	-62	-84	-129	-208	1	720	1090	-84	-129	-208	1	0.018
quasi perm.	720	-62	-84	-129	-208	1	720	1090	-84	-129	-208	1	0.018
frequente	720	-62	-84	-129	-208	1	720	1090	-84	-129	-208	1	0.018

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	72	12SLV	456	750	19.63	19.01	35	243	7SLV	456	732	19.63	19.01	35
470	620	72	12SLV	243	748	10.47	0.00	35	243	7SLV	243	732	10.47	4.82	35
620	690	72	12SLV	456	747	19.63	19.01	35	243	7SLV	456	732	19.63	19.01	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16

290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

Pilastrata 33

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>q</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>q</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 28 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>q</sup>)  
sezione:TR (35+0+35)\*70

Armatura  
coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n°	pos.	ø	X	Y	b/h
1	1	24	-36.6	1.6	0.1
2	1	24	-1.6	1.6	0.1
3	1	24	-1.6	36.6	0.1
4	1	24	25.0	36.6	0.1
5	1	24	25.0	-25.0	0.1
6	1	24	-36.6	-25.0	0.1
7	2	24	-1.6	-25.0	0.1
8	3	24	25.0	1.6	0.1
9	4	24	-27.9	1.6	0.0
10	4	24	-19.1	1.6	0.0
11	4	24	-10.4	1.6	0.0
12	4	24	-1.6	10.4	0.0
13	4	24	-1.6	19.1	0.0
14	4	24	-1.6	27.9	0.0
15	4	24	7.2	36.6	0.0
16	4	24	16.1	36.6	0.0
17	4	24	25.0	-16.1	0.0
18	4	24	25.0	-7.2	0.0
19	4	24	25.0	10.4	0.0
20	4	24	25.0	19.1	0.0
21	4	24	25.0	27.9	0.0
22	4	24	-27.9	-25.0	0.0
23	4	24	-19.1	-25.0	0.0
24	4	24	-10.4	-25.0	0.0
25	4	24	7.2	-25.0	0.0
26	4	24	16.1	-25.0	0.0
27	4	24	-36.6	-16.1	0.0
28	4	24	-36.6	-7.2	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
0	1.0852	-347	-736	-321	45 SLV



Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	0	-12	43	14	-313	1	370	-159	-5	22	-279	1	0.000
quasi perm.	0	-12	43	14	-313	1	370	-159	-5	22	-279	1	0.000
frequente	0	-12	43	14	-313	1	370	-159	-5	22	-279	1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	201	39SLV	455	738	19.63	18.98	35	355	4SLV	455	731	19.63	18.98	35
70	270	201	39SLV	364	736	15.71	0.00	35	355	4SLV	364	731	15.71	0.00	35
270	340	201	39SLV	455	735	19.63	18.98	35	355	4SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 54 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:TR (35+0+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n°	pos.	ø	X	Y	b/h
1	5	20	-36.8	1.8	0.0
2	5	20	-1.8	1.8	0.0
3	5	20	-1.8	36.8	0.0
4	5	20	25.2	36.8	0.0
5	5	20	25.2	-25.2	0.0
6	5	20	-36.8	-25.2	0.0
7	6	20	-1.8	-25.2	0.0
8	7	20	25.2	1.8	0.0
9	8	20	-25.2	1.8	0.0
10	8	20	-13.5	1.8	0.0
11	8	20	-1.8	13.5	0.0
12	8	20	-1.8	25.2	0.0
13	8	20	11.7	36.8	0.0
14	8	20	25.2	-11.7	0.0
15	8	20	25.2	13.5	0.0
16	8	20	25.2	25.2	0.0
17	8	20	-25.2	-25.2	0.0

18	8	20	-13.5	-25.2	0.0
19	8	20	11.7	-25.2	0.0
20	8	20	-36.8	-11.7	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
400	1.0969	389	391	-94	21 SLV-Ger.

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	720	-73	101	140	-154	1	720	1557	101	140	-154	1	0.030
quasi perm.	720	-73	101	140	-154	1	720	1557	101	140	-154	1	0.030
frequente	720	-73	101	140	-154	1	720	1557	101	140	-154	1	0.030

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	74	39SLV	456	748	19.63	19.04	35	169	43SLV	456	733	19.63	19.04	35
470	620	74	39SLV	174	747	7.48	0.00	35	169	43SLV	174	733	7.48	5.03	35
620	690	74	39SLV	456	746	19.63	19.04	35	169	43SLV	456	733	19.63	19.04	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

## Pilastrata 34

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm

acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 110

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-346	41	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.8	392	429	-343	41	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.8	392	429	-341	41	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-338	41	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-335	41	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-333	41	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-330	41	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-328	41	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-325	41	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-323	41	SLV-Ger. ***

## Verifiche a taglio

## SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
0.0	20.1	4	-850.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	24.8	4	-850.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.9	4
41.1	20.1	4	-850.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	24.8	4	-850.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.9	4
82.2	20.1	4	-850.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	24.8	4	-850.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.9	4
123.3	20.1	4	-850.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	24.8	4	-850.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.9	4
164.4	20.1	4	-850.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	24.8	4	-850.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.9	4
205.6	20.1	4	-850.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	24.8	4	-850.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.9	4
246.7	20.1	4	-850.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	24.8	4	-850.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.9	4
287.8	20.1	4	-850.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	24.8	4	-850.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.9	4
328.9	20.1	4	-850.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	24.8	4	-850.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	31.9	4
370.0	20.1	4	-823.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	24.8	4	-823.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	31.9	4

## SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
0.0	305.4	8	-918.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.1	8	-918.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.9	8
41.1	305.4	8	-918.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.1	8	-918.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.9	8
82.2	305.4	8	-918.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.1	8	-918.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.9	8
123.3	305.4	8	-918.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.1	8	-918.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.9	8
164.4	305.4	8	-918.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.1	8	-918.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.9	8
205.6	305.4	8	-918.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.1	8	-918.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.9	8
246.7	305.4	8	-918.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.1	8	-918.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.9	8
287.8	305.4	8	-918.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.1	8	-918.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.9	8
328.9	305.4	8	-918.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.1	8	-918.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	740.9	8
370.0	305.4	8	-897.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	675.1	8	-897.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	740.9	8

## Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce Mxp,i Myp,i Mxp,s Myp,s Txp Typ Co  
340 1043.9 472.4 1042.7 471.5 305.4 675.1 8

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-28	-39	-9	-632	1	-397	-39	-9	-632	1	-28.3	-39	-9	-632	1	0.000	0.000	0.000			
41	-25	-31	-3	-629	1	-353	-31	-3	-629	1	-24.6	-31	-3	-629	1	0.000	0.000	0.000			
82	-24	-24	3	-627	1	-345	-24	3	-627	1	-23.9	-24	3	-627	1	0.000	0.000	0.000			
123	-24	-16	9	-624	1	-339	-16	9	-624	1	-23.9	-16	9	-624	1	0.000	0.000	0.000			
164	-25	-8	15	-622	1	-349	-8	15	-622	1	-25.0	-8	15	-622	1	0.000	0.000	0.000			
206	-26	-1	22	-619	1	-358	-1	22	-619	1	-26.1	-1	22	-619	1	0.000	0.000	0.000			
247	-30	7	28	-617	1	-401	7	28	-617	1	-29.7	7	28	-617	1	0.000	0.000	0.000			
288	-34	14	34	-614	1	-448	14	34	-614	1	-33.6	14	34	-614	1	0.000	0.000	0.000			
329	-38	22	40	-612	1	-496	22	40	-612	1	-37.6	22	40	-612	1	0.000	0.000	0.000			
370	-42	30	46	-609	1	54	30	46	-609	1	-41.9	30	46	-609	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 84

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm²)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-246	41	SLV-Ger. ***
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	356	390	-244	41	SLV-Ger. ***
480.0	11.6	5.2	5.4	3.9	4.2	7.8	4.2	1.0	307	337	-241	41	SLV-Ger. ***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	259	284	-239	41	SLV-Ger.
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.6	211	231	-236	41	SLV-Ger.
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.1	86	195	-236	45	SLV
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	148	366	-231	45	SLV

## Verifiche a taglio

## SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	20.1	4	-823.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	24.8	4	-823.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	31.9	4
440.0	94.4	4	-422.6	0.45	765.3	145.3	486.8	1.00	19.5	4	-422.6	0.34	817.5	135.3	780.0	1.00	96.4	4
480.0	94.4	4	-422.6	0.45	765.3	145.3	486.8	1.00	19.5	4	-422.6	0.34	817.5	135.3	780.0	1.00	96.4	4
520.0	94.4	4	-422.6	0.45	765.3	145.3	486.8	1.00	19.5	4	-422.6	0.34	817.5	135.3	780.0	1.00	96.4	4
560.0	94.4	4	-422.6	0.45	765.3	145.3	486.8	1.00	19.5	4	-422.6	0.34	817.5	135.3	780.0	1.00	96.4	4
640.0	94.4	4	-422.6	0.45	765.3	145.3	486.8	1.00	19.5	4	-422.6	0.34	817.5	135.3	780.0	1.00	96.4	4
720.0	94.4	4	-422.6	0.45	765.3	145.3	486.8	1.00	19.5	4	-422.6	0.34	817.5	135.3	780.0	1.00	96.4	4

## SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	305.4	8	-897.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	675.1	8	-897.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	740.9	8
440.0	333.1	8	-381.1	0.45	757.8	140.2	486.8	1.00	742.9	8	-381.1	0.34	809.4	129.9	780.0	1.00	814.2	8
480.0	333.1	8	-381.1	0.45	757.8	140.2	486.8	1.00	742.9	8	-381.1	0.34	809.4	129.9	780.0	1.00	814.2	8
520.0	333.1	8	-381.1	0.45	757.8	140.2	486.8	1.00	742.9	8	-381.1	0.34	809.4	129.9	780.0	1.00	814.2	8
560.0	333.1	8	-381.1	0.45	757.8	140.2	486.8	1.00	742.9	8	-381.1	0.34	809.4	129.9	780.0	1.00	814.2	8

640.0	333.1	8	-381.1	0.45	757.8	140.2	486.8	1.00	742.9	8	-381.1	0.34	809.4	129.9	780.0	1.00	814.2	8
720.0	333.1	8	-381.1	0.45	757.8	140.2	486.8	1.00	742.9	8	-381.1	0.34	809.4	129.9	780.0	1.00	814.2	8

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV  
Luce Mxp,i Myp,i Mxp,s Myp,s Txp Typ Co  
290 980.6 439.9 978.0 438.4 333.1 742.9 8

Verifiche di esercizio																							
quota		sc.ra		Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p.
400	-69	-22	-109	-314	1	909	-22	-109	-314	1	-69.1	-22	-109	-314	1	0.018	0.018	0.018					
440	-52	-15	-76	-311	1	585	-15	-76	-311	1	-52.4	-15	-76	-311	1	0.008	0.008	0.008					
480	-38	-10	-52	-309	1	299	-10	-52	-309	1	-37.9	-10	-52	-309	1	0.000	0.000	0.000					
520	-19	-4	-23	-306	1	-244	-4	-23	-306	1	-18.7	-4	-23	-306	1	0.000	0.000	0.000					
560	-11	2	5	-304	1	-153	2	5	-304	1	-10.8	2	5	-304	1	0.000	0.000	0.000					
640	-42	14	62	-299	1	393	14	62	-299	1	-41.7	14	62	-299	1	0.005	0.005	0.005					
720	-74	25	116	-294	1	1023	25	116	-294	1	-73.5	25	116	-294	1	0.020	0.020	0.020					

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385  
Travature con direzione inclinata di 270°  
Nodo trave-colonna interni  
Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
Travature con direzione inclinata di 180°  
Nodo trave-colonna interni  
Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
Verifica secondo 7.4.6.2.3  
Nodo non confinato  
b,x=53  
b,y=35  
(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855  
(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962  
(0.05\*fck)/fyk=0.00277  
(nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 735  
Travature con direzione inclinata di 270°  
Nodo trave-colonna interni  
Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
Travature con direzione inclinata di 180°  
Nodo trave-colonna interni  
Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
Verifica secondo 7.4.6.2.3  
Nodo non confinato  
b,x=53  
b,y=35  
(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855  
(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962  
(0.05\*fck)/fyk=0.00277  
(nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia					
Gamma,rd (Grd) = 1.1					
quota nodo	Grd*Som(Mb,rd,x)	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Som(Mb,rd,y)	Somm(Mc,rd,y)	
385	783	!>	681	858	!> 746

Pilastrata 35

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>q</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>q</sup>)  
Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 111  
calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>q</sup>)  
sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione														
quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	Msdx	Msdy	Nsd	Co		
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-226	42	SLV-Ger.	***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	397	366	-223	42	SLV-Ger.	***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.9	397	366	-221	42	SLV-Ger.	***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-218	42	SLV-Ger.	***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-216	42	SLV-Ger.	***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-213	42	SLV-Ger.	***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-211	42	SLV-Ger.	***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-208	42	SLV-Ger.	***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-206	42	SLV-Ger.	***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-203	42	SLV-Ger.	***

Verifiche a taglio  
SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	12.8	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.1	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
41.1	12.8	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.1	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
82.2	12.8	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.1	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
123.3	12.8	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.1	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
164.4	12.8	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.1	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
205.6	12.8	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.1	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
246.7	12.8	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.1	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
287.8	12.8	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.1	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
328.9	12.8	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.1	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
370.0	12.8	4	-743.9	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	4.1	4	-743.9	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	13.4	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	305.6	7	-925.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.4	7	-925.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.3	7
41.1	305.6	7	-925.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.4	7	-925.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.3	7
82.2	305.6	7	-925.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.4	7	-925.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.3	7
123.3	305.6	7	-925.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.4	7	-925.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.3	7
164.4	305.6	7	-925.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.4	7	-925.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.3	7
205.6	305.6	7	-925.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.4	7	-925.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.3	7
246.7	305.6	7	-925.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.4	7	-925.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.3	7
287.8	305.6	7	-925.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.4	7	-925.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.3	7
328.9	305.6	7	-925.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.4	7	-925.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.3	7
370.0	305.6	7	-904.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	675.4	7	-904.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	741.3	7

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1044.4	472.7	1043.1	471.8	305.6	675.4	7

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-20	-14	-5	-576	1	-293	-14	-5	-576	1	-20.3	-14	-5	-576	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
41	-19	-13	-1	-573	1	-272	-13	-1	-573	1	-18.5	-13	-1	-573	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
82	-20	-12	3	-571	1	-289	-12	3	-571	1	-19.9	-12	3	-571	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
123	-20	-11	7	-568	1	-292	-11	7	-568	1	-20.4	-11	7	-568	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
164	-22	-9	11	-566	1	-306	-9	11	-566	1	-21.7	-9	11	-566	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
206	-23	-8	15	-563	1	-321	-8	15	-563	1	-23.0	-8	15	-563	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
247	-24	-7	19	-560	1	-335	-7	19	-560	1	-24.4	-7	19	-560	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
288	-26	-5	23	-558	1	-350	-5	23	-558	1	-25.7	-5	23	-558	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
329	-27	-4	27	-555	1	-364	-4	27	-555	1	-27.0	-4	27	-555	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
370	-28	-3	30	-553	1	-378	-3	30	-553	1	-28.3	-3	30	-553	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

asta sap n° 85

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-163	42	SLV-Ger.
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.5	262	242	-155	42	SLV-Ger.
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.8	214	197	-153	42	SLV-Ger.
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.5	209	248	-148	42	SLV-Ger.
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-143	42	SLV-Ger.

\*\*\*

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	12.8	4	-743.9	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	4.1	4	-743.9	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	13.4	4
520.0	43.0	4	-376.2	0.45	756.6	139.5	486.8	1.00	3.3	3	-301.9	0.34	792.5	118.6	780.0	1.00	43.1	4
560.0	43.0	4	-376.2	0.45	756.6	139.5	486.8	1.00	3.3	3	-301.9	0.34	792.5	118.6	780.0	1.00	43.1	4
640.0	43.0	4	-376.2	0.45	756.6	139.5	486.8	1.00	3.3	3	-301.9	0.34	792.5	118.6	780.0	1.00	43.1	4
720.0	43.0	4	-353.1	0.79	753.9	137.6	851.9	1.00	3.3	3	-278.7	0.59	789.6	116.7	1365.0	1.00	43.1	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	305.6	7	-904.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	675.4	7	-904.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	741.3	7
520.0	334.5	7	-401.0	0.45	762.1	143.1	486.8	1.00	745.2	7	-401.0	0.34	814.0	133.0	780.0	1.00	816.8	7
560.0	334.5	7	-401.0	0.45	762.1	143.1	486.8	1.00	745.2	7	-401.0	0.34	814.0	133.0	780.0	1.00	816.8	7
640.0	334.5	7	-401.0	0.45	762.1	143.1	486.8	1.00	745.2	7	-401.0	0.34	814.0	133.0	780.0	1.00	816.8	7
720.0	334.5	7	-383.2	0.79	760.0	141.7	851.9	1.00	745.2	7	-383.2	0.59	811.8	131.5	1365.0	1.00	816.8	7

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	983.6	441.7	981.0	440.1	334.5	745.2	7

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-37	10	-56	-282	1	333	10	-56	-282	1	-37.2	10	-56	-282	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
520	-16	9	-16	-274	1	-212	9	-16	-274	1	-16.0	9	-16	-274	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
560	-11	8	-4	-272	1	-149	8	-4	-272	1	-10.5	8	-4	-272	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
640	-18	7	22	-267	1	21	7	22	-267	1	-18.1	7	22	-267	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
720	-31	6	47	-262	1	245	6	47	-262	1	-31.0	6	47	-262	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

asta sap n° 10

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
750.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-31	42	SLV-Ger.
802.1	11.0	5.8	5.7	4.5	5.2	9.0	4.9	1.8	146	173	-28	42	SLV-Ger.
854.2	9.0	5.8	4.2	4.5	4.2	9.0	4.2	4.4	-6	73	-25	41	SLV

Verifiche a taglio

SLU																				
quota	VEdX	Co		N AstX		VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co		N AstY		VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
750.0	43.0	4		-353.1	0.79	753.9	137.6	851.9	1.00	3.3	3		-278.7	0.59	789.6	116.7	1365.0	1.00	43.1	4
802.1	91.9	4		-46.4	0.79	692.7	96.8	851.9	1.00	2.9	4		-46.4	0.59	739.9	83.5	1365.0	1.00	91.9	4
854.2	91.9	4		-46.4	0.79	692.7	96.8	851.9	1.00	2.9	4		-46.4	0.59	739.9	83.5	1365.0	1.00	91.9	4
SLV																				
quota	VEdX	Co		N AstX		VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co		N AstY		VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
750.0	334.5	7		-383.2	0.79	760.0	141.7	851.9	1.00	745.2	7		-383.2	0.59	811.8	131.5	1365.0	1.00	816.8	7
802.1	1220.3	7		-40.8	0.79	691.8	96.2	851.9	1.00	2799.6	7		-40.8	0.59	738.9	82.9	1365.0	1.00	3054.0	7 ***
854.2	1220.3	7		-40.8	0.79	691.8	96.2	851.9	1.00	2799.6	7		-40.8	0.59	738.9	82.9	1365.0	1.00	3054.0	7 ***

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
68	928.4	410.2	807.0	346.2	1220.3	2799.6	7

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
750	-33	-2	-60	-36	1	633	-2	-60	-36	1	-33.1	-2	-60	-36	1	0.013	0.013	0.013			
802	-17	-4	-24	-33	1	298	-4	-24	-33	1	-16.7	-4	-24	-33	1	0.000	0.000	0.000			
854	-8	-5	10	-30	1	116	-5	10	-30	1	-8.1	-5	10	-30	1	0.000	0.000	0.000			

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
866	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385  
Travature con direzione inclinata di 270°  
Nodo trave-colonna interni  
Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
Travature con direzione inclinata di 180°  
Nodo trave-colonna interni  
Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
Verifica secondo 7.4.6.2.3  
Nodo non confinato  
b,x=53  
b,y=35  
(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855  
(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962  
(0.05\*fck)/fyk=0.00277  
(nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 735  
Travature con direzione inclinata di 270°  
Nodo trave-colonna interni  
Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
Travature con direzione inclinata di 180°  
Nodo trave-colonna interni  
Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
Verifica secondo 7.4.6.2.3  
Nodo non confinato  
b,x=53  
b,y=35  
(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.01496  
(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.01683  
(0.05\*fck)/fyk=0.00277  
(nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 866  
Travature con direzione inclinata di 180°  
Nodo trave-colonna interni  
Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
Verifica secondo 7.4.6.2.3  
Nodo non confinato  
b,x=53  
b,y=35  
(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.01496  
(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.01683  
(0.05\*fck)/fyk=0.00277  
(nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia							
Gamma,rd (Grd) = 1.1							
quota	nodo	Grd*Som(Mb,rd,x)	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Som(Mb,rd,y)	Somm(Mc,rd,y)		
	385	793	!>	771	732	!>	711
	735	484	<	628	574	<	744

Pilastrata 36

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 109

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-228	45	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	397	366	-225	45	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.9	397	366	-223	45	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-220	45	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-218	45	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-215	45	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-212	45	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-210	45	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-207	45	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-205	45	SLV-Ger. ***

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	12.7	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	2.9	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.1	4
41.1	12.7	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	2.9	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.1	4
82.2	12.7	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	2.9	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.1	4
123.3	12.7	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	2.9	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.1	4
164.4	12.7	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	2.9	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.1	4
205.6	12.7	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	2.9	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.1	4
246.7	12.7	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	2.9	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.1	4
287.8	12.7	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	2.9	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.1	4
328.9	12.7	4	-771.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	2.9	4	-771.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.1	4
370.0	12.7	4	-743.9	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	2.9	4	-743.9	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	13.1	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	305.5	4	-923.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	4	-923.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	4
41.1	305.5	4	-923.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	4	-923.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	4
82.2	305.5	4	-923.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	4	-923.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	4
123.3	305.5	4	-923.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	4	-923.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	4
164.4	305.5	4	-923.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	4	-923.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	4
205.6	305.5	4	-923.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	4	-923.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	4
246.7	305.5	4	-923.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	4	-923.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	4
287.8	305.5	4	-923.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	4	-923.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	4
328.9	305.5	4	-923.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	4	-923.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	4
370.0	305.5	4	-902.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	675.3	4	-902.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	741.2	4

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1044.2	472.6	1043.0	471.7	305.5	675.3	4

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-20	12	-5	-576	1	-288	12	-5	-576	1	-19.9	12	-5	-576	1	0.000	0.000	0.000			
41	-18	11	-1	-573	1	-267	11	-1	-573	1	-18.2	11	-1	-573	1	0.000	0.000	0.000			
82	-20	11	3	-571	1	-286	11	3	-571	1	-19.7	11	3	-571	1	0.000	0.000	0.000			
123	-20	10	7	-568	1	-290	10	7	-568	1	-20.2	10	7	-568	1	0.000	0.000	0.000			
164	-22	9	11	-566	1	-305	9	11	-566	1	-21.6	9	11	-566	1	0.000	0.000	0.000			
206	-23	8	15	-563	1	-320	8	15	-563	1	-23.0	8	15	-563	1	0.000	0.000	0.000			
247	-24	7	19	-560	1	-336	7	19	-560	1	-24.4	7	19	-560	1	0.000	0.000	0.000			
288	-26	6	23	-558	1	-351	6	23	-558	1	-25.8	6	23	-558	1	0.000	0.000	0.000			
329	-27	5	26	-555	1	-366	5	26	-555	1	-27.2	5	26	-555	1	0.000	0.000	0.000			
370	-29	4	30	-553	1	-381	4	30	-553	1	-28.6	4	30	-553	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 83

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.0	397	366	-163	45	SLV-Ger. ***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.5	262	242	-155	45	SLV-Ger. ***
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.8	214	197	-153	45	SLV-Ger. ***
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.5	209	248	-148	45	SLV-Ger. ***
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-143	45	SLV-Ger. ***

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	12.7	4	-743.9	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	2.9	4	-743.9	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	13.1	4
520.0	43.1	4	-376.2	0.45	756.6	139.5	486.8	1.00	3.7	3	-301.9	0.34	792.5	118.6	780.0	1.00	43.1	4
560.0	43.1	4	-376.2	0.45	756.6	139.5	486.8	1.00	3.7	3	-301.9	0.34	792.5	118.6	780.0	1.00	43.1	4
640.0	43.1	4	-376.2	0.45	756.6	139.5	486.8	1.00	3.7	3	-301.9	0.34	792.5	118.6	780.0	1.00	43.1	4
720.0	43.1	4	-353.1	0.79	753.9	137.6	851.9	1.00	3.7	3	-278.7	0.59	789.6	116.7	1365.0	1.00	43.1	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	305.5	4	-902.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	675.3	4	-902.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	741.2	4
520.0	334.4	4	-400.5	0.45	762.0	143.0	486.8	1.00	745.1	4	-400.5	0.34	813.9	132.9	780.0	1.00	816.7	4
560.0	334.4	4	-400.5	0.45	762.0	143.0	486.8	1.00	745.1	4	-400.5	0.34	813.9	132.9	780.0	1.00	816.7	4
640.0	334.4	4	-400.5	0.45	762.0	143.0	486.8	1.00	745.1	4	-400.5	0.34	813.9	132.9	780.0	1.00	816.7	4
720.0	334.4	4	-382.7	0.79	759.9	141.6	851.9	1.00	745.1	4	-382.7	0.59	811.7	131.4	1365.0	1.00	816.7	4



Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	983.5	441.6	980.9	440.1	334.4	745.1	4

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-37	-11	-56	-282	1	335	-11	-56	-282	1	-37.3	-11	-56	-282	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
520	-16	-9	-16	-274	1	-212	-9	-16	-274	1	-16.0	-9	-16	-274	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
560	-10	-8	-4	-272	1	-149	-8	-4	-272	1	-10.5	-8	-4	-272	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
640	-18	-6	22	-267	1	19	-6	22	-267	1	-18.0	-6	22	-267	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
720	-31	-5	47	-262	1	242	-5	47	-262	1	-30.8	-5	47	-262	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

asta sap n° 115

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co
750.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-31	45 SLV-Ger.
802.1	11.0	5.8	5.7	4.5	5.2	9.0	4.9	1.8	146	173	-27	45 SLV-Ger.
854.2	9.0	5.8	4.2	4.5	4.2	9.0	4.2	4.3	6	74	-25	46 SLV

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEDX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
750.0	43.1	4	-353.1	0.79	753.9	137.6	851.9	1.00	3.7	3	-278.7	0.59	789.6	116.7	1365.0	1.00	43.1	4
802.1	91.9	4	-46.4	0.79	692.7	96.8	851.9	1.00	2.9	4	-46.4	0.59	739.9	83.5	1365.0	1.00	92.0	4
854.2	91.9	4	-46.4	0.79	692.7	96.8	851.9	1.00	2.9	4	-46.4	0.59	739.9	83.5	1365.0	1.00	92.0	4

SLV

quota	VEDX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
750.0	334.4	4	-382.7	0.79	759.9	141.6	851.9	1.00	745.1	4	-382.7	0.59	811.7	131.4	1365.0	1.00	816.7	4
802.1	1220.6	4	-41.0	0.79	691.8	96.3	851.9	1.00	2800.3	4	-41.0	0.59	739.0	82.9	1365.0	1.00	3054.7	4 ***
854.2	1220.6	4	-41.0	0.79	691.8	96.3	851.9	1.00	2800.3	4	-41.0	0.59	739.0	82.9	1365.0	1.00	3054.7	4 ***

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
68	928.4	410.2	807.0	346.3	1220.6	2800.3	4

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
750	-33	2	-60	-36	1	633	2	-60	-36	1	-33.1	2	-60	-36	1	0.013	0.013	0.013	0.013	0.013	0.013
802	-17	4	-24	-33	1	298	4	-24	-33	1	-16.7	4	-24	-33	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
854	-8	5	10	-30	1	116	5	10	-30	1	-8.1	5	10	-30	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
866	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 90°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 735

Travature con direzione inclinata di 90°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.01496

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.01683

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 866

Travature con direzione inclinata di 0°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x = 53$   
 $b, y = 35$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), x = 0.01496$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), y = 0.01683$   
 $(0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk} = 0.00277$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk}$

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

$\Gamma_{rd} = 1.1$

quota nodo	$\Gamma_{rd} \cdot S_{om}(M_b, r_d, x)$	$S_{om}(M_c, r_d, x)$	$\Gamma_{rd} \cdot S_{om}(M_b, r_d, y)$	$S_{om}(M_c, r_d, y)$
385	793	!>	771	732
735	484	<	628	574
				712
				744

## Pilastrata 37

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm

acciaio  $f_{yk} = 4500$  (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 108

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-339	46	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.8	392	429	-337	46	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.8	392	429	-334	46	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-332	46	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-329	46	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-326	46	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-324	46	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-321	46	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-319	46	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-316	46	SLV-Ger. ***

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	19.8	4	-849.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	26.8	4	-849.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	33.4	4
41.1	19.8	4	-849.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	26.8	4	-849.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	33.4	4
82.2	19.8	4	-849.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	26.8	4	-849.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	33.4	4
123.3	19.8	4	-849.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	26.8	4	-849.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	33.4	4
164.4	19.8	4	-849.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	26.8	4	-849.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	33.4	4
205.6	19.8	4	-849.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	26.8	4	-849.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	33.4	4
246.7	19.8	4	-849.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	26.8	4	-849.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	33.4	4
287.8	19.8	4	-849.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	26.8	4	-849.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	33.4	4
328.9	19.8	4	-849.4	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	26.8	4	-849.4	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	33.4	4
370.0	19.8	4	-822.1	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	26.8	4	-822.1	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	33.4	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	305.5	3	-923.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	3	-923.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	3
41.1	305.5	3	-923.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	3	-923.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	3
82.2	305.5	3	-923.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	3	-923.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	3
123.3	305.5	3	-923.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	3	-923.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	3
164.4	305.5	3	-923.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	3	-923.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	3
205.6	305.5	3	-923.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	3	-923.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	3
246.7	305.5	3	-923.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	3	-923.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	3
287.8	305.5	3	-923.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	3	-923.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	3
328.9	305.5	3	-923.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	675.3	3	-923.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	741.2	3
370.0	305.5	3	-902.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	675.3	3	-902.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	741.2	3

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1044.2	472.6	1043.0	471.7	305.5	675.3	3

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-29	42	-9	-631	1	-402	42	-9	-631	1	-28.6	42	-9	-631	1	0.000	0.000	0.000			
41	-25	34	-3	-629	1	-357	34	-3	-629	1	-24.9	34	-3	-629	1	0.000	0.000	0.000			
82	-24	25	3	-626	1	-349	25	3	-626	1	-24.2	25	3	-626	1	0.000	0.000	0.000			
123	-24	17	9	-623	1	-342	17	9	-623	1	-24.1	17	9	-623	1	0.000	0.000	0.000			
164	-25	9	16	-621	1	-349	9	16	-621	1	-25.0	9	16	-621	1	0.000	0.000	0.000			
206	-26	0	22	-618	1	-357	0	22	-618	1	-26.0	0	22	-618	1	0.000	0.000	0.000			
247	-30	-8	28	-616	1	-403	-8	28	-616	1	-29.8	-8	28	-616	1	0.000	0.000	0.000			
288	-34	-16	34	-613	1	-451	-16	34	-613	1	-33.8	-16	34	-613	1	0.000	0.000	0.000			
329	-38	-24	40	-611	1	3	-24	40	-611	1	-38.0	-24	40	-611	1	0.000	0.000	0.000			
370	-42	-33	46	-608	1	62	-33	46	-608	1	-42.3	-33	46	-608	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 82

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co
-------	-----	------	------	-----	-----	-----	-----	------	------	------	-----	----

400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	392	429	-246	45	SLV-Ger.	***
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	356	390	-243	45	SLV-Ger.	***
480.0	11.6	5.2	5.4	3.9	4.2	7.8	4.2	1.0	307	337	-241	45	SLV-Ger.	***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	259	284	-238	45	SLV-Ger.	
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.6	211	231	-236	45	SLV-Ger.	
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.1	-80	190	-235	42	SLV	
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	-136	356	-231	42	SLV	

## Verifiche a taglio

## SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	19.8	4	-822.1	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	26.8	4	-822.1	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	33.4	4
440.0	94.4	4	-412.5	0.45	763.3	144.0	486.8	1.00	22.6	4	-412.5	0.34	815.4	133.9	780.0	1.00	97.1	4
480.0	94.4	4	-412.5	0.45	763.3	144.0	486.8	1.00	22.6	4	-412.5	0.34	815.4	133.9	780.0	1.00	97.1	4
520.0	94.4	4	-412.5	0.45	763.3	144.0	486.8	1.00	22.6	4	-412.5	0.34	815.4	133.9	780.0	1.00	97.1	4
560.0	94.4	4	-412.5	0.45	763.3	144.0	486.8	1.00	22.6	4	-412.5	0.34	815.4	133.9	780.0	1.00	97.1	4
640.0	94.4	4	-412.5	0.45	763.3	144.0	486.8	1.00	22.6	4	-412.5	0.34	815.4	133.9	780.0	1.00	97.1	4
720.0	94.4	4	-412.5	0.45	763.3	144.0	486.8	1.00	22.6	4	-412.5	0.34	815.4	133.9	780.0	1.00	97.1	4

## SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	305.5	3	-902.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	675.3	3	-902.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	741.2	3
440.0	332.2	4	-367.1	0.45	755.0	138.4	486.8	1.00	741.4	4	-367.1	0.34	806.5	127.9	780.0	1.00	812.4	4
480.0	332.2	4	-367.1	0.45	755.0	138.4	486.8	1.00	741.4	4	-367.1	0.34	806.5	127.9	780.0	1.00	812.4	4
520.0	332.2	4	-367.1	0.45	755.0	138.4	486.8	1.00	741.4	4	-367.1	0.34	806.5	127.9	780.0	1.00	812.4	4
560.0	332.2	4	-367.1	0.45	755.0	138.4	486.8	1.00	741.4	4	-367.1	0.34	806.5	127.9	780.0	1.00	812.4	4
640.0	332.2	4	-367.1	0.45	755.0	138.4	486.8	1.00	741.4	4	-367.1	0.34	806.5	127.9	780.0	1.00	812.4	4
720.0	332.2	4	-367.1	0.45	755.0	138.4	486.8	1.00	741.4	4	-367.1	0.34	806.5	127.9	780.0	1.00	812.4	4

## Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	978.6	438.7	976.0	437.1	332.2	741.4	3
290	978.6	438.7	976.0	437.1	332.2	741.4	4

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-70	26	-109	-306	1	932	26	-109	-306	1	-70.0	26	-109	-306	1	0.018	0.018	0.018			
440	-53	18	-76	-304	1	605	18	-76	-304	1	-53.1	18	-76	-304	1	0.008	0.008	0.008			
480	-38	12	-52	-301	1	315	12	-52	-301	1	-38.4	12	-52	-301	1	0.000	0.000	0.000			
520	-19	5	-23	-299	1	1	5	-23	-299	1	-18.7	5	-23	-299	1	0.000	0.000	0.000			
560	-11	-2	5	-296	1	-150	-2	5	-296	1	-10.5	-2	5	-296	1	0.000	0.000	0.000			
640	-42	-15	62	-291	1	406	-15	62	-291	1	-42.0	-15	62	-291	1	0.005	0.005	0.005			
720	-74	-28	116	-287	1	1044	-28	116	-287	1	-74.3	-28	116	-287	1	0.020	0.020	0.020			

## Verifiche di instabilità non necessaria

## Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

## Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

## Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

 $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), x = 0.00855$  $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), y = 0.00962$  $(0.05 \cdot fck) / fyk = 0.00277$  $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot fck) / fyk$ 

## Nodo a quota 735

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

 $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), x = 0.00855$  $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), y = 0.00962$  $(0.05 \cdot fck) / fyk = 0.00277$  $(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot fck) / fyk$ 

## Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1

quota	nodo	Grd*Som(Mb,rd,x)	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Som(Mb,rd,y)	Somm(Mc,rd,y)
385		783	!>	680	858
					!>
					746

# Pilastrata 38

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 34 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:T (35+0+35)\*70

## Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n°	pos.	ø	X	Y	b/h
1	1	24	-1.6	-1.6	0.1
2	1	24	-36.6	-1.6	0.1
3	1	24	-36.6	25.0	0.1
4	1	24	25.0	25.0	0.1
5	1	24	25.0	-36.6	0.1
6	1	24	-1.6	-36.6	0.1
7	2	24	-1.6	25.0	0.1
8	3	24	25.0	-1.6	0.1
9	4	24	-27.9	-1.6	0.0
10	4	24	-19.1	-1.6	0.0
11	4	24	-10.4	-1.6	0.0
12	4	24	-36.6	7.2	0.0
13	4	24	-36.6	16.1	0.0
14	4	24	-27.9	25.0	0.0
15	4	24	-19.1	25.0	0.0
16	4	24	-10.4	25.0	0.0
17	4	24	7.2	25.0	0.0
18	4	24	16.1	25.0	0.0
19	4	24	25.0	-27.9	0.0
20	4	24	25.0	-19.1	0.0
21	4	24	25.0	-10.4	0.0
22	4	24	25.0	7.2	0.0
23	4	24	25.0	16.1	0.0
24	4	24	7.2	-36.6	0.0
25	4	24	16.1	-36.6	0.0
26	4	24	-1.6	-27.9	0.0
27	4	24	-1.6	-19.1	0.0
28	4	24	-1.6	-10.4	0.0

## Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N Co
0	1.1040	329	-706	-143 42 SLV

## Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	370	-14	1	30	-308	1	288	-184	-9	26	-315	1	0.000
quasi perm.	370	-14	1	30	-308	1	288	-184	-9	26	-315	1	0.000
frequente	370	-14	1	30	-308	1	288	-184	-9	26	-315	1	0.000

## Verifica a taglio

qi	qs	VEdX combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	201 28SLV	455	732	19.63	18.98	35	332 7SLV	455	731	19.63	18.98	35
70	270	201 28SLV	364	731	15.71	0.00	35	332 7SLV	364	731	15.71	0.00	35
270	340	201 28SLV	455	731	19.63	18.98	35	332 7SLV	455	731	19.63	18.98	35

## Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26

340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 106 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:T (35+0+35)\*70

Armatura  
coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n°	pos.	ø	X	Y	b/h
1	5	22	-1.7	-1.7	0.0
2	5	22	-36.7	-1.7	0.0
3	5	22	-36.7	25.1	0.0
4	5	22	25.1	25.1	0.0
5	5	22	25.1	-36.7	0.0
6	5	22	-1.7	-36.7	0.0
7	6	22	-1.7	25.1	0.0
8	7	22	25.1	-1.7	0.0
9	8	22	-25.1	-1.7	0.0
10	8	22	-13.4	-1.7	0.0
11	8	22	-36.7	11.7	0.0
12	8	22	-25.1	25.1	0.0
13	8	22	-13.4	25.1	0.0
14	8	22	11.7	25.1	0.0
15	8	22	25.1	-25.1	0.0
16	8	22	25.1	-13.4	0.0
17	8	22	25.1	11.7	0.0
18	8	22	11.7	-36.7	0.0
19	8	22	-1.7	-25.1	0.0
20	8	22	-1.7	-13.4	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
720	1.0134	-351	543	44	42 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	720	-53	-65	110	-190	1	720	886	-65	110	-190	1	0.013
quasi perm.	720	-53	-65	110	-190	1	720	886	-65	110	-190	1	0.013
frequente	720	-53	-65	110	-190	1	720	886	-65	110	-190	1	0.013

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	73	28SLV	456	741	19.63	19.01	35	239	48SLV	456	732	19.63	19.01	35
470	620	73	28SLV	243	739	10.47	0.00	35	239	48SLV	243	732	10.47	0.00	35
620	690	73	28SLV	456	738	19.63	19.01	35	239	48SLV	456	732	19.63	19.01	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16

290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

Pilastrata 39

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>q</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>q</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 12 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>q</sup>)  
sezione:TR (0+35+35)\*70

Armatura  
coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n	pos.	ø	X	Y	b/h
1	1	22	-25.1	36.7	0.1
2	1	22	1.7	36.7	0.1
3	1	22	1.7	1.7	0.1
4	1	22	36.7	1.7	0.1
5	1	22	36.7	-25.1	0.1
6	1	22	-25.1	-25.1	0.1
7	2	22	1.7	-25.1	0.1
8	3	22	-25.1	1.7	0.1
9	4	22	-16.1	36.7	0.0
10	4	22	-7.2	36.7	0.0
11	4	22	1.7	10.5	0.0
12	4	22	1.7	19.2	0.0
13	4	22	1.7	28.0	0.0
14	4	22	10.5	1.7	0.0
15	4	22	19.2	1.7	0.0
16	4	22	28.0	1.7	0.0
17	4	22	36.7	-16.1	0.0
18	4	22	36.7	-7.2	0.0
19	4	22	-16.1	-25.1	0.0
20	4	22	-7.2	-25.1	0.0
21	4	22	10.5	-25.1	0.0
22	4	22	19.2	-25.1	0.0
23	4	22	28.0	-25.1	0.0
24	4	22	-25.1	-16.1	0.0
25	4	22	-25.1	-7.2	0.0
26	4	22	-25.1	10.5	0.0
27	4	22	-25.1	19.2	0.0
28	4	22	-25.1	28.0	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
0	1.0085	-376	681	-401	6 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	0	-13	40	-10	-332	1	41	-163	35	-11	-328	1	0.000
quasi perm.	0	-13	40	-10	-332	1	41	-163	35	-11	-328	1	0.000
frequente	0	-13	40	-10	-332	1	41	-163	35	-11	-328	1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	197	23SLV	456	737	19.63	19.01	35	340	43SLV	456	732	19.63	19.01	35
70	270	197	23SLV	365	735	15.71	0.00	35	340	43SLV	365	732	15.71	0.00	35
270	340	197	23SLV	456	734	19.63	19.01	35	340	43SLV	456	732	19.63	19.01	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 60 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:TR (0+35+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	5	22	-25.1	36.7
2	5	22	1.7	36.7
3	5	22	1.7	1.7
4	5	22	36.7	1.7
5	5	22	36.7	-25.1
6	5	22	-25.1	-25.1
7	6	22	1.7	-25.1
8	7	22	-25.1	1.7
9	8	22	-11.7	36.7
10	8	22	1.7	13.4
11	8	22	1.7	25.1
12	8	22	13.4	1.7
13	8	22	25.1	1.7
14	8	22	36.7	-11.7
15	8	22	-11.7	-25.1
16	8	22	13.4	-25.1
17	8	22	25.1	-25.1



18	8	22	-25.1	-11.7	0.0
19	8	22	-25.1	13.4	0.0
20	8	22	-25.1	25.1	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
400	1.1778	386	389	-90	37 SLV-Ger.

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	720	-81	126	-170	-164	1	720	1657	126	-170	-164	1	0.032
quasi perm.	720	-81	126	-170	-164	1	720	1657	126	-170	-164	1	0.032
frequente	720	-81	126	-170	-164	1	720	1657	126	-170	-164	1	0.032

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	77	23SLV	456	747	19.63	19.01	35	188	4SLV	456	732	19.63	19.01	35
470	620	77	23SLV	192	746	8.27	0.00	35	188	4SLV	192	732	8.27	6.48	35
620	690	77	23SLV	456	745	19.63	19.01	35	188	4SLV	456	732	19.63	19.01	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

## Pilastrata 40

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm

acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 41

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	450	-367	2	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.8	426	450	-364	2	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.8	426	450	-362	2	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	450	-359	2	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	450	-356	2	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	450	-354	2	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	450	-351	2	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	450	-349	2	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	450	-346	2	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	450	-344	2	SLV-Ger. ***

## Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
0.0	23.3	4	-892.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	25.3	4	-892.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	34.4	4
41.1	23.3	4	-892.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	25.3	4	-892.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	34.4	4
82.2	23.3	4	-892.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	25.3	4	-892.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	34.4	4
123.3	23.3	4	-892.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	25.3	4	-892.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	34.4	4
164.4	23.3	4	-892.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	25.3	4	-892.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	34.4	4
205.6	23.3	4	-892.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	25.3	4	-892.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	34.4	4
246.7	23.3	4	-892.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	25.3	4	-892.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	34.4	4
287.8	23.3	4	-892.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	25.3	4	-892.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	34.4	4
328.9	23.3	4	-892.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	25.3	4	-892.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	34.4	4
370.0	23.3	4	-864.9	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	25.3	4	-864.9	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	34.4	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
0.0	306.4	47	-959.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.6	47	-959.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.8	47
41.1	306.4	47	-959.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.6	47	-959.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.8	47
82.2	306.4	47	-959.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.6	47	-959.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.8	47
123.3	306.4	47	-959.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.6	47	-959.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.8	47
164.4	306.4	47	-959.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.6	47	-959.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.8	47
205.6	306.4	47	-959.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.6	47	-959.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.8	47
246.7	306.4	47	-959.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.6	47	-959.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.8	47
287.8	306.4	47	-959.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.6	47	-959.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.8	47
328.9	306.4	47	-959.0	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.6	47	-959.0	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.8	47
370.0	306.4	47	-938.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	676.6	47	-938.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	742.8	47

## Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce Mxp,i Myp,i Mxp,s Myp,s Txp Typ Co  
340 1046.3 474.0 1045.1 473.2 306.4 676.6 47

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-31	-40	13	-663	1	-430	-40	13	-663	1	-30.9	-40	13	-663	1	0.000	0.000	0.000			
41	-27	-32	6	-660	1	-381	-32	6	-660	1	-26.8	-32	6	-660	1	0.000	0.000	0.000			
82	-24	-24	-1	-658	1	-349	-24	-1	-658	1	-24.0	-24	-1	-658	1	0.000	0.000	0.000			
123	-24	-16	-8	-655	1	-348	-16	-8	-655	1	-24.4	-16	-8	-655	1	0.000	0.000	0.000			
164	-26	-8	-16	-653	1	-362	-8	-16	-653	1	-25.9	-8	-16	-653	1	0.000	0.000	0.000			
206	-27	-1	-23	-650	1	-375	-1	-23	-650	1	-27.3	-1	-23	-650	1	0.000	0.000	0.000			
247	-31	7	-30	-648	1	-425	7	-30	-648	1	-31.5	7	-30	-648	1	0.000	0.000	0.000			
288	-36	15	-37	-645	1	-477	15	-37	-645	1	-35.9	15	-37	-645	1	0.000	0.000	0.000			
329	-40	23	-44	-642	1	8	23	-44	-642	1	-40.4	23	-44	-642	1	0.000	0.000	0.000			
370	-45	30	-51	-640	1	73	30	-51	-640	1	-45.2	30	-51	-640	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 75

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	426	450	-264	2	SLV-Ger. ***
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	387	408	-261	2	SLV-Ger. ***
480.0	11.6	5.2	5.4	3.9	4.2	7.8	4.2	0.9	334	353	-259	2	SLV-Ger. ***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	282	298	-256	2	SLV-Ger.
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.5	230	242	-254	2	SLV-Ger.
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.1	49	-208	-250	6	SLV
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	82	-391	-245	6	SLV

## Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	23.3	4	-864.9	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	25.3	4	-864.9	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	34.4	4
440.0	112.8	4	-449.2	0.45	770.6	148.8	486.8	1.00	22.5	4	-449.2	0.34	823.2	139.1	780.0	1.00	115.1	4
480.0	112.8	4	-449.2	0.45	770.6	148.8	486.8	1.00	22.5	4	-449.2	0.34	823.2	139.1	780.0	1.00	115.1	4
520.0	112.8	4	-449.2	0.45	770.6	148.8	486.8	1.00	22.5	4	-449.2	0.34	823.2	139.1	780.0	1.00	115.1	4
560.0	112.8	4	-449.2	0.45	770.6	148.8	486.8	1.00	22.5	4	-449.2	0.34	823.2	139.1	780.0	1.00	115.1	4
640.0	112.8	4	-449.2	0.45	770.6	148.8	486.8	1.00	22.5	4	-449.2	0.34	823.2	139.1	780.0	1.00	115.1	4
720.0	112.8	4	-449.2	0.45	770.6	148.8	486.8	1.00	22.5	4	-449.2	0.34	823.2	139.1	780.0	1.00	115.1	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	306.4	47	-938.0	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	676.6	47	-938.0	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	742.8	47
440.0	334.6	47	-403.3	0.45	762.2	143.2	486.8	1.00	745.4	47	-403.3	0.34	814.1	133.0	780.0	1.00	817.1	47
480.0	334.6	47	-403.3	0.45	762.2	143.2	486.8	1.00	745.4	47	-403.3	0.34	814.1	133.0	780.0	1.00	817.1	47
520.0	334.6	47	-403.3	0.45	762.2	143.2	486.8	1.00	745.4	47	-403.3	0.34	814.1	133.0	780.0	1.00	817.1	47
560.0	334.6	47	-403.3	0.45	762.2	143.2	486.8	1.00	745.4	47	-403.3	0.34	814.1	133.0	780.0	1.00	817.1	47

640.0	334.6	47	-403.3	0.45	762.2	143.2	486.8	1.00	745.4	47	-403.3	0.34	814.1	133.0	780.0	1.00	817.1	47
720.0	334.6	47	-403.3	0.45	762.2	143.2	486.8	1.00	745.4	47	-403.3	0.34	814.1	133.0	780.0	1.00	817.1	47

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV  
Luce Mxp,i Myp,i Mxp,s Myp,s Txp Typ Co  
290 983.9 441.9 981.3 440.3 334.6 745.4 47

Verifiche di esercizio																	
quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra
400	-82	-25	130	-334	1	1135	-25	130	-334	1	-81.8	-25	130	-334	1	0.023	0.023
440	-62	-17	91	-331	1	748	-17	91	-331	1	-62.1	-17	91	-331	1	0.012	0.012
480	-45	-11	62	-329	1	406	-11	62	-329	1	-44.8	-11	62	-329	1	0.006	0.006
520	-21	-4	28	-326	1	15	-4	28	-326	1	-21.4	-4	28	-326	1	0.000	0.000
560	-12	3	-6	-324	1	-166	3	-6	-324	1	-11.7	3	-6	-324	1	0.000	0.000
640	-49	16	-74	-319	1	506	16	-74	-319	1	-49.0	16	-74	-319	1	0.008	0.008
720	-87	29	-138	-314	1	1263	29	-138	-314	1	-86.9	29	-138	-314	1	0.026	0.026

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385  
Travature con direzione inclinata di 270°  
Nodo trave-colonna interni  
Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
Travature con direzione inclinata di 0°  
Nodo trave-colonna interni  
Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
Verifica secondo 7.4.6.2.3  
Nodo non confinato  
b,x=53  
b,y=35  
(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855  
(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962  
(0.05\*fck)/fyk=0.00277  
(nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 735  
Travature con direzione inclinata di 90°  
Nodo trave-colonna interni  
Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
Travature con direzione inclinata di 0°  
Nodo trave-colonna interni  
Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
Verifica secondo 7.4.6.2.3  
Nodo non confinato  
b,x=53  
b,y=35  
(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855  
(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962  
(0.05\*fck)/fyk=0.00277  
(nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia  
Gamma,rd (Grd) = 1.1  
quota nodo Grd\*Som(Mb,rd,x) Som(Mc,rd,x) Grd\*Som(Mb,rd,y) Som(Mc,rd,y)  
385 853 !> 703 900 !> 741

Pilastrata 41

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)  
Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 42  
calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-226	2	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	421	376	-224	2	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.9	421	376	-221	2	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-219	2	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-216	2	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-214	2	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-211	2	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-208	2	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-206	2	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-203	2	SLV-Ger. ***

Verifiche a taglio  
SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	12.9	4	-726.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.7	4	-726.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.7	4
41.1	12.9	4	-726.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.7	4	-726.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.7	4
82.2	12.9	4	-726.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.7	4	-726.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.7	4
123.3	12.9	4	-726.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.7	4	-726.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.7	4
164.4	12.9	4	-726.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.7	4	-726.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.7	4
205.6	12.9	4	-726.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.7	4	-726.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.7	4
246.7	12.9	4	-726.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.7	4	-726.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.7	4
287.8	12.9	4	-726.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.7	4	-726.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.7	4
328.9	12.9	4	-726.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	4.7	4	-726.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.7	4
370.0	12.9	4	-699.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	4.7	4	-699.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	13.7	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	303.8	47	-858.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.8	47	-858.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.2	47
41.1	303.8	47	-858.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.8	47	-858.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.2	47
82.2	303.8	47	-858.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.8	47	-858.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.2	47
123.3	303.8	47	-858.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.8	47	-858.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.2	47
164.4	303.8	47	-858.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.8	47	-858.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.2	47
205.6	303.8	47	-858.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.8	47	-858.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.2	47
246.7	303.8	47	-858.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.8	47	-858.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.2	47
287.8	303.8	47	-858.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.8	47	-858.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.2	47
328.9	303.8	47	-858.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.8	47	-858.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.2	47
370.0	303.8	47	-837.8	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	672.8	47	-837.8	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	738.2	47

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1040.4	469.9	1039.2	469.1	303.8	672.8	47

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-20	-14	6	-543	1	-286	-14	6	-543	1	-20.0	-14	6	-543	1	0.000	0.000	0.000			
41	-18	-13	2	-540	1	-264	-13	2	-540	1	-18.1	-13	2	-540	1	0.000	0.000	0.000			
82	-18	-12	-2	-537	1	-268	-12	-2	-537	1	-18.4	-12	-2	-537	1	0.000	0.000	0.000			
123	-19	-10	-6	-535	1	-271	-10	-6	-535	1	-18.9	-10	-6	-535	1	0.000	0.000	0.000			
164	-20	-9	-10	-532	1	-285	-9	-10	-532	1	-20.2	-9	-10	-532	1	0.000	0.000	0.000			
206	-22	-7	-14	-530	1	-300	-7	-14	-530	1	-21.5	-7	-14	-530	1	0.000	0.000	0.000			
247	-23	-6	-18	-527	1	-314	-6	-18	-527	1	-22.8	-6	-18	-527	1	0.000	0.000	0.000			
288	-24	-4	-22	-525	1	-328	-4	-22	-525	1	-24.1	-4	-22	-525	1	0.000	0.000	0.000			
329	-25	-3	-26	-522	1	-342	-3	-26	-522	1	-25.4	-3	-26	-522	1	0.000	0.000	0.000			
370	-27	-1	-29	-520	1	-356	-1	-29	-520	1	-26.7	-1	-29	-520	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 76

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-161	2	SLV-Ger.
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	4.2	9.0	4.9	1.0	382	341	-158	2	SLV-Ger.
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.4	279	249	-153	2	SLV-Ger.
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.8	227	203	-151	2	SLV-Ger.
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.5	209	248	-146	2	SLV-Ger.
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-141	2	SLV-Ger.

\*\*\*

\*\*\*

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	12.9	4	-699.3	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	4.7	4	-699.3	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	13.7	4
440.0	49.5	4	-356.9	0.45	752.8	136.9	486.8	1.00	2.3	3	-286.1	0.34	789.2	116.4	780.0	1.00	49.5	4
520.0	49.5	4	-356.9	0.45	752.8	136.9	486.8	1.00	2.3	3	-286.1	0.34	789.2	116.4	780.0	1.00	49.5	4
560.0	49.5	4	-356.9	0.45	752.8	136.9	486.8	1.00	2.3	3	-286.1	0.34	789.2	116.4	780.0	1.00	49.5	4
640.0	49.5	4	-356.9	0.45	752.8	136.9	486.8	1.00	2.3	3	-286.1	0.34	789.2	116.4	780.0	1.00	49.5	4
720.0	49.5	4	-333.8	0.79	750.1	135.1	851.9	1.00	2.3	3	-262.9	0.59	786.2	114.4	1365.0	1.00	49.5	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	303.8	47	-837.8	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	672.8	47	-837.8	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	738.2	47
440.0	332.7	47	-373.9	0.45	756.7	139.5	486.8	1.00	742.2	47	-373.9	0.34	808.3	129.2	780.0	1.00	813.3	47
520.0	332.7	47	-373.9	0.45	756.7	139.5	486.8	1.00	742.2	47	-373.9	0.34	808.3	129.2	780.0	1.00	813.3	47
560.0	332.7	47	-373.9	0.45	756.7	139.5	486.8	1.00	742.2	47	-373.9	0.34	808.3	129.2	780.0	1.00	813.3	47
640.0	332.7	47	-373.9	0.45	756.7	139.5	486.8	1.00	742.2	47	-373.9	0.34	808.3	129.2	780.0	1.00	813.3	47
720.0	332.7	47	-356.1	0.79	754.6	138.1	851.9	1.00	742.2	47	-356.1	0.59	806.1	127.7	1365.0	1.00	813.3	47

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	979.6	439.3	977.0	437.7	332.7	742.2	47

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-41	8	64	-267	1	425	8	64	-267	1	-40.7	8	64	-267	1	0.006	0.006	0.006			
440	-33	8	47	-264	1	274	8	47	-264	1	-32.8	8	47	-264	1	0.000	0.000	0.000			
520	-16	8	19	-260	1	3	8	19	-260	1	-16.4	8	19	-260	1	0.000	0.000	0.000			
560	-10	7	4	-257	1	-143	7	4	-257	1	-10.1	7	4	-257	1	0.000	0.000	0.000			
640	-20	7	-26	-252	1	57	7	-26	-252	1	-19.7	7	-26	-252	1	0.000	0.000	0.000			
720	-35	7	-54	-248	1	340	7	-54	-248	1	-34.9	7	-54	-248	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 9

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co
750.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-34	45 SLV-Ger.
802.1	11.0	5.8	5.7	4.5	5.2	9.0	4.9	1.8	146	173	-30	45 SLV-Ger.
854.2	9.0	5.8	4.2	4.5	4.2	9.0	4.2	3.4	-9	-93	-37	6 SLV

Verifiche a taglio

SLU																				
quota	VEDx	Co		N AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDy	Co		N AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co		
750.0	49.5	4		-333.8	0.79	750.1	135.1	851.9	1.00	2.3	3		-262.9	0.59	786.2	114.4	1365.0	1.00	49.5	4
802.1	116.3	4		-51.7	0.79	693.7	97.5	851.9	1.00	1.3	4		-51.7	0.59	741.0	84.3	1365.0	1.00	116.3	4
854.2	116.3	4		-51.7	0.79	693.7	97.5	851.9	1.00	1.3	4		-51.7	0.59	741.0	84.3	1365.0	1.00	116.3	4
SLV																				
quota	VEDx	Co		N AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDy	Co		N AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co		
750.0	332.7	47		-356.1	0.79	754.6	138.1	851.9	1.00	742.2	47		-356.1	0.59	806.1	127.7	1365.0	1.00	813.3	47
802.1	1221.7	4		-45.5	0.79	692.7	96.9	851.9	1.00	2802.5	4		-45.5	0.59	739.9	83.6	1365.0	1.00	3057.2	4 ***
854.2	1221.7	4		-45.5	0.79	692.7	96.9	851.9	1.00	2802.5	4		-45.5	0.59	739.9	83.6	1365.0	1.00	3057.2	4 ***

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
68	929.3	410.6	807.9	346.7	1221.7	2802.5	4
68	927.1	409.6	805.6	345.6	1218.3	2795.2	47

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N Co	sf.ra	Mx	My	N Co	sc.q.p.	Mx	My	N Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
750	-38	-7	67	-40	1	717	-7	67	-40	1	-37.9	-7	67	-40	1	0.015	0.015	0.015
802	-16	-7	21	-36	1	262	-7	21	-36	1	-15.7	-7	21	-36	1	0.000	0.000	0.000
854	-17	-6	-22	-33	1	300	-6	-22	-33	1	-16.7	-6	-22	-33	1	0.000	0.000	0.000

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
866	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

$(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), x = 0.00855$

$(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), y = 0.00962$

$(0.05 \cdot fck) / fyk = 0.00277$

$(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot fck) / fyk$

Nodo a quota 735

Travature con direzione inclinata di 90°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

$(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), x = 0.01496$

$(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), y = 0.01683$

$(0.05 \cdot fck) / fyk = 0.00277$

$(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot fck) / fyk$

Nodo a quota 866

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

$(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), x = 0.01496$

$(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), y = 0.01683$

$(0.05 \cdot fck) / fyk = 0.00277$

$(nst \cdot Ast) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot fck) / fyk$

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1

Somm(Mc,rd) = 111							
quota	nodo	Grd*Som(Mb,rd,x)	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Som(Mb,rd,y)	Somm(Mc,rd,y)		
	385	842	!>	788	752	!>	704
	735	484	<	628	574	<	744

**Pilastrata 42**forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mmacciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 43

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-230	5	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.9	421	376	-227	5	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.9	421	376	-224	5	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-222	5	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-219	5	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-217	5	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-214	5	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-212	5	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-209	5	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-207	5	SLV-Ger. ***

## Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	12.9	4	-726.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.4	4	-726.7	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
41.1	12.9	4	-726.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.4	4	-726.7	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
82.2	12.9	4	-726.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.4	4	-726.7	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
123.3	12.9	4	-726.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.4	4	-726.7	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
164.4	12.9	4	-726.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.4	4	-726.7	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
205.6	12.9	4	-726.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.4	4	-726.7	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
246.7	12.9	4	-726.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.4	4	-726.7	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
287.8	12.9	4	-726.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.4	4	-726.7	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
328.9	12.9	4	-726.7	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	3.4	4	-726.7	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	13.4	4
370.0	12.9	4	-699.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.4	4	-699.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	13.4	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	303.7	44	-855.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.7	44	-855.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.1	44
41.1	303.7	44	-855.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.7	44	-855.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.1	44
82.2	303.7	44	-855.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.7	44	-855.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.1	44
123.3	303.7	44	-855.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.7	44	-855.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.1	44
164.4	303.7	44	-855.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.7	44	-855.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.1	44
205.6	303.7	44	-855.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.7	44	-855.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.1	44
246.7	303.7	44	-855.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.7	44	-855.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.1	44
287.8	303.7	44	-855.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.7	44	-855.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.1	44
328.9	303.7	44	-855.6	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	672.7	44	-855.6	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	738.1	44
370.0	303.7	44	-834.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	672.7	44	-834.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	738.1	44

## Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1040.2	469.8	1039.0	468.9	303.7	672.7	44

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-20	12	6	-543	1	-281	12	6	-543	1	-19.6	12	6	-543	1	0.000	0.000	0.000			
41	-18	11	2	-540	1	-260	11	2	-540	1	-17.8	11	2	-540	1	0.000	0.000	0.000			
82	-18	10	-2	-537	1	-265	10	-2	-537	1	-18.1	10	-2	-537	1	0.000	0.000	0.000			
123	-19	9	-6	-535	1	-269	9	-6	-535	1	-18.7	9	-6	-535	1	0.000	0.000	0.000			
164	-20	8	-10	-532	1	-284	8	-10	-532	1	-20.1	8	-10	-532	1	0.000	0.000	0.000			
206	-22	7	-14	-530	1	-300	7	-14	-530	1	-21.5	7	-14	-530	1	0.000	0.000	0.000			
247	-23	6	-18	-527	1	-315	6	-18	-527	1	-22.9	6	-18	-527	1	0.000	0.000	0.000			
288	-24	5	-22	-525	1	-330	5	-22	-525	1	-24.3	5	-22	-525	1	0.000	0.000	0.000			
329	-26	4	-26	-522	1	-345	4	-26	-522	1	-25.7	4	-26	-522	1	0.000	0.000	0.000			
370	-27	3	-29	-520	1	-360	3	-29	-520	1	-27.0	3	-29	-520	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 77

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

## Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.9	421	376	-162	5	SLV-Ger. ***
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	1.0	382	342	-159	5	SLV-Ger. ***
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.4	279	249	-154	5	SLV-Ger.
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.8	227	203	-152	5	SLV-Ger.
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.5	209	248	-147	5	SLV-Ger.
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-142	5	SLV-Ger.

## Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	12.9	4	-699.4	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	3.4	4	-699.4	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	13.4	4
440.0	49.4	4	-357.0	0.45	752.8	136.9	486.8	1.00	2.9	3	-286.2	0.34	789.2	116.4	780.0	1.00	49.4	4
520.0	49.4	4	-357.0	0.45	752.8	136.9	486.8	1.00	2.9	3	-286.2	0.34	789.2	116.4	780.0	1.00	49.4	4
560.0	49.4	4	-357.0	0.45	752.8	136.9	486.8	1.00	2.9	3	-286.2	0.34	789.2	116.4	780.0	1.00	49.4	4
640.0	49.4	4	-357.0	0.45	752.8	136.9	486.8	1.00	2.9	3	-286.2	0.34	789.2	116.4	780.0	1.00	49.4	4
720.0	49.4	4	-333.9	0.79	750.1	135.1	851.9	1.00	2.9	3	-263.0	0.59	786.2	114.4	1365.0	1.00	49.4	4

SLV	quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	303.7	44	-834.6	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	672.7	44	-834.6	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	738.1	44	
440.0	332.6	44	-372.8	0.45	756.5	139.4	486.8	1.00	742.0	44	-372.8	0.34	808.1	129.0	780.0	1.00	813.2	44	
520.0	332.6	44	-372.8	0.45	756.5	139.4	486.8	1.00	742.0	44	-372.8	0.34	808.1	129.0	780.0	1.00	813.2	44	
560.0	332.6	44	-372.8	0.45	756.5	139.4	486.8	1.00	742.0	44	-372.8	0.34	808.1	129.0	780.0	1.00	813.2	44	
640.0	332.6	44	-372.8	0.45	756.5	139.4	486.8	1.00	742.0	44	-372.8	0.34	808.1	129.0	780.0	1.00	813.2	44	
720.0	332.6	44	-355.0	0.79	754.4	138.0	851.9	1.00	742.0	44	-355.0	0.59	805.8	127.5	1365.0	1.00	813.2	44	

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	979.4	439.2	976.8	437.6	332.6	742.0	44

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-41	-9	64	-267	1	427	-9	64	-267	1	-40.8	-9	64	-267	1	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006
440	-33	-8	47	-264	1	275	-8	47	-264	1	-32.9	-8	47	-264	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
520	-16	-8	19	-260	1	3	-8	19	-260	1	-16.4	-8	19	-260	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
560	-10	-7	4	-257	1	-142	-7	4	-257	1	-10.0	-7	4	-257	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
640	-20	-6	-26	-252	1	55	-6	-26	-252	1	-19.6	-6	-26	-252	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
720	-35	-6	-54	-248	1	336	-6	-54	-248	1	-34.6	-6	-54	-248	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

asta sap n° 2

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co
750.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.3	242	287	-34	42 SLV-Ger.
802.1	11.0	5.8	5.7	4.5	5.2	9.0	4.9	1.8	146	173	-31	42 SLV-Ger.
854.2	9.0	5.8	4.2	4.5	4.2	9.0	4.2	3.4	9	-93	-37	1 SLV

Verifiche a taglio

SLU	quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
	750.0	49.4	4	-333.9	0.79	750.1	135.1	851.9	1.00	2.9	3	-263.0	0.59	786.2	114.4	1365.0	1.00	49.4	4
	802.1	116.2	4	-51.8	0.79	693.7	97.5	851.9	1.00	1.3	4	-51.8	0.59	741.0	84.3	1365.0	1.00	116.2	4
	854.2	116.2	4	-51.8	0.79	693.7	97.5	851.9	1.00	1.3	4	-51.8	0.59	741.0	84.3	1365.0	1.00	116.2	4
SLV	quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
	750.0	332.6	44	-355.0	0.79	754.4	138.0	851.9	1.00	742.0	44	-355.0	0.59	805.8	127.5	1365.0	1.00	813.2	44
	802.1	1221.8	7	-45.3	0.79	692.7	96.8	851.9	1.00	2802.9	7	-45.3	0.59	739.9	83.5	1365.0	1.00	3057.6	7 ***
	854.2	1221.8	7	-45.3	0.79	692.7	96.8	851.9	1.00	2802.9	7	-45.3	0.59	739.9	83.5	1365.0	1.00	3057.6	7 ***

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
68	929.2	410.6	807.9	346.6	1221.8	2802.9	7
68	927.1	409.6	805.7	345.6	1218.6	2796.0	44

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
750	-38	7	67	-40	1	717	7	67	-40	1	-37.9	7	67	-40	1	0.015	0.015	0.015	0.015	0.015	0.015
802	-16	7	21	-36	1	262	7	21	-36	1	-15.7	7	21	-36	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
854	-17	6	-22	-33	1	299	6	-22	-33	1	-16.7	6	-22	-33	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
866	NO	4	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 90°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min > (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 735

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.01496

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.01683

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 866

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.01496

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.01683

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1

quota nodo	Grd*Somm(Mb,rd,x)	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Somm(Mb,rd,y)	Somm(Mc,rd,y)
385	842	788	753	704
735	484	628	574	744

**Pilastrata 43**forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mmacciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 44

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co	
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	429	472	-361	5	SLV-Ger. ***
41.1	13.6	5.8	7.1	4.5	5.2	9.0	4.9	0.8	429	472	-358	5	SLV-Ger. ***
82.2	12.0	5.2	5.4	4.0	4.2	8.0	4.2	0.7	429	472	-356	5	SLV-Ger. ***
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	429	472	-353	5	SLV-Ger. ***
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	429	472	-351	5	SLV-Ger. ***
205.6	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	429	472	-348	5	SLV-Ger. ***
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	429	472	-346	5	SLV-Ger. ***
287.8	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	429	472	-343	5	SLV-Ger. ***
328.9	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	429	472	-341	5	SLV-Ger. ***
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	429	472	-338	5	SLV-Ger. ***

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	23.2	4	-889.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	27.1	4	-889.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.6	4
41.1	23.2	4	-889.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	27.1	4	-889.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.6	4
82.2	23.2	4	-889.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	27.1	4	-889.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.6	4
123.3	23.2	4	-889.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	27.1	4	-889.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.6	4
164.4	23.2	4	-889.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	27.1	4	-889.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.6	4
205.6	23.2	4	-889.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	27.1	4	-889.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.6	4
246.7	23.2	4	-889.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	27.1	4	-889.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.6	4
287.8	23.2	4	-889.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	27.1	4	-889.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.6	4
328.9	23.2	4	-889.8	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	27.1	4	-889.8	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	35.6	4
370.0	23.2	4	-862.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	27.1	4	-862.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	35.6	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
0.0	306.5	44	-961.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.7	44	-961.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.9	44
41.1	306.5	44	-961.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.7	44	-961.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.9	44
82.2	306.5	44	-961.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.7	44	-961.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.9	44
123.3	306.5	44	-961.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.7	44	-961.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.9	44
164.4	306.5	44	-961.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.7	44	-961.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.9	44
205.6	306.5	44	-961.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.7	44	-961.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.9	44
246.7	306.5	44	-961.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.7	44	-961.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.9	44
287.8	306.5	44	-961.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.7	44	-961.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.9	44
328.9	306.5	44	-961.2	0.39	821.4	182.6	426.0	1.00	676.7	44	-961.2	0.29	877.4	175.2	682.5	1.00	742.9	44
370.0	306.5	44	-940.2	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	676.7	44	-940.2	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	742.9	44

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1046.5	474.1	1045.2	473.3	306.5	676.7	44

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-31	42	13	-661	1	-434	42	13	-661	1	-31.2	42	13	-661	1	0.000	0.000	0.000	0.000		
41	-27	34	6	-659	1	-384	34	6	-659	1	-27.0	34	6	-659	1	0.000	0.000	0.000	0.000		
82	-24	25	-1	-656	1	-352	25	-1	-656	1	-24.3	25	-1	-656	1	0.000	0.000	0.000	0.000		
123	-25	17	-9	-653	1	-350	17	-9	-653	1	-24.6	17	-9	-653	1	0.000	0.000	0.000	0.000		
164	-26	9	-16	-651	1	-362	9	-16	-651	1	-25.9	9	-16	-651	1	0.000	0.000	0.000	0.000		
206	-27	0	-23	-648	1	-374	0	-23	-648	1	-27.2	0	-23	-648	1	0.000	0.000	0.000	0.000		
247	-32	-8	-30	-646	1	-426	-8	-30	-646	1	-31.6	-8	-30	-646	1	0.000	0.000	0.000	0.000		



288	-36	-16	-37	-643	1	-480	-16	-37	-643	1	-36.0	-16	-37	-643	1	0.000	0.000	0.000
329	-41	-25	-44	-641	1	14	-25	-44	-641	1	-40.7	-25	-44	-641	1	0.000	0.000	0.000
370	-46	-33	-51	-638	1	81	-33	-51	-638	1	-45.6	-33	-51	-638	1	0.000	0.000	0.000

asta sap n° 62

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co						
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	0.8	429	472	-264	5	SLV-Ger.	***				
440.0	13.6	5.8	7.0	4.5	5.2	9.0	4.9	0.8	389	429	-261	5	SLV-Ger.	***				
480.0	11.6	5.2	5.4	3.9	4.2	7.8	4.2	0.9	336	371	-259	5	SLV-Ger.	***				
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.2	284	313	-256	5	SLV-Ger.					
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.5	231	254	-255	1	SLV-Ger.					
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.1	-45	-203	-250	1	SLV					
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	-75	-380	-246	1	SLV					

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co		N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co		N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	23.2	4	-862.5	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	27.1	4	-862.5	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	35.6	4		
440.0	112.8	4	-439.3	0.45	768.6	147.5	486.8	1.00	24.7	4	-439.3	0.34	821.0	137.7	780.0	1.00	115.5	4		
480.0	112.8	4	-439.3	0.45	768.6	147.5	486.8	1.00	24.7	4	-439.3	0.34	821.0	137.7	780.0	1.00	115.5	4		
520.0	112.8	4	-439.3	0.45	768.6	147.5	486.8	1.00	24.7	4	-439.3	0.34	821.0	137.7	780.0	1.00	115.5	4		
560.0	112.8	4	-439.3	0.45	768.6	147.5	486.8	1.00	24.7	4	-439.3	0.34	821.0	137.7	780.0	1.00	115.5	4		
640.0	112.8	4	-439.3	0.45	768.6	147.5	486.8	1.00	24.7	4	-439.3	0.34	821.0	137.7	780.0	1.00	115.5	4		
720.0	112.8	4	-439.3	0.45	768.6	147.5	486.8	1.00	24.7	4	-439.3	0.34	821.0	137.7	780.0	1.00	115.5	4		

SLV

quota	VEdX	Co		N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co		N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	306.5	44	-940.2	0.45	821.4	182.6	486.8	1.00	676.7	44	-940.2	0.34	877.4	175.2	780.0	1.00	742.9	44		
440.0	333.6	44	-388.5	0.45	759.2	141.2	486.8	1.00	743.8	44	-388.5	0.34	811.0	131.0	780.0	1.00	815.2	44		
480.0	333.6	44	-388.5	0.45	759.2	141.2	486.8	1.00	743.8	44	-388.5	0.34	811.0	131.0	780.0	1.00	815.2	44		
520.0	333.6	44	-388.5	0.45	759.2	141.2	486.8	1.00	743.8	44	-388.5	0.34	811.0	131.0	780.0	1.00	815.2	44		
560.0	333.6	44	-388.5	0.45	759.2	141.2	486.8	1.00	743.8	44	-388.5	0.34	811.0	131.0	780.0	1.00	815.2	44		
640.0	333.6	44	-388.5	0.45	759.2	141.2	486.8	1.00	743.8	44	-388.5	0.34	811.0	131.0	780.0	1.00	815.2	44		
720.0	333.6	44	-388.5	0.45	759.2	141.2	486.8	1.00	743.8	44	-388.5	0.34	811.0	131.0	780.0	1.00	815.2	44		

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	981.7	440.6	979.1	439.0	333.6	743.8	44

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-82	28	130	-326	1	1153	28	130	-326	1	-82.4	28	130	-326	1	0.023	0.023	0.023			
440	-63	19	91	-323	1	764	19	91	-323	1	-62.5	19	91	-323	1	0.012	0.012	0.012			
480	-45	13	62	-321	1	420	13	62	-321	1	-45.1	13	62	-321	1	0.006	0.006	0.006			
520	-21	5	28	-319	1	22	5	28	-319	1	-21.5	5	28	-319	1	0.000	0.000	0.000			
560	-11	-2	-6	-316	1	-163	-2	-6	-316	1	-11.5	-2	-6	-316	1	0.000	0.000	0.000			
640	-49	-17	-74	-311	1	518	-17	-74	-311	1	-49.2	-17	-74	-311	1	0.008	0.008	0.008			
720	-87	-32	-138	-306	1	1279	-32	-138	-306	1	-87.4	-32	-138	-306	1	0.026	0.026	0.026			

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00855

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.00962

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

Nodo a quota 735

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 0°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

```
(nst*Ast)/(i*b),x=0.00855
(nst*Ast)/(i*b),y=0.00962
(0.05*fck)/fyk=0.00277
(nst*Ast)/(i*b),min > (0.05*fck)/fyk
```

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia  
Gamma,rd (Grd) = 1.1  
quota nodo Grd\*Som(Mb,rd,x)    Somm(Mc,rd,x)    Grd\*Som(Mb,rd,y)    Somm(Mc,rd,y)  
385            858            !>            677            945            !>            746

Pilastrata 44

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>q</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk    4500    (daN/cm<sup>q</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 32 calcestruzzo Rck 300    (daN/cm<sup>q</sup>)  
sezione:T (0+35+35)\*70

Armatura  
coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n°	pos	ø	X	Y	b/h
1	1	22	-25.1	25.1	0.1
2	1	22	36.7	25.1	0.1
3	1	22	36.7	-1.7	0.1
4	1	22	1.7	-1.7	0.1
5	1	22	1.7	-36.7	0.1
6	1	22	-25.1	-36.7	0.1
7	2	22	1.7	25.1	0.1
8	3	22	-25.1	-1.7	0.1
9	4	22	-16.1	25.1	0.0
10	4	22	-7.2	25.1	0.0
11	4	22	10.5	25.1	0.0
12	4	22	19.2	25.1	0.0
13	4	22	28.0	25.1	0.0
14	4	22	36.7	7.2	0.0
15	4	22	36.7	16.1	0.0
16	4	22	10.5	-1.7	0.0
17	4	22	19.2	-1.7	0.0
18	4	22	28.0	-1.7	0.0
19	4	22	1.7	-28.0	0.0
20	4	22	1.7	-19.2	0.0
21	4	22	1.7	-10.5	0.0
22	4	22	-16.1	-36.7	0.0
23	4	22	-7.2	-36.7	0.0
24	4	22	-25.1	-28.0	0.0
25	4	22	-25.1	-19.2	0.0
26	4	22	-25.1	-10.5	0.0
27	4	22	-25.1	7.2	0.0
28	4	22	-25.1	16.1	0.0

Chiamate

n°	pos.	ø	X	Y	b/h
1	5	-24	23.6	0.0	0.0
2	5	35	23.6	0.0	0.0
3	5	35	- 3	0.0	0.0
4	5	8	-8.4	0.0	0.0
5	5	0	-35.3	0.0	0.0
6	5	-24	-35.3	0.0	0.0
7	5	0	23.6	0.0	0.0
8	5	-24	- 3	0.0	0.0
9	5	-12	23.1	0.0	0.0
10	5	13	23.1	0.0	0.0
11	5	25	23.1	0.0	0.0
12	5	35	11.7	0.0	0.0
13	5	13	0.3	0.0	0.0
14	5	25	0.3	0.0	0.0
15	5	0	-25.0	0.0	0.0
16	5	0	-13.3	0.0	0.0
17	5	-12	-34.7	0.0	0.0
18	5	-23	-25.0	0.0	0.0
19	5	-23	-13.3	0.0	0.0
20	5	-23	11.7	0.0	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
0	1.0243	360	652	-206	1 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	0	-13	-43	-8	-351	1	370	-176	4	-21	-317	1	0.000
quasi perm.	0	-13	-43	-8	-351	1	370	-176	4	-21	-317	1	0.000
frequente	0	-13	-43	-8	-351	1	370	-176	4	-21	-317	1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	197 12SLV	456	733 19.63 19.01	35	319 48SLV	456	732 19.63 19.01	35	319 48SLV	456	732 19.63 19.01	35
70	270	197 12SLV	331	732 14.28 0.00	35	319 48SLV	331	732 14.28 0.00	35	319 48SLV	456	732 19.63 19.01	35
270	340	197 12SLV	456	732 19.63 19.01	35	319 48SLV	456	732 19.63 19.01	35	319 48SLV	456	732 19.63 19.01	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 71 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm²)  
sezione:T (0+35+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	6	24 -25.0	25.0	0.0
2	6	24 36.6	25.0	0.0
3	6	24 36.6	-1.6	0.0
4	6	24 1.6	-1.6	0.0
5	6	24 1.6	-36.6	0.0
6	6	24 -25.0	-36.6	0.0
7	7	24 1.6	25.0	0.0
8	8	24 -25.0	-1.6	0.0
9	9	24 -11.7	25.0	0.0
10	9	24 13.3	25.0	0.0
11	9	24 25.0	25.0	0.0
12	9	24 36.6	11.7	0.0
13	9	24 13.3	-1.6	0.0
14	9	24 25.0	-1.6	0.0
15	9	24 1.6	-25.0	0.0
16	9	24 1.6	-13.3	0.0
17	9	24 -11.7	-36.6	0.0
18	9	24 -25.0	-25.0	0.0
19	9	24 -25.0	-13.3	0.0
20	9	24 -25.0	11.7	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N Co
-------	------	----	----	------

720 1.1158 -405 -550 22 1 SLV

#### Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	720	-65	-99	-147	-189	1	720	1147	-99	-147	-189	1	0.018
quasi perm.	720	-65	-99	-147	-189	1	720	1147	-99	-147	-189	1	0.018
frequente	720	-65	-99	-147	-189	1	720	1147	-99	-147	-189	1	0.018

#### Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	77	12SLV	455	742	19.63	18.98	35	260	7SLV	455	731	19.63	18.98	35
470	620	77	12SLV	260	741	11.22	0.00	35	260	7SLV	260	731	11.22	5.70	35
620	690	77	12SLV	455	740	19.63	18.98	35	260	7SLV	455	731	19.63	18.98	35

#### Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

#### Verifiche di instabilità non necessaria

##### Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

### Pilastrata 45

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 29 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:TR (35+0+35)\*70

#### Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n°	pos.	Ø	X	Y	b/h
1	1	22	-36.7	1.7	0.1
2	1	22	-1.7	1.7	0.1

3	1	22	-1.7	36.7	0.1
4	1	22	25.1	36.7	0.1
5	1	22	25.1	-25.1	0.1
6	1	22	-36.7	-25.1	0.1
7	2	22	-1.7	-25.1	0.1
8	3	22	25.1	1.7	0.1
9	4	22	-25.1	1.7	0.0
10	4	22	-13.4	1.7	0.0
11	4	22	-1.7	13.4	0.0
12	4	22	-1.7	25.1	0.0
13	4	22	11.7	36.7	0.0
14	4	22	25.1	-11.7	0.0
15	4	22	25.1	13.4	0.0
16	4	22	25.1	25.1	0.0
17	4	22	-25.1	-25.1	0.0
18	4	22	-13.4	-25.1	0.0
19	4	22	11.7	-25.1	0.0
20	4	22	-36.7	-11.7	0.0

Chiamate

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	5	-35	0.3	0.0 0.0
2	5	-8	8.4	0.0 0.0
3	5	0	35.3	0.0 0.0
4	5	24	35.3	0.0 0.0
5	5	24	-23.6	0.0 0.0
6	5	-35	-23.6	0.0 0.0
7	5	0	-23.6	0.0 0.0
8	5	24	0.3	0.0 0.0
9	5	-19	-3	0.0 0.0
10	5	0	19.1	0.0 0.0
11	5	23	19.1	0.0 0.0
12	5	-19	-23.1	0.0 0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N Co
0	1.0766	260	560	-310 2 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N Co	quota	sf	M2	M3	N Co	Wk
rara	0	-33	66	65	-290 1	0	429	66	65	-290 1	0.000
quasi perm.	0	-33	66	65	-290 1	0	429	66	65	-290 1	0.000
frequente	0	-33	66	65	-290 1	0	429	66	65	-290 1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	174 39SLV	456	737	19.63	19.01	35	256 4SLV	456	732	19.63	19.01	35
70	270	174 39SLV	260	735	11.22	0.00	35	256 4SLV	260	732	11.22	0.00	35
270	340	174 39SLV	456	733	19.63	19.01	35	256 4SLV	456	732	19.63	19.01	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35

340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 55 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:TR (35+0+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	Ø	X	Y	b/h
1	6	24	-36.6	1.6
2	6	24	-1.6	1.6
3	6	24	-1.6	36.6
4	6	24	25.0	36.6
5	6	24	25.0	-25.0
6	6	24	-36.6	-25.0
7	7	24	-1.6	-25.0
8	8	24	25.0	1.6
9	9	24	-19.1	1.6
10	9	24	-1.6	19.1
11	9	24	25.0	19.1
12	9	24	-19.1	-25.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
400	1.0501	366	368	-90	21 SLV-Ger.

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	720	-80	86	141	-147	1	720	1665	86	141	-147	1	0.042
quasi perm.	720	-80	86	141	-147	1	720	1665	86	141	-147	1	0.042
frequente	720	-80	86	141	-147	1	720	1665	86	141	-147	1	0.042

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	85	39SLV	455	746	19.63	18.98	35	185	43SLV	455	731	19.63	18.98	35
470	620	85	39SLV	192	744	8.27	0.00	35	185	43SLV	192	731	8.27	4.85	35
620	690	85	39SLV	455	743	19.63	18.98	35	185	43SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33

290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

Pilastrata 46

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>q</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>q</sup>)  
Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 112  
calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>q</sup>)  
sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co
0.0	11.4	5.1	5.3	3.8	4.1	7.6	4.1	1.0	461	270	-350	2 SLV-Ger.
41.1	11.4	5.7	7.0	3.8	5.1	7.6	4.8	1.0	461	270	-347	2 SLV-Ger.
82.2	11.0	5.1	5.3	3.7	4.1	7.3	4.1	1.0	461	270	-345	2 SLV-Ger.
123.3	11.4	5.1	5.3	3.8	4.1	7.6	4.1	1.0	461	270	-342	2 SLV-Ger.
164.4	11.4	5.1	5.3	3.8	4.1	7.6	4.1	1.0	461	270	-340	2 SLV-Ger.
246.7	11.4	5.1	5.3	3.8	4.1	7.6	4.1	1.0	461	270	-334	2 SLV-Ger.
370.0	16.0	5.3	5.8	5.3	4.6	10.7	4.5	1.3	461	270	-327	2 SLV-Ger.

Verifiche a taglio

SLU																				
quota	VEDX	Co		N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDY	Co		N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
0.0	15.0	4		-691.7	0.39	824.9	182.0	429.2	1.00	38.3	4		-691.7	0.29	877.7	173.9	684.9	1.00	41.1	4
41.1	15.0	4		-691.7	0.39	824.9	182.0	429.2	1.00	38.3	4		-691.7	0.29	877.7	173.9	684.9	1.00	41.1	4
82.2	15.0	4		-691.7	0.39	824.9	182.0	429.2	1.00	38.3	4		-691.7	0.29	877.7	173.9	684.9	1.00	41.1	4
123.3	15.0	4		-691.7	0.39	824.9	182.0	429.2	1.00	38.3	4		-691.7	0.29	877.7	173.9	684.9	1.00	41.1	4
164.4	15.0	4		-691.7	0.39	824.9	182.0	429.2	1.00	38.3	4		-691.7	0.29	877.7	173.9	684.9	1.00	41.1	4
246.7	15.0	4		-691.7	0.39	824.9	182.0	429.2	1.00	38.3	4		-691.7	0.29	877.7	173.9	684.9	1.00	41.1	4
370.0	15.0	4		-664.4	0.52	821.7	179.9	572.2	1.00	38.3	4		-664.4	0.39	874.3	171.6	913.2	1.00	41.1	4
SLV																				
quota	VEDX	Co		N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEDY	Co		N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
0.0	278.8	47		-679.2	0.39	823.1	180.8	429.2	1.00	612.8	47		-679.2	0.29	875.7	172.5	684.9	1.00	673.2	47
41.1	278.8	47		-679.2	0.39	823.1	180.8	429.2	1.00	612.8	47		-679.2	0.29	875.7	172.5	684.9	1.00	673.2	47
82.2	278.8	47		-679.2	0.39	823.1	180.8	429.2	1.00	612.8	47		-679.2	0.29	875.7	172.5	684.9	1.00	673.2	47
123.3	278.8	47		-679.2	0.39	823.1	180.8	429.2	1.00	612.8	47		-679.2	0.29	875.7	172.5	684.9	1.00	673.2	47
164.4	278.8	47		-679.2	0.39	823.1	180.8	429.2	1.00	612.8	47		-679.2	0.29	875.7	172.5	684.9	1.00	673.2	47
246.7	278.8	47		-679.2	0.39	823.1	180.8	429.2	1.00	612.8	47		-679.2	0.29	875.7	172.5	684.9	1.00	673.2	47
370.0	278.8	47		-658.2	0.52	820.6	179.1	572.2	1.00	612.8	47		-658.2	0.39	873.0	170.8	913.2	1.00	673.2	47

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	894.3	408.0	999.8	453.6	278.8	612.8	47

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
0	-32	-57	13	-514	1	-443	-57	13	-514	1	-32.2	-57	13	-514	1	0.000	0.000	0.000			
41	-33	-46	18	-512	1	1	-46	18	-512	1	-32.6	-46	18	-512	1	0.000	0.000	0.000			
82	-32	-34	22	-509	1	-429	-34	22	-509	1	-31.8	-34	22	-509	1	0.000	0.000	0.000			
123	-31	-22	27	-507	1	-414	-22	27	-507	1	-30.9	-22	27	-507	1	0.000	0.000	0.000			
164	-30	-10	31	-504	1	-405	-10	31	-504	1	-30.5	-10	31	-504	1	0.000	0.000	0.000			
247	-36	14	40	-499	1	39	14	40	-499	1	-35.6	14	40	-499	1	0.000	0.000	0.000			
370	-45	49	54	-492	1	232	49	54	-492	1	-45.0	49	54	-492	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 101  
calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>q</sup>)  
sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co
400.0	16.0	5.3	5.8	5.3	4.6	10.7	4.5	1.3	461	270	-186	2 SLV-Ger.
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.7	305	179	-179	2 SLV-Ger.
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.1	248	145	-176	2 SLV-Ger.
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.1	147	179	-287	45 SLV
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.2	258	314	-282	45 SLV

## Verifiche a taglio

## SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	15.0	4	-664.4	0.52	821.7	179.9	572.2	1.00	38.3	4	-664.4	0.39	874.3	171.6	913.2	1.00	41.1	4
520.0	148.5	4	-328.4	0.52	751.5	133.5	571.6	1.00	54.5	4	-328.4	0.39	800.0	122.3	912.8	1.00	158.2	4
560.0	148.5	4	-328.4	0.52	751.5	133.5	571.6	1.00	54.5	4	-328.4	0.39	800.0	122.3	912.8	1.00	158.2	4
640.0	148.5	4	-328.4	0.52	751.5	133.5	571.6	1.00	54.5	4	-328.4	0.39	800.0	122.3	912.8	1.00	158.2	4
720.0	148.5	4	-328.4	0.52	751.5	133.5	571.6	1.00	54.5	4	-328.4	0.39	800.0	122.3	912.8	1.00	158.2	4

## SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEdmax	Co
400.0	278.8	47	-658.2	0.52	820.6	179.1	572.2	1.00	612.8	47	-658.2	0.39	873.0	170.8	913.2	1.00	673.2	47
520.0	351.4	47	-302.1	0.52	746.9	130.5	571.6	1.00	786.3	47	-302.1	0.39	795.1	119.1	912.8	1.00	861.2	47
560.0	351.4	47	-302.1	0.52	746.9	130.5	571.6	1.00	786.3	47	-302.1	0.39	795.1	119.1	912.8	1.00	861.2	47
640.0	351.4	47	-302.1	0.52	746.9	130.5	571.6	1.00	786.3	47	-302.1	0.39	795.1	119.1	912.8	1.00	861.2	47
720.0	351.4	47	-302.1	0.52	746.9	130.5	571.6	1.00	786.3	47	-302.1	0.39	795.1	119.1	912.8	1.00	861.2	47

## Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	1106.4	494.9	966.5	431.5	351.4	786.3	47

## Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p
400	-100	-57	-168	-244	1	1561	-57	-168	-244	1	-100.1	-57	-168	-244	1	0.026	0.026	0.026			
520	-23	-7	-33	-237	1	130	-7	-33	-237	1	-23.1	-7	-33	-237	1	0.000	0.000	0.000			
560	-13	9	11	-234	1	-171	9	11	-234	1	-12.7	9	11	-234	1	0.000	0.000	0.000			
640	-69	42	101	-229	1	993	42	101	-229	1	-68.7	42	101	-229	1	0.018	0.018	0.018			
720	-122	73	185	-225	1	2054	73	185	-225	1	-122.1	73	185	-225	1	0.042	0.042	0.042	***		

## Verifiche di instabilità non necessaria

## Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	6	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	6	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277

## Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

## Nodo a quota 385

Travature con direzione inclinata di 270°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna esterni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00997

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.01122

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

## Nodo a quota 735

Travature con direzione inclinata di 90°

Nodo trave-colonna interni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Travature con direzione inclinata di 180°

Nodo trave-colonna esterni

Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3

Verifica secondo 7.4.6.2.3

Nodo non confinato

b,x=53

b,y=35

(nst\*Ast)/(i\*b),x=0.00997

(nst\*Ast)/(i\*b),y=0.01122

(0.05\*fck)/fyk=0.00277

(nst\*Ast)/(i\*b),min &gt; (0.05\*fck)/fyk

## Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1

quota	nodo	Grd*Som(Mb,rd,x)	Somm(Mc,rd,x)	Grd*Som(Mb,rd,y)	Somm(Mc,rd,y)
385		921	<	1173	540
				<	687

## Pilastrata 47

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mmacciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 99 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione:T (35+0+35)\*70

## Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico



n°	pos.	ø	X	Y	b/h
1	1	24	-1.6	-1.6	0.1
2	1	24	-36.6	-1.6	0.1
3	1	24	-36.6	25.0	0.1
4	1	24	25.0	25.0	0.1
5	1	24	25.0	-36.6	0.1
6	1	24	-1.6	-36.6	0.1
7	2	24	-1.6	25.0	0.1
8	3	24	25.0	-1.6	0.1
9	4	24	-27.9	-1.6	0.0
10	4	24	-19.1	-1.6	0.0
11	4	24	-10.4	-1.6	0.0
12	4	24	-36.6	7.2	0.0
13	4	24	-36.6	16.1	0.0
14	4	24	-27.9	25.0	0.0
15	4	24	-19.1	25.0	0.0
16	4	24	-10.4	25.0	0.0
17	4	24	7.2	25.0	0.0
18	4	24	16.1	25.0	0.0
19	4	24	25.0	-27.9	0.0
20	4	24	25.0	-19.1	0.0
21	4	24	25.0	-10.4	0.0
22	4	24	25.0	7.2	0.0
23	4	24	25.0	16.1	0.0
24	4	24	7.2	-36.6	0.0
25	4	24	16.1	-36.6	0.0
26	4	24	-1.6	-27.9	0.0
27	4	24	-1.6	-19.1	0.0
28	4	24	-1.6	-10.4	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N Co
0	1.0041	-229	910	-517 5 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N Co	quota	sf	M2	M3	N Co	Wk
rara	0	-27	55	53	-647 1	82	-348	25	46	-639 1	0.000
quasi perm.	0	-27	55	53	-647 1	82	-348	25	46	-639 1	0.000
frequente	0	-27	55	53	-647 1	82	-348	25	46	-639 1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	364 23SLV	455	821	19.63	18.98	35	341 44SLV	455	731	19.63	18.98	35
70	270	364 23SLV	364	819	15.71	0.00	35	341 44SLV	364	731	15.71	0.00	35
270	340	364 23SLV	455	817	19.63	18.98	35	341 44SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40

340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 103 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:T (35+0+35)\*70

Armatura  
coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	5	24	-1.6	0.1
2	5	24	-36.6	-1.6
3	5	24	-36.6	25.0
4	5	24	25.0	25.0
5	5	24	25.0	-36.6
6	5	24	-1.6	-36.6
7	6	24	-1.6	25.0
8	7	24	25.0	-1.6
9	8	24	-25.0	-1.6
10	8	24	-13.3	-1.6
11	8	24	-36.6	11.7
12	8	24	-25.0	25.0
13	8	24	-13.3	25.0
14	8	24	11.7	25.0
15	8	24	25.0	-25.0
16	8	24	25.0	-13.3
17	8	24	25.0	11.7
18	8	24	11.7	-36.6
19	8	24	-1.6	-25.0
20	8	24	-1.6	-13.3

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
400	1.1371	562	515	-358	6 SLV-Ger.

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	720	-46	-25	102	-393	1	400	400	59	-87	-422	1	0.000
quasi perm.	720	-46	-25	102	-393	1	400	400	59	-87	-422	1	0.000
frequente	720	-46	-25	102	-393	1	400	400	59	-87	-422	1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	214	28SLV	455	793	19.63	18.98	35	180	43SLV	455	731	19.63	18.98	35
470	620	214	28SLV	214	792	9.24	0.00	35	180	43SLV	214	731	9.24	0.00	35
620	690	214	28SLV	455	791	19.63	18.98	35	180	43SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30

290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 3 da quota 750 a quota 881.5

asta sap n° 117 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:T (35+0+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	9	20	-1.8	0.0
2	9	20	-36.8	0.0
3	9	20	-36.8	25.2
4	9	20	25.2	25.2
5	9	20	25.2	-36.8
6	9	20	-1.8	-36.8
7	10	20	-1.8	25.2
8	11	20	25.2	-1.8
9	12	20	-25.2	-1.8
10	12	20	-13.5	-1.8
11	12	20	-36.8	11.7
12	12	20	-25.2	25.2
13	12	20	-13.5	25.2
14	12	20	11.7	25.2
15	12	20	25.2	-25.2
16	12	20	25.2	-13.5
17	12	20	25.2	11.7
18	12	20	11.7	-36.8
19	12	20	-1.8	-25.2
20	12	20	-1.8	-13.5

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
750	1.1119	128	-376	-17	5 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	750	-39	11	-76	-48	1	750	1016	11	-76	-48	1	0.000
quasi perm.	750	-39	11	-76	-48	1	750	1016	11	-76	-48	1	0.000
frequente	750	-39	11	-76	-48	1	750	1016	11	-76	-48	1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
750	810	79 3SLV	456	738	19.63	19.04	35	235 7SLV	456	733	19.63	19.04	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22

72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
870	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

Pilastrata 48

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>q</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>q</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 46 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>q</sup>)  
sezione:TR (35+0+35)\*70

Armatura  
coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n°	pos.	ø	X	Y	b/h
1	1	24	-36.6	1.6	0.1
2	1	24	-1.6	1.6	0.1
3	1	24	-1.6	36.6	0.1
4	1	24	25.0	36.6	0.1
5	1	24	25.0	-25.0	0.1
6	1	24	-36.6	-25.0	0.1
7	2	24	-1.6	-25.0	0.1
8	3	24	25.0	1.6	0.1
9	4	24	-27.9	1.6	0.0
10	4	24	-19.1	1.6	0.0
11	4	24	-10.4	1.6	0.0
12	4	24	-1.6	10.4	0.0
13	4	24	-1.6	19.1	0.0
14	4	24	-1.6	27.9	0.0
15	4	24	7.2	36.6	0.0
16	4	24	16.1	36.6	0.0
17	4	24	25.0	-16.1	0.0
18	4	24	25.0	-7.2	0.0
19	4	24	25.0	10.4	0.0
20	4	24	25.0	19.1	0.0
21	4	24	25.0	27.9	0.0
22	4	24	-27.9	-25.0	0.0
23	4	24	-19.1	-25.0	0.0
24	4	24	-10.4	-25.0	0.0
25	4	24	7.2	-25.0	0.0
26	4	24	16.1	-25.0	0.0
27	4	24	-36.6	-16.1	0.0
28	4	24	-36.6	-7.2	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
0	1.0053	235	908	-518	2 SLV

Verifiche di esercizio													
Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	0	-27	-53	51	-647	1	82	-343	-24	45	-639	1	0.000
quasi perm.	0	-27	-53	51	-647	1	82	-343	-24	45	-639	1	0.000
frequente	0	-27	-53	51	-647	1	82	-343	-24	45	-639	1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	362	12SLV	455	821	19.63	18.98	35	343	47SLV	455	731	19.63	18.98	35
70	270	362	12SLV	364	819	15.71	0.00	35	343	47SLV	364	731	15.71	0.00	35
270	340	362	12SLV	455	817	19.63	18.98	35	343	47SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 51 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm²)  
sezione:TR (35+0+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	Ø	X	Y	b/h
1	5	22	-36.7	1.7
2	5	22	-1.7	1.7
3	5	22	-1.7	36.7
4	5	22	25.1	36.7
5	5	22	25.1	-25.1
6	5	22	-36.7	-25.1
7	6	22	-1.7	-25.1
8	7	22	25.1	1.7
9	8	22	-25.1	1.7
10	8	22	-13.4	1.7
11	8	22	-1.7	13.4
12	8	22	-1.7	25.1
13	8	22	11.7	36.7
14	8	22	25.1	-11.7
15	8	22	25.1	13.4
16	8	22	25.1	25.1
17	8	22	-25.1	-25.1
18	8	22	-13.4	-25.1
19	8	22	11.7	-25.1
20	8	22	-36.7	-11.7

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
400	1.0054	537	514	-358	1 SLV-Ger.

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	720	-51	23	104	-393	1	400	468	-58	-89	-423	1	0.000
quasi perm.	720	-51	23	104	-393	1	400	468	-58	-89	-423	1	0.000
frequente	720	-51	23	104	-393	1	400	468	-58	-89	-423	1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	218	39SLV	456	795	19.63	19.01	35	176	48SLV	456	732	19.63	19.01	35
470	620	218	39SLV	228	793	9.82	0.00	35	176	48SLV	228	732	9.82	0.00	35
620	690	218	39SLV	456	792	19.63	19.01	35	176	48SLV	456	732	19.63	19.01	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 3 da quota 750 a quota 881.5

asta sap n° 7 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:TR (35+0+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h	
1	9	20	-36.8	1.8	0.0
2	9	20	-1.8	1.8	0.0
3	9	20	-1.8	36.8	0.0
4	9	20	25.2	36.8	0.0
5	9	20	25.2	-25.2	0.0
6	9	20	-36.8	-25.2	0.0
7	10	20	-1.8	-25.2	0.0
8	11	20	25.2	1.8	0.0
9	12	20	-25.2	1.8	0.0
10	12	20	-13.5	1.8	0.0
11	12	20	-1.8	13.5	0.0
12	12	20	-1.8	25.2	0.0

13	12	20	11.7	36.8	0.0
14	12	20	25.2	-11.7	0.0
15	12	20	25.2	13.5	0.0
16	12	20	25.2	25.2	0.0
17	12	20	-25.2	-25.2	0.0
18	12	20	-13.5	-25.2	0.0
19	12	20	11.7	-25.2	0.0
20	12	20	-36.8	-11.7	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
750	1.1133	-124	-376	-16	2 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	750	-39	-11	-75	-49	1	750	1004	-11	-75	-49	1	0.000
quasi perm.	750	-39	-11	-75	-49	1	750	1004	-11	-75	-49	1	0.000
frequente	750	-39	-11	-75	-49	1	750	1004	-11	-75	-49	1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
750	810	79	8SLV	456	738	19.63	19.04	35	233	4SLV	456	733	19.63	19.04	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
72	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
870	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

## Pilastrata 49

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm  
acciaio fyk 4500 (daN/cm<sup>2</sup>)

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

asta sap n° 113

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co
0.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	461	273	-354	5 SLV-Ger.
123.3	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	461	273	-347	5 SLV-Ger.
164.4	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	461	273	-344	5 SLV-Ger.
246.7	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	461	273	-339	5 SLV-Ger.
370.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	461	273	-332	5 SLV-Ger.

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
0.0	15.1	4	-691.8	0.39	818.7	180.9	426.0	1.00	37.3	4	-691.8	0.29	874.6	173.3	682.5	1.00	40.2	4
123.3	15.1	4	-691.8	0.39	818.7	180.9	426.0	1.00	37.3	4	-691.8	0.29	874.6	173.3	682.5	1.00	40.2	4
164.4	15.1	4	-691.8	0.39	818.7	180.9	426.0	1.00	37.3	4	-691.8	0.29	874.6	173.3	682.5	1.00	40.2	4
246.7	15.1	4	-691.8	0.39	818.7	180.9	426.0	1.00	37.3	4	-691.8	0.29	874.6	173.3	682.5	1.00	40.2	4
370.0	15.1	4	-664.5	0.45	815.6	178.8	486.8	1.00	37.3	4	-664.5	0.34	871.2	171.1	780.0	1.00	40.2	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
0.0	298.9	44	-674.7	0.39	816.0	179.0	426.0	1.00	661.4	44	-674.7	0.29	871.6	171.4	682.5	1.00	725.8	44
123.3	298.9	44	-674.7	0.39	816.0	179.0	426.0	1.00	661.4	44	-674.7	0.29	871.6	171.4	682.5	1.00	725.8	44
164.4	298.9	44	-674.7	0.39	816.0	179.0	426.0	1.00	661.4	44	-674.7	0.29	871.6	171.4	682.5	1.00	725.8	44
246.7	298.9	44	-674.7	0.39	816.0	179.0	426.0	1.00	661.4	44	-674.7	0.29	871.6	171.4	682.5	1.00	725.8	44
370.0	298.9	44	-653.7	0.45	813.5	177.4	486.8	1.00	661.4	44	-653.7	0.34	869.0	169.6	780.0	1.00	725.8	44

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
340	1023.6	462.4	1020.6	461.5	298.9	661.4	44

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p.
0	-30	56	13	-514	1	-411	56	13	-514	1	-30.0	56	13	-514	1	0.000	0.000	0.000			
123	-29	21	27	-507	1	-388	21	27	-507	1	-29.0	21	27	-507	1	0.000	0.000	0.000			
164	-29	10	31	-504	1	-380	10	31	-504	1	-28.7	10	31	-504	1	0.000	0.000	0.000			
247	-33	-13	40	-499	1	31	-13	40	-499	1	-33.4	-13	40	-499	1	0.000	0.000	0.000			
370	-48	-48	54	-492	1	249	-48	54	-492	1	-47.9	-48	54	-492	1	0.000	0.000	0.000			

asta sap n° 102

calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)

sezione rettangolare H tot. 70.0 B 35.0 rot. 0

Verifiche a pressoflessione

quota	Asp	copX	copY	ApX	cop	ApY	cop	coef	MsdX	MsdY	Nsd	Co
400.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.1	461	273	-191	5 SLV-Ger.
520.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.7	305	180	-184	5 SLV-Ger.
560.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.1	248	147	-181	5 SLV-Ger.
640.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	2.1	-139	178	-282	42 SLV
720.0	13.6	5.2	5.4	4.5	4.2	9.0	4.2	1.2	-243	312	-277	42 SLV

\*\*\*

Verifiche a taglio

SLU

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	15.1	4	-664.5	0.45	815.6	178.8	486.8	1.00	37.3	4	-664.5	0.34	871.2	171.1	780.0	1.00	40.2	4
520.0	148.6	4	-328.3	0.45	746.7	132.8	486.8	1.00	53.0	4	-328.3	0.34	797.6	122.0	780.0	1.00	157.8	4
560.0	148.6	4	-328.3	0.45	746.7	132.8	486.8	1.00	53.0	4	-328.3	0.34	797.6	122.0	780.0	1.00	157.8	4
640.0	148.6	4	-328.3	0.45	746.7	132.8	486.8	1.00	53.0	4	-328.3	0.34	797.6	122.0	780.0	1.00	157.8	4
720.0	148.6	4	-328.3	0.45	746.7	132.8	486.8	1.00	53.0	4	-328.3	0.34	797.6	122.0	780.0	1.00	157.8	4

SLV

quota	VEdX	Co	N	AstX	VRcdX	VRdX	VRsdX	cotg	VEdY	Co	N	AstY	VRcdY	VRdY	VRsdY	cotg	VEDmax	Co
400.0	298.9	44	-653.7	0.45	813.5	177.4	486.8	1.00	661.4	44	-653.7	0.34	869.0	169.6	780.0	1.00	725.8	44
520.0	327.6	44	-297.0	0.45	741.1	129.1	486.8	1.00	733.6	44	-297.0	0.34	791.6	118.0	780.0	1.00	803.4	44
560.0	327.6	44	-297.0	0.45	741.1	129.1	486.8	1.00	733.6	44	-297.0	0.34	791.6	118.0	780.0	1.00	803.4	44
640.0	327.6	44	-297.0	0.45	741.1	129.1	486.8	1.00	733.6	44	-297.0	0.34	791.6	118.0	780.0	1.00	803.4	44
720.0	327.6	44	-297.0	0.45	741.1	129.1	486.8	1.00	733.6	44	-297.0	0.34	791.6	118.0	780.0	1.00	803.4	44

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	Mxp,i	Myp,i	Mxp,s	Myp,s	Txp	Typ	Co
290	968.3	432.6	965.7	431.0	327.6	733.6	44

Verifiche di esercizio

quota	sc.ra	Mx	My	N	Co	sf.ra	Mx	My	N	Co	sc.q.p.	Mx	My	N	Co	Wk	ra	Wk	fr	Wk	q.p.
400	-108	56	-168	-244	1	1769	56	-168	-244	1	-108.4	56	-168	-244	1	0.037	0.037	0.037			
520	-23	7	-33	-237	1	130	7	-33	-237	1	-23.1	7	-33	-237	1	0.000	0.000	0.000			
560	-13	-9	11	-234	1	-171	-9	11	-234	1	-12.7	-9	11	-234	1	0.000	0.000	0.000			
640	-68	-41	101	-229	1	990	-41	101	-229	1	-68.4	-41	101	-229	1	0.018	0.018	0.018			
720	-122	-71	186	-224	1	2049	-71	186	-224	1	-121.7	-71	186	-224	1	0.042	0.042	0.042	***		

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277
735	NO	7	52.5	35.0	3.14	2.36	0.00277



Dettaglio verifica nodi (daN,cm)

Nodo a quota 385  
 Travature con direzione inclinata di 270°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Travature con direzione inclinata di 180°  
 Nodo trave-colonna esterni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x = 53$   
 $b, y = 35$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), x = 0.00855$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), y = 0.00962$   
 $(0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk} = 0.00277$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk}$

Nodo a quota 735  
 Travature con direzione inclinata di 270°  
 Nodo trave-colonna interni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Travature con direzione inclinata di 180°  
 Nodo trave-colonna esterni  
 Verificata poichè rispetta i minimi di staffe 7.4.6.2.3  
 Verifica secondo 7.4.6.2.3  
 Nodo non confinato  
 $b, x = 53$   
 $b, y = 35$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), x = 0.00855$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), y = 0.00962$   
 $(0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk} = 0.00277$   
 $(n_{st} \cdot A_{st}) / (i \cdot b), \min > (0.05 \cdot f_{ck}) / f_{yk}$

Dati per la determinazione dei momenti da gerarchia

Gamma,rd (Grd) = 1.1  
 quota nodo Grd\*Som(Mb,rd,x) Som(Mc,rd,x) Grd\*Som(Mb,rd,y) Som(Mc,rd,y)  
 385 921 < 1037 545 < 614

## Pilastrata 50

forze in kN, momenti in kN\*m, tensioni in daN/cm<sup>2</sup>, apertura fessure in mm  
 acciaio  $f_{yk} = 4500$  (daN/cm<sup>2</sup>)

Tesa n° 1 da quota -60 a quota 400

asta sap n° 35 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
 sezione: T (35+0+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	Ø	X	Y	b/h	
1	1	22	-1.7	-1.7	0.1
2	1	22	-36.7	-1.7	0.1
3	1	22	-36.7	25.1	0.1
4	1	22	25.1	25.1	0.1
5	1	22	25.1	-36.7	0.1
6	1	22	-1.7	-36.7	0.1
7	2	22	-1.7	25.1	0.1
8	3	22	25.1	-1.7	0.1
9	4	22	-25.1	-1.7	0.0
10	4	22	-13.4	-1.7	0.0
11	4	22	-36.7	11.7	0.0
12	4	22	-25.1	25.1	0.0
13	4	22	-13.4	25.1	0.0
14	4	22	11.7	25.1	0.0
15	4	22	25.1	-25.1	0.0
16	4	22	25.1	-13.4	0.0
17	4	22	25.1	11.7	0.0
18	4	22	11.7	-36.7	0.0
19	4	22	-1.7	-25.1	0.0
20	4	22	-1.7	-13.4	0.0

Chiamate

n° pos.	Ø	X	Y	b/h	
1	5	-8	-8.4	0.0	0.0
2	5	-35	-.3	0.0	0.0
3	5	-35	23.6	0.0	0.0
4	5	24	23.6	0.0	0.0
5	5	24	-35.3	0.0	0.0
6	5	0	-35.3	0.0	0.0
7	5	0	23.6	0.0	0.0
8	5	24	-.3	0.0	0.0
9	5	-19	0.3	0.0	0.0
10	5	-19	23.1	0.0	0.0
11	5	23	-19.1	0.0	0.0
12	5	0	-19.1	0.0	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N Co
0	1.0521	-264	573	-310 5 SLV

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N Co	quota	sf	M2	M3	N Co	Wk
rara	0	-33	-66	65	-291 1	0	426	-66	65	-291 1	0.000
quasi perm.	0	-33	-66	65	-291 1	0	426	-66	65	-291 1	0.000
frequente	0	-33	-66	65	-291 1	0	426	-66	65	-291 1	0.000

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
0	70	176 28SLV	456	737	19.63	19.01	35	268 7SLV	456	732	19.63	19.01	35
70	270	176 28SLV	280	735	12.08	0.00	35	268 7SLV	280	732	12.08	0.00	35
270	340	176 28SLV	456	734	19.63	19.01	35	268 7SLV	456	732	19.63	19.01	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
340	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Tesa n° 2 da quota 400 a quota 750

asta sap n° 107 calcestruzzo Rck 300 (daN/cm<sup>2</sup>)  
sezione:T (35+0+35)\*70

Armatura

coordinate rispetto al sistema di riferimento baricentrico

n° pos.	ø	X	Y	b/h
1	6	24	-1.6	-1.6 0.0
2	6	24	-36.6	-1.6 0.0
3	6	24	-36.6	25.0 0.0
4	6	24	25.0	25.0 0.0
5	6	24	25.0	-36.6 0.0
6	6	24	-1.6	-36.6 0.0
7	7	24	-1.6	25.0 0.0
8	8	24	25.0	-1.6 0.0
9	9	24	-19.1	-1.6 0.0
10	9	24	-19.1	25.0 0.0

11	9	24	25.0	-19.1	0.0
12	9	24	-1.6	-19.1	0.0

Verifiche di stato limite ultimo

quota	c.s.	M2	M3	N	Co
400	1.0502	366	368	-90	10 SLV-Ger.

Verifiche di esercizio

Tipo comb.	quota	sc	M2	M3	N	Co	quota	sf	M2	M3	N	Co	Wk
rara	720	-78	-85	138	-147	1	720	1633	-85	138	-147	1	0.042
quasi perm.	720	-78	-85	138	-147	1	720	1633	-85	138	-147	1	0.042
frequente	720	-78	-85	138	-147	1	720	1633	-85	138	-147	1	0.042

Verifica a taglio

qi	qs	VEdX	combin.	Vrd,S,x	Vrd,max,x	AstX	AminX	bw,x	VEdY	combin.	Vrd,S,y	Vrd,max,y	AstY	AminY	bw,y
400	470	81	28SLV	455	745	19.63	18.98	35	166	48SLV	455	731	19.63	18.98	35
470	620	81	28SLV	173	744	7.48	0.00	35	166	48SLV	173	731	7.48	4.80	35
620	690	81	28SLV	455	743	19.63	18.98	35	166	48SLV	455	731	19.63	18.98	35

Tagli plastici secondo (7.4.5) in combinazione SLV

Luce	M2p,i	M3p,i	M2p,s	M3p,s	T2p	T3p	Co
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	2
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	4
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	5
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	7
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	8
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	9
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	11
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	12
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	13
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	14
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	15
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	16
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	17
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	18
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	19
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	21
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	22
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	23
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	24
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	26
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	27
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	28
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	29
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	30
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	31
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	33
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	34
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	35
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	36
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	37
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	38
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	39
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	40
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	41
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	42
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	43
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	44
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	45
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	46
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	47
290	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	48

Verifiche di instabilità non necessaria

Verifica dei nodi secondo 7.4.6.2.3

Quota	Confinato	i	bx	by	nst*Ast,x	nst*Ast,y	0.05*fck/fyk
385	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277
735	NO	8	70.0	70.0	1.57	1.57	0.00277

## 9.2 Verifiche travate C.A.

<b>x</b>	distanza da asse appoggio sinistro [cm]
<b>Asup</b>	area efficace di armatura longitudinale superiore [cm2]
<b>cs</b>	distanza tra bordo superiore e baricentro dell'armatura superiore [cm]
<b>Ainf</b>	area efficace di armatura longitudinale inferiore [cm2]
<b>ci</b>	distanza tra bordo inferiore e baricentro dell'armatura inferiore [cm]
<b>Mela</b>	momento flettente elastico [daN*cm]

MEd	<i>momento flettente di progetto [daN*cm]</i>
MRd	<i>momento ultimo [daN*cm]</i>
x/d	<i>distanza asse neutro dal bordo compresso / altezza utile</i>
Ast	<i>area delle staffe (cmq/cm) [cm2]</i>
Afp+	<i>area di staffe equivalenti da sagomati per taglio positivo [cm2]</i>
Afp-	<i>area di staffe equivalenti da sagomati per taglio negativo [cm2]</i>
VRcd	<i>resistenza a taglio per rottura delle bielle compresse [daN]</i>
VEd	<i>taglio di progetto [daN]</i>
VRd	<i>resistenza a taglio in assenza di staffatura [daN]</i>
VRsd	<i>resistenza a taglio per la presenza di armatura [daN]</i>
teta	<i>angolo di inclinazione delle bielle compresse [rad]</i>
contributo gravitazion.	<i>taglio dovuto ai carichi insistenti sulla trave [daN]</i>
VEd negativo	<i>taglio di progetto negativo [daN]</i>
contributo mom.resist. elastico	<i>taglio dovuto ai momenti resistenti di estremità [daN]</i>
VEd positivo	<i>taglio di progetto positivo [daN]</i>
M.rara	<i>momento flettente in combinazione rara [daN*cm]</i>
sigma c. rara	<i>tensione nel c.a in combinazione rara [daN/cm2]</i>
sigma f. rara	<i>tensione nell'acciaio in combinazione rara [daN/cm2]</i>
M.QP	<i>momento flettente in combinazione quasi permanente [daN*cm]</i>
sigma c. QP	<i>tensione nel c.a in combinazione quasi permanente [daN/cm2]</i>
srmi	<i>interasse tra le fessure al lembo inferiore [cm]</i>
wki rara	<i>apertura caratteristica delle fessure al lembo inferiore in combinazione rara [cm]</i>
wki freq.	<i>apertura caratteristica delle fessure al lembo inferiore in combinazione frequente [cm]</i>
wki QP	<i>apertura caratteristica delle fessure al lembo inferiore in combinazione quasi permanente [cm]</i>
srms	<i>interasse tra le fessure al lembo superiore [cm]</i>
wks rara	<i>apertura caratteristica delle fessure al lembo superiore in combinazione rara [cm]</i>
wks freq.	<i>apertura caratteristica delle fessure al lembo superiore in combinazione frequente [cm]</i>
wks QP	<i>apertura caratteristica delle fessure al lembo superiore in combinazione quasi permanente [cm]</i>
fg. rara	<i>freccia a sezione interamente reagente in combinazione rara [cm]</i>
ff. rara	<i>freccia a sezione fessurata in combinazione rara [cm]</i>
fg. QP	<i>freccia a sezione interamente reagente in combinazione quasi permanente [cm]</i>
ff. QP	<i>freccia a sezione fessurata in combinazione quasi permanente [cm]</i>
campata	<i>campata</i>
appoggio	<i>nome dell'appoggio</i>
Mb,Rd +	<i>Momento ultimo positivo [daN*cm]</i>
Mb,Rd -	<i>Momento ultimo negativo [daN*cm]</i>

Le unità di misura delle verifiche elencate nel capitolo sono in [cm, daN, deg] ove non espressamente specificato.

Trave a "Falda 1" 2-6

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 2 e tra il filo 6; asta sap n° 290  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	424524	424524	1967990	0.091	0	0	0	62447	16846	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-780485	-780485	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-15284	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	387452	387452	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	16662	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-658187	-658187	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15468	8611	-24871	45
99	9.42	3.8	9.42	3.8	244993	303053	1967990	0.091	0.084	0	0	62447	16326	8611	16713	45
99	9.42	3.8	9.42	3.8	-231449	-396852	-1967990	0.091	0.084	0	0	62447	-15805	8611	-16713	45
198	9.42	3.8	9.42	3.8	507333	657575	1967990	0.091	0.084	0	0	62447	15805	8611	16713	45
198	9.42	3.8	9.42	3.8	-143057	-220796	-1967990	0.091	0.084	0	0	62447	-16326	8611	-16713	45
280	9.42	3.8	9.42	3.8	977965	977965	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	15376	8611	24871	45
280	9.42	3.8	9.42	3.8	-405549	-405549	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-16754	8611	-24871	45
298	9.42	3.8	9.42	3.8	1027416	1027416	1967990	0.091	0	0	0	62447	15284	8611	0	45
298	9.42	3.8	9.42	3.8	-436171	-436171	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-16846	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	781	-15284	-16065	-1882	16846	16065	6943
35	597	-15468	-16065	-2069	16662	16065	6756
99	260	-15805	-16065	-2413	16326	16065	6412
198	-260	-16326	-16065	-2944	15805	16065	5881
280	-689	-16754	-16065	-3381	15376	16065	5444
298	-781	-16846	-16065	-3474	15284	16065	5351

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-177981	7	112	-177981	7									0	0	0	0
35	-135368	6	85	-135368	6									0	0	0	0

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
99	6772	0	4	6772	0									0	0	0	0	
198	182138	8	114	182138	8									0.01	0.01	0.01	0.01	
280	286208	12	180	286208	12									0	0	0	0	
298	295623	12	186	295623	12									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	2	1967990	-1967990
1	280	6	1967990	-1967990

Trave a "Falda 1" 6-12

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 6 e tra il filo 12; asta sap n° 291  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	809501	809501	1967990	0.091	0	0	0	62447	7112	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1219225	-1219225	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-2728	8611	0	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	805683	805683	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	7020	8611	24871	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	-1183915	-1183915	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-2820	8611	-24871	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	533521	575642	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	5651	8611	10972	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	-300918	-371387	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-4189	8611	-10972	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	273835	303936	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	4189	8611	10972	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	-178283	-261771	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-5651	8611	-10972	45
818	9.42	3.8	9.42	3.8	422637	423992	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	2820	8611	24871	45
818	9.42	3.8	9.42	3.8	-1194791	-1194791	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-7020	8611	-24871	45
835	9.42	3.8	9.42	3.8	422130	422130	1967990	0.091	0	0	0	62447	2728	8611	0	45
835	9.42	3.8	9.42	3.8	-1234393	-1234393	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-7112	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	2192	-2728	-4920	-290	7112	4920	4182
18	2100	-2820	-4920	-382	7020	4920	4090
278	731	-4189	-4920	-1752	5651	4920	2721
557	-731	-5651	-4920	-3213	4189	4920	1259
818	-2100	-7020	-4920	-4582	2820	4920	-110
835	-2192	-7112	-4920	-4674	2728	4920	-202

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-204862	9	129	-204862	9									0	0	0	0	
18	-189116	8	119	-189116	8									0	0	0	0	
278	116302	5	73	116302	5									0.02	0.02	0.02	0.02	
557	47776	2	30	47776	2									0.01	0.01	0.01	0.01	
818	-386077	16	243	-386077	16									0	0	0	0	
835	-406132	17	255	-406132	17									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	6	1967990	-1967990
1	818	12	1967990	-1967990

Trave a "Falda 1" 12-18

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 12 e tra il filo 18; asta sap n° 288  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	626640	626640	1967990	0.091	0	0	0	62447	18560	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8					0	0	0	62447	-17221	8611	0	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	593044	593044	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	18468	8611	24871	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8					0.126	0	0	62447	-17313	8611	-24871	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
85	9.42	3.8	9.42	3.8	323391	426911	1967990	0.091	0.106	0	0	62447	18114	8611	20891	45
85	9.42	3.8	9.42	3.8					0.106	0	0	62447	-17668	8611	-20891	45
170	9.42	3.8	9.42	3.8	99750	126314	1967990	0.091	0.106	0	0	62447	17668	8611	20891	45
170	9.42	3.8	9.42	3.8	-53335	-172977	-1967990	0.091	0.106	0	0	62447	-18114	8611	-20891	45
238	9.42	3.8	9.42	3.8	35992	70557	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17313	8611	24871	45
238	9.42	3.8	9.42	3.8	-378431	-378431	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-18468	8611	-24871	45
255	9.42	3.8	9.42	3.8	26189	26189	1967990	0.091	0	0	0	62447	17221	8611	0	45
255	9.42	3.8	9.42	3.8	-422111	-422111	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-18560	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	669	-17221	-17891	-3746	18560	17891	125
18	578	-17313	-17891	-3838	18468	17891	33
85	223	-17668	-17891	-4193	18114	17891	-321
170	-223	-18114	-17891	-4639	17668	17891	-767
238	-578	-18468	-17891	-4993	17313	17891	-1122
255	-669	-18560	-17891	-5085	17221	17891	-1213

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	391021	16	246	391021	16									0	0	0	0
18	374364	16	235	374364	16									0	0	0	0
85	234001	10	147	234001	10									0.01	0.01	0.01	0.01
170	23207	1	15	23207	1									0	0	0	0
238	-171219	7	108	-171219	7									0	0	0	0
255	-197961	8	124	-197961	8									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	12	1967990	-1967990
1	238	18	1967990	-1967990

Trave a "Falda 1" 18-24

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 18 e tra il filo 24; asta sap n° 289  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	242643	242643	1967990	0.091	0	0	0	62447	7112	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1029964	-1029964	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-2728	8611	0	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	248912	273426	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	7020	8611	24871	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	-997960	-997960	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-2820	8611	-24871	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	271810	285175	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	5651	8611	10972	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	-207880	-269297	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-4189	8611	-10972	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	240778	261327	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	4189	8611	10972	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	-98196	-152428	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-5651	8611	-10972	45
818	9.42	3.8	9.42	3.8	291586	305997	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	2820	8611	24871	45
818	9.42	3.8	9.42	3.8	-814567	-814567	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-7020	8611	-24871	45
835	9.42	3.8	9.42	3.8	287791	287791	1967990	0.091	0	0	0	62447	2728	8611	0	45
835	9.42	3.8	9.42	3.8	-844099	-844099	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-7112	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	2192	-2728	-4920	863	7112	4920	3804
18	2100	-2820	-4920	771	7020	4920	3712
278	731	-4189	-4920	-599	5651	4920	2343
557	-731	-5651	-4920	-2060	4189	4920	881
818	-2100	-7020	-4920	-3429	2820	4920	-488
835	-2192	-7112	-4920	-3521	2728	4920	-580

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-393661	16	247	-393661	16									0	0	0	0
18	-374524	16	235	-374524	16									0	0	0	0
278	31965	1	20	31965	1									0	0	0	0
557	71291	3	45	71291	3									0.01	0.01	0.01	0.01
818	-261490	11	164	-261490	11									0	0	0	0
835	-278154	12	175	-278154	12									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	18	1967990	-1967990
1	818	24	1967990	-1967990

Trave a "Falda 1" 24-30

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 24 e tra il filo 30; asta sap n° 294  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	258426	258426	1967990	0.091	0	0	0	62447	10192	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-489980	-489980	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-7699	8611	0	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	256598	256598	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	10100	8611	24871	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	-463371	-463371	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-7790	8611	-24871	45
158	9.42	3.8	9.42	3.8	176168	198245	1967990	0.091	0.057	0	0	62447	9361	8611	11192	45
158	9.42	3.8	9.42	3.8	-86100	-146653	-1967990	0.091	0.057	0	0	62447	-8530	8611	-11192	45
317	9.42	3.8	9.42	3.8	214201	249772	1967990	0.091	0.057	0	0	62447	8530	8611	11192	45
317	9.42	3.8	9.42	3.8	-39228	-86007	-1967990	0.091	0.057	0	0	62447	-9361	8611	-11192	45
458	9.42	3.8	9.42	3.8	369597	369597	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	7790	8611	24871	45
458	9.42	3.8	9.42	3.8	-340422	-340422	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-10100	8611	-24871	45
475	9.42	3.8	9.42	3.8	376117	376117	1967990	0.091	0	0	0	62447	7699	8611	0	45
475	9.42	3.8	9.42	3.8	-362339	-362339	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-10192	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1247	-7699	-8945	-110	10192	8945	3140
18	1155	-7790	-8945	-202	10100	8945	3048
158	416	-8530	-8945	-941	9361	8945	2309
317	-416	-9361	-8945	-1772	8530	8945	1477
458	-1155	-10100	-8945	-2512	7790	8945	738
475	-1247	-10192	-8945	-2604	7699	8945	646

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-115777	5	73	-115777	5									0	0	0	0
18	-103387	4	65	-103387	4									0	0	0	0
158	45034	2	28	45034	2									0.01	0.01	0.01	0.01
317	87487	4	55	87487	4									0.01	0.01	0.01	0.01
458	14587	1	9	14587	1									0	0	0	0
475	6889	0	4	6889	0									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	24	1967990	-1967990
1	458	30	1967990	-1967990

Trave a "Falda 1" 30-36

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 30 e tra il filo 36; asta sap n° 295  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	187200	187200	1967990	0.091	0	0	0	62447	7112	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-922998	-922998	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-2728	8611	0	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	193810	219720	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	7020	8611	24871	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	-891300	-891300	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-2820	8611	-24871	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	226884	239257	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	5651	8611	10972	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	-110358	-170885	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-4189	8611	-10972	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	328544	348203	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	4189	8611	10972	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	-132258	-185499	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-5651	8611	-10972	45
818	9.42	3.8	9.42	3.8	370215	385878	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	2820	8611	24871	45
818	9.42	3.8	9.42	3.8	-838455	-838455	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-7020	8611	-24871	45
835	9.42	3.8	9.42	3.8	366112	366112	1967990	0.091	0	0	0	62447	2728	8611	0	45
835	9.42	3.8	9.42	3.8	-867646	-867646	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-7112	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	2192	-2728	-4920	902	7112	4920	3769
18	2100	-2820	-4920	810	7020	4920	3677
278	731	-4189	-4920	-560	5651	4920	2308
557	-731	-5651	-4920	-2021	4189	4920	846
818	-2100	-7020	-4920	-3390	2820	4920	-523
835	-2192	-7112	-4920	-3482	2728	4920	-615

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-367899	15	231	-367899	15									0	0	0	0
18	-348745	15	219	-348745	15									0	0	0	0
278	58263	2	37	58263	2									0.01	0.01	0.01	0.01
557	98143	4	62	98143	4									0.02	0.02	0.02	0.02
818	-234120	10	147	-234120	10									0	0	0	0
835	-250767	11	158	-250767	11									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	30	1967990	-1967990
1	818	36	1967990	-1967990

Trave a "Falda 1" 36-42

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 36 e tra il filo 42; asta sap n° 292  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	213869	213869	1967990	0.091	0	0	0	62447	18560	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-189481	-189481	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-17221	8611	0	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	203529	203529	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	18468	8611	24871	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	-168535	-168535	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-17313	8611	-24871	45
85	9.42	3.8	9.42	3.8	111891	149218	1967990	0.091	0.106	0	0	62447	18114	8611	20891	45
85	9.42	3.8	9.42	3.8	-18816	-72399	-1967990	0.091	0.106	0	0	62447	-17668	8611	-20891	45
170	9.42	3.8	9.42	3.8	135686	174526	1967990	0.091	0.106	0	0	62447	17668	8611	20891	45
170	9.42	3.8	9.42	3.8	-37551	-89621	-1967990	0.091	0.106	0	0	62447	-18114	8611	-20891	45
238	9.42	3.8	9.42	3.8	231342	231342	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17313	8611	24871	45
238	9.42	3.8	9.42	3.8	-183252	-183252	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-18468	8611	-24871	45
255	9.42	3.8	9.42	3.8	242203	242203	1967990	0.091	0	0	0	62447	17221	8611	0	45
255	9.42	3.8	9.42	3.8	-203678	-203678	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-18560	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	669	-17221	-17891	-1089	18560	17891	2487
18	578	-17313	-17891	-1181	18468	17891	2395
85	223	-17668	-17891	-1535	18114	17891	2041
170	-223	-18114	-17891	-1981	17668	17891	1594
238	-578	-18468	-17891	-2336	17313	17891	1240
255	-669	-18560	-17891	-2427	17221	17891	1148

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	12194	1	8	12194	1									0	0	0	0
18	17497	1	11	17497	1									0	0	0	0
85	46538	2	29	46538	2									0	0	0	0
170	49067	2	31	49067	2									0	0	0	0
238	24045	1	15	24045	1									0	0	0	0
255	19263	1	12	19263	1									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	36	1967990	-1967990
1	238	42	1967990	-1967990

Trave a "Falda 1" 42-48

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV



Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 42 e tra il filo 48; asta sap n° 293  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	290306	290306	1967990	0.091	0	0	0	62447	7291	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1108868	-1108868	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-2999	8611	0	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	294073	309004	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	7199	8611	24871	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	-1070850	-1070850	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-3091	8611	-24871	45
273	9.42	3.8	9.42	3.8	249169	269136	1967990	0.091	0.056	0	0	62447	5860	8611	11105	45
273	9.42	3.8	9.42	3.8	-136188	-213943	-1967990	0.091	0.056	0	0	62447	-4430	8611	-11105	45
545	9.42	3.8	9.42	3.8	494727	531891	1967990	0.091	0.056	0	0	62447	4430	8611	11105	45
545	9.42	3.8	9.42	3.8	-197361	-257905	-1967990	0.091	0.056	0	0	62447	-5860	8611	-11105	45
783	9.42	3.8	9.42	3.8	710563	710563	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	3183	8611	24871	45
783	9.42	3.8	9.42	3.8	-898313	-898313	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-7107	8611	-24871	45
818	9.42	3.8	9.42	3.8	716063	716063	1967990	0.091	0	0	0	62447	2999	8611	0	45
818	9.42	3.8	9.42	3.8	-961283	-961283	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-7291	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	2146	-2999	-5145	568	7291	5145	4426
18	2054	-3091	-5145	476	7199	5145	4333
273	715	-4430	-5145	-872	5860	5145	2985
545	-715	-5860	-5145	-2313	4430	5145	1544
783	-1962	-7107	-5145	-3569	3183	5145	289
818	-2146	-7291	-5145	-3754	2999	5145	103

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-409281	17	257	-409281	17									0	0	0	0
18	-388389	16	244	-388389	16									0	0	0	0
273	56490	2	35	56490	2									0.02	0.02	0.02	0.02
545	148683	6	93	148683	6									0.03	0.03	0.03	0.03
783	-93875	4	59	-93875	4									0	0	0	0
818	-122610	5	77	-122610	5									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	42	1967990	-1967990
1	783	48	1967990	-1967990

Trave a "Falda 1" 81-2

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 81 e tra il filo 2; asta sap n° 121  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	38316	38316	1967990	0.091	0	0	0	62447	9211	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-245745	-245745	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-8652	8611	0	45
5	9.42	3.8	9.42	3.8	42892	108525	1967990	0.091	0.056	0	0	62447	9211	8611	11032	45
5	9.42	3.8	9.42	3.8	-242653	-242653	-1967990	0.091	0.056	0	0	62447	-8652	8611	-11032	45
93	9.42	3.8	9.42	3.8	377985	496736	1967991	0.091	0.056	0	0	62447	9211	8611	11032	45
93	9.42	3.8	9.42	3.8	-387617	-470017	-1967991	0.091	0.056	0	0	62447	-8652	8611	-11032	45
187	9.42	3.8	9.42	3.8	825157	940573	1967991	0.091	0.056	0	0	62447	9211	8611	11032	45
187	9.42	3.8	9.42	3.8	-740885	-849857	-1967991	0.091	0.056	0	0	62447	-8652	8611	-11032	45
245	9.42	3.8	9.42	3.8	1083986	1083986	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	9211	8611	24871	45
245	9.42	3.8	9.42	3.8	-996877	-996877	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-8652	8611	-24871	45
280	9.42	3.8	9.42	3.8	1169038	1169038	1967990	0.091	0	0	0	62447	9211	8611	0	45
280	9.42	3.8	9.42	3.8	-1089361	-1089361	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-8652	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	0	-8652	-8652	-2575	9211	9211	4931
5	0	-8652	-8652	-2602	9211	9211	4904
93	0	-8652	-8652	-3075	9211	9211	4431
187	0	-8652	-8652	-3575	9211	9211	3931
245	0	-8652	-8652	-3888	9211	9211	3618
280	0	-8652	-8652	-4076	9211	9211	3431

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
---	--------	----------	----------	---------	----------	------	------	------	-------	------	------	------	-------	------	------	-------	-------

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-103715	4	65	-103715	4									0	0	0	0	
5	-99881	4	63	-99881	4									0	0	0	0	
93	-4816	0	3	-4816	0									0	0	0	0	
187	42136	2	26	42136	2									0	0	0	0	
245	43554	2	27	43554	2									0	0	0	0	
280	39839	2	25	39839	2									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	5	81	1967990	-1967990
1	245	2	1967990	-1967990

Trave a "Falda 1" 93-48

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 93 e tra il filo 48; asta sap n° 122  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	172333	172333	1967990	0.091	0	0	0	62447	8741	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-443645	-443645	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-7813	8611	0	45
5	9.42	3.8	9.42	3.8	173459	173459	1967990	0.091	0.059	0	0	62447	8741	8611	11625	45
5	9.42	3.8	9.42	3.8	-435774	-435774	-1967990	0.091	0.059	0	0	62447	-7813	8611	-11625	45
105	9.42	3.8	9.42	3.8	358164	452648	1967990	0.091	0.059	0	0	62447	8741	8611	11625	45
105	9.42	3.8	9.42	3.8	-350764	-395446	-1967990	0.091	0.059	0	0	62447	-7813	8611	-11625	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	821714	931862	1967990	0.091	0.059	0	0	62447	8741	8611	11625	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	-656665	-748112	-1967990	0.091	0.059	0	0	62447	-7813	8611	-11625	45
280	9.42	3.8	9.42	3.8	1116030	1116030	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	8741	8611	24871	45
280	9.42	3.8	9.42	3.8	-917379	-917379	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-7813	8611	-24871	45
315	9.42	3.8	9.42	3.8	1193799	1193799	1967990	0.091	0	0	0	62447	8741	8611	0	45
315	9.42	3.8	9.42	3.8	-994378	-994378	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-7813	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	0	-7813	-7813	-2031	8741	8741	4983
5	0	-7813	-7813	-2057	8741	8741	4957
105	0	-7813	-7813	-2572	8741	8741	4442
210	0	-7813	-7813	-3113	8741	8741	3901
280	0	-7813	-7813	-3474	8741	8741	3540
315	0	-7813	-7813	-3655	8741	8741	3360

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-135656	6	85	-135656	6									0	0	0	0
5	-131157	5	82	-131157	5									0	0	0	0
105	3700	0	2	3700	0									0	0	0	0
210	82524	3	52	82524	3									0	0	0	0
280	99325	4	62	99325	4									0	0	0	0
315	99710	4	63	99710	4									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	5	93	1967990	-1967990
1	280	48	1967990	-1967990

Trave a "Falda 2" 1-5

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 1 e tra il filo 5; asta sap n° 301  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	422111	422111	1967990	0.091	0	0	0	62447	16846	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-778982	-778982	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-15284	8611	0	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
35	9.42	3.8	9.42	3.8	385398	385398	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	16662	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-656894	-656894	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15468	8611	-24871	45
99	9.42	3.8	9.42	3.8	245080	301863	1967990	0.091	0.084	0	0	62447	16326	8611	16713	45
99	9.42	3.8	9.42	3.8	-231760	-396099	-1967990	0.091	0.084	0	0	62447	-15805	8611	-16713	45
198	9.42	3.8	9.42	3.8	504128	651498	1967990	0.091	0.084	0	0	62447	15805	8611	16713	45
198	9.42	3.8	9.42	3.8	-139248	-213904	-1967990	0.091	0.084	0	0	62447	-16326	8611	-16713	45
280	9.42	3.8	9.42	3.8	965597	965597	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	15376	8611	24871	45
280	9.42	3.8	9.42	3.8	-391897	-391897	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-16754	8611	-24871	45
298	9.42	3.8	9.42	3.8	1014048	1014048	1967990	0.091	0	0	0	62447	15284	8611	0	45
298	9.42	3.8	9.42	3.8	-421443	-421443	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-16846	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	781	-15284	-16065	-1845	16846	16065	6914
35	597	-15468	-16065	-2032	16662	16065	6727
99	260	-15805	-16065	-2376	16326	16065	6383
198	-260	-16326	-16065	-2906	15805	16065	5853
280	-689	-16754	-16065	-3344	15376	16065	5415
298	-781	-16846	-16065	-3437	15284	16065	5322

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-178435	7	112	-178435	7									0	0	0	0
35	-135748	6	85	-135748	6									0	0	0	0
99	6660	0	4	6660	0									0	0	0	0
198	182440	8	115	182440	8									0.01	0.01	0.01	0.01
280	286850	12	180	286850	12									0	0	0	0
298	296302	12	186	296302	12									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	1	1967990	-1967990
1	280	5	1967990	-1967990

Trave a "Falda 2" 1-81

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 1 e tra il filo 81; asta sap n° 119  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1178621	1178621	1967990	0.091	0	0	0	62447	8638	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1098246	-1098246	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-9203	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	1092617	1092617	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	8638	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-1004864	-1004864	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-9203	8611	-24871	45
93	9.42	3.8	9.42	3.8	831022	947643	1967990	0.091	0.056	0	0	62447	8638	8611	11032	45
93	9.42	3.8	9.42	3.8	-746261	-856371	-1967990	0.091	0.056	0	0	62447	-9203	8611	-11032	45
187	9.42	3.8	9.42	3.8	374570	499408	1967990	0.091	0.056	0	0	62447	8638	8611	11032	45
187	9.42	3.8	9.42	3.8	-383958	-472379	-1967990	0.091	0.056	0	0	62447	-9203	8611	-11032	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	40928	105181	1967990	0.091	0.056	0	0	62447	8638	8611	11032	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	-240676	-240676	-1967990	0.091	0.056	0	0	62447	-9203	8611	-11032	45
280	9.42	3.8	9.42	3.8	36565	36565	1967990	0.091	0	0	0	62447	8638	8611	0	45
280	9.42	3.8	9.42	3.8	-243989	-243989	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-9203	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	0	-9203	-9203	-3471	8638	8638	4114
35	0	-9203	-9203	-3659	8638	8638	3926
93	0	-9203	-9203	-3971	8638	8638	3614
187	0	-9203	-9203	-4471	8638	8638	3113
275	0	-9203	-9203	-4945	8638	8638	2640
280	0	-9203	-9203	-4972	8638	8638	2613

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	40188	2	25	40188	2									0	0	0	0
35	43876	2	28	43876	2									0	0	0	0
93	42381	2	27	42381	2									0	0	0	0
187	-4694	0	3	-4694	0									0	0	0	0
275	-99874	4	63	-99874	4									0	0	0	0
280	-103712	4	65	-103712	4									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
---------	---	----------	---------	---------

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	1	1967990	-1967990
1	275	81	1967990	-1967990

Trave a "Falda 2" 5-11

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 5 e tra il filo 11; asta sap n° 303  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	815871	815871	1967990	0.091	0	0	0	62447	7112	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1226353	-1226353	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-2728	8611	0	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	811913	811913	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	7020	8611	24871	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	-1190885	-1190885	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-2820	8611	-24871	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	534156	576506	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	5651	8611	10972	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	-301783	-372531	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-4189	8611	-10972	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	276996	307616	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	4189	8611	10972	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	-181132	-265089	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-5651	8611	-10972	45
818	9.42	3.8	9.42	3.8	431123	432267	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	2820	8611	24871	45
818	9.42	3.8	9.42	3.8	-1202454	-1202454	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-7020	8611	-24871	45
835	9.42	3.8	9.42	3.8	430797	430797	1967990	0.091	0	0	0	62447	2728	8611	0	45
835	9.42	3.8	9.42	3.8	-1242221	-1242221	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-7112	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	2192	-2728	-4920	-307	7112	4920	4201
18	2100	-2820	-4920	-399	7020	4920	4109
278	731	-4189	-4920	-1768	5651	4920	2739
557	-731	-5651	-4920	-3230	4189	4920	1278
818	-2100	-7020	-4920	-4599	2820	4920	-91
835	-2192	-7112	-4920	-4691	2728	4920	-183

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-205241	9	129	-205241	9									0	0	0	0
18	-189486	8	119	-189486	8									0	0	0	0
278	116186	5	73	116186	5									0.02	0.02	0.02	0.02
557	47932	2	30	47932	2									0.01	0.01	0.01	0.01
818	-385666	16	242	-385666	16									0	0	0	0
835	-405712	17	255	-405712	17									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	5	1967990	-1967990
1	818	11	1967990	-1967990

Trave a "Falda 2" 11-17

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 11 e tra il filo 17; asta sap n° 302  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	632729	632729	1967990	0.091	0	0	0	62447	18560	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8						0	0	62447	-17221	8611	0	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	598654	598654	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	18468	8611	24871	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8					0.126	0	0	62447	-17313	8611	-24871	45
85	9.42	3.8	9.42	3.8	323925	430216	1967990	0.091	0.106	0	0	62447	18114	8611	20891	45
85	9.42	3.8	9.42	3.8					0.106	0	0	62447	-17668	8611	-20891	45
170	9.42	3.8	9.42	3.8	102587	126209	1967990	0.091	0.106	0	0	62447	17668	8611	20891	45
170	9.42	3.8	9.42	3.8	-56080	-177114	-1967990	0.091	0.106	0	0	62447	-18114	8611	-20891	45
238	9.42	3.8	9.42	3.8	43242	75621	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17313	8611	24871	45
238	9.42	3.8	9.42	3.8	-384872	-384872	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-18468	8611	-24871	45
255	9.42	3.8	9.42	3.8	34010	34010	1967990	0.091	0	0	0	62447	17221	8611	0	45
255	9.42	3.8	9.42	3.8	-429032	-429032	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-18560	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	669	-17221	-17891	-3801	18560	17891	191
18	578	-17313	-17891	-3893	18468	17891	99
85	223	-17668	-17891	-4247	18114	17891	-256
170	-223	-18114	-17891	-4694	17668	17891	-702
238	-578	-18468	-17891	-5048	17313	17891	-1056
255	-669	-18560	-17891	-5140	17221	17891	-1148

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	390212	16	245	390212	16									0	0	0	0
18	373602	16	235	373602	16									0	0	0	0
85	233596	10	147	233596	10									0.01	0.01	0.01	0.01
170	23253	1	15	23253	1									0	0	0	0
238	-170815	7	107	-170815	7									0	0	0	0
255	-197511	8	124	-197511	8									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18		1967990	-1967990
1	238	17	1967990	-1967990

Trave a "Falda 2" 17-29

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 17 e tra il filo 23; asta sap n° 298  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	246878	246878	1967990	0.091	0	0	0	62447	9524	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1034143	-1034143	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-5140	8611	0	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	253072	277281	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	9432	8611	24871	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	-1002069	-1002069	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-5232	8611	-24871	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	273740	287322	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	8063	8611	10972	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	-209936	-271553	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-6602	8611	-10972	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	240913	261663	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	6602	8611	10972	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	-98645	-153094	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-8063	8611	-10972	45
818	18.85	3.8	18.85	3.8	293776	307904	3897772	0.108	0.126	0	0	62447	5232	10716	24871	45
818	18.85	3.8	18.85	3.8	-817247	-817247	-3897772	0.108	0.126	0	0	62447	-9432	10849	-24871	45
835	18.85	3.8	18.85	3.8	290049	290049	3897772	0.108	0	0	0	62447	5140	10849	0	45
835	18.85	3.8	18.85	3.8	-846854	-846854	-3897772	0.108	0	0	0	62447	-9524	10849	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	2192	-5140	-7332	854	9524	7332	3812
18	2100	-5232	-7332	762	9432	7332	3720
278	731	-6602	-7332	-607	8063	7332	2350
557	-731	-8063	-7332	-2069	6602	7332	889
818	-2100	-9432	-7332	-3438	5232	7332	-480
835	-2192	-9524	-7332	-3530	5140	7332	-572

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-393632	16	247	-393632	16									0	0	0	0
18	-374499	16	235	-374499	16									0	0	0	0
278	31902	1	20	31902	1									0	0	0	0
557	71134	3	45	71134	3									0.01	0.01	0.01	0.01
818	-261736	10	147	-261736	10									0	0	0	0
835	-278403	10	156	-278403	10									0	0	0	0

campata n. 2 tra il filo 23 e tra il filo 29; asta sap n° 297  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	3.8	18.85	3.8	255174	255174	3897772	0.108	0	0	0	62447	14578	10849	0	45
0	18.85	3.8	18.85	3.8	-485929	-485929	-3897772	0.108	0	0	0	62447	-12084	10849	0	45
18	18.85	3.8	18.85	3.8	253447	253447	3897772	0.108	0.126	0	0	62447	14486	10849	24871	45
18	18.85	3.8	18.85	3.8	-459451	-459451	-3897772	0.108	0.126	0	0	62447	-12176	10793	-24871	45
158	11.39	3.8	9.42	3.8	174649	196431	1968137	0.087	0.075	0	0	62447	13747	8611	14922	45
158	11.39	3.8	9.42	3.8	-84302	-144472	-2369116	0.102	0.075	0	0	62447	-12916	8611	-14922	45
317	9.42	3.8	9.42	3.8	213133	248400	1967990	0.091	0.075	0	0	62447	12916	8611	14922	45
317	9.42	3.8	9.42	3.8	-38431	-84996	-1967990	0.091	0.075	0	0	62447	-13747	8611	-14922	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
458	9.42	3.8	9.42	3.8	366892	366892	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	12176	8611	24871	45
458	9.42	3.8	9.42	3.8	-338480	-338480	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-14486	8611	-24871	45
475	9.42	3.8	9.42	3.8	373280	373280	1967990	0.091	0	0	0	62447	12084	8611	0	45
475	9.42	3.8	9.42	3.8	-360295	-360295	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-14578	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1247	-12084	-13331	-98	14578	13331	3125
18	1155	-12176	-13331	-190	14486	13331	3033
158	416	-12916	-13331	-930	13747	13331	2294
317	-416	-13747	-13331	-1761	12916	13331	1462
458	-1155	-14486	-13331	-2500	12176	13331	723
475	-1247	-14578	-13331	-2592	12084	13331	631

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-115377	4	65	-115377	4									0	0	0	0
18	-103002	4	58	-103002	4									0	0	0	0
158	45174	2	28	45174	2									0.01	0.01	0.01	0.01
317	87351	4	55	87351	4									0.01	0.01	0.01	0.01
458	14206	1	9	14206	1									0	0	0	0
475	6493	0	4	6493	0									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	17	1967990	-1967990
1	818	23	3897772	-3897772
2	18	23	3897772	-3897772
2	458	29	1967990	-1967990

Trave a "Falda 2" 29-35

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 29 e tra il filo 35; asta sap n° 296  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	186899	186899	1967990	0.091	0	0	0	62447	7112	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-921914	-921914	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-2728	8611	0	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	193513	219439	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	7020	8611	24871	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	-890232	-890232	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-2820	8611	-24871	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	226704	239066	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	5651	8611	10972	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	-109772	-170251	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-4189	8611	-10972	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	328617	348229	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	4189	8611	10972	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	-132313	-185542	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-5651	8611	-10972	45
818	9.42	3.8	9.42	3.8	369807	385535	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	2820	8611	24871	45
818	9.42	3.8	9.42	3.8	-838392	-838392	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-7020	8611	-24871	45
835	9.42	3.8	9.42	3.8	365688	365688	1967990	0.091	0	0	0	62447	2728	8611	0	45
835	9.42	3.8	9.42	3.8	-867579	-867579	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-7112	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	2192	-2728	-4920	902	7112	4920	3767
18	2100	-2820	-4920	810	7020	4920	3675
278	731	-4189	-4920	-559	5651	4920	2306
557	-731	-5651	-4920	-2021	4189	4920	844
818	-2100	-7020	-4920	-3390	2820	4920	-525
835	-2192	-7112	-4920	-3482	2728	4920	-617

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-367507	15	231	-367507	15									0	0	0	0
18	-348359	15	219	-348359	15									0	0	0	0
278	58466	2	37	58466	2									0.01	0.01	0.01	0.01
557	98152	4	62	98152	4									0.02	0.02	0.02	0.02
818	-234293	10	147	-234293	10									0	0	0	0
835	-250946	11	158	-250946	11									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	29	1967990	-1967990
1	818	35	1967990	-1967990

Trave a "Falda 2" 35-41

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 35 e tra il filo 41; asta sap n° 300  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	206922	206922	1967990	0.091	0	0	0	62447	18560	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-183242	-183242	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-17221	8611	0	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	197050	197050	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	18468	8611	24871	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	-162713	-162713	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-17313	8611	-24871	45
85	9.42	3.8	9.42	3.8	109026	144992	1967990	0.091	0.106	0	0	62447	18114	8611	20891	45
85	9.42	3.8	9.42	3.8	-16213	-68584	-1967990	0.091	0.106	0	0	62447	-17668	8611	-20891	45
170	9.42	3.8	9.42	3.8	134237	171865	1967990	0.091	0.106	0	0	62447	17668	8611	20891	45
170	9.42	3.8	9.42	3.8	-35866	-86574	-1967990	0.091	0.106	0	0	62447	-18114	8611	-20891	45
238	9.42	3.8	9.42	3.8	226674	226674	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17313	8611	24871	45
238	9.42	3.8	9.42	3.8	-177952	-177952	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-18468	8611	-24871	45
255	9.42	3.8	9.42	3.8	237118	237118	1967990	0.091	0	0	0	62447	17221	8611	0	45
255	9.42	3.8	9.42	3.8	-197910	-197910	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-18560	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	669	-17221	-17891	-1035	18560	17891	2439
18	578	-17313	-17891	-1127	18468	17891	2347
85	223	-17668	-17891	-1481	18114	17891	1993
170	-223	-18114	-17891	-1928	17668	17891	1547
238	-578	-18468	-17891	-2282	17313	17891	1192
255	-669	-18560	-17891	-2374	17221	17891	1101

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	11840	0	7	11840	0									0	0	0	0
18	17168	1	11	17168	1									0	0	0	0
85	46407	2	29	46407	2									0	0	0	0
170	49186	2	31	49186	2									0	0	0	0
238	24361	1	15	24361	1									0	0	0	0
255	19604	1	12	19604	1									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	35	1967990	-1967990
1	238	41	1967990	-1967990

Trave a "Falda 2" 41-47

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 41 e tra il filo 47; asta sap n° 299  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	290227	290227	1967990	0.091	0	0	0	62447	7291	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1109326	-1109326	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-2999	8611	0	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	294022	308711	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	7199	8611	24871	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	-1071317	-1071317	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-3091	8611	-24871	45
273	9.42	3.8	9.42	3.8	248854	268821	1967990	0.091	0.056	0	0	62447	5860	8611	11105	45
273	9.42	3.8	9.42	3.8	-135859	-213667	-1967990	0.091	0.056	0	0	62447	-4430	8611	-11105	45
545	9.42	3.8	9.42	3.8	495625	532817	1967990	0.091	0.056	0	0	62447	4430	8611	11105	45
545	9.42	3.8	9.42	3.8	-197674	-258194	-1967990	0.091	0.056	0	0	62447	-5860	8611	-11105	45
783	9.42	3.8	9.42	3.8	713038	713038	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	3183	8611	24871	45
783	9.42	3.8	9.42	3.8	-899706	-899706	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-7107	8611	-24871	45
818	9.42	3.8	9.42	3.8	718619	718619	1967990	0.091	0	0	0	62447	2999	8611	0	45
818	9.42	3.8	9.42	3.8	-962720	-962720	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-7291	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	2146	-2999	-5145	566	7291	5145	4431

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
18	2054	-3091	-5145	473	7199	5145	4338
273	715	-4430	-5145	-875	5860	5145	2990
545	-715	-5860	-5145	-2316	4430	5145	1549
783	-1962	-7107	-5145	-3572	3183	5145	293
818	-2146	-7291	-5145	-3757	2999	5145	108

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-409549	17	257	-409549	17									0	0	0	0	
18	-388648	16	244	-388648	16									0	0	0	0	
273	56498	2	35	56498	2									0.02	0.02	0.02	0.02	
545	148975	6	94	148975	6									0.03	0.03	0.03	0.03	
783	-93334	4	59	-93334	4									0	0	0	0	
818	-122050	5	77	-122050	5									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	41	1967990	-1967990
1	783	47	1967990	-1967990

Trave a "Falda 2" 47-93

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 47 e tra il filo 93; asta sap n° 120  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1190356	1190356	1967990	0.091	0	0	0	62447	7824	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-978896	-978896	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-8743	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	1112827	1112827	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	7824	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-902922	-902922	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-8743	8611	-24871	45
105	9.42	3.8	9.42	3.8	819367	929204	1967990	0.091	0.059	0	0	62447	7824	8611	11625	45
105	9.42	3.8	9.42	3.8	-645879	-735992	-1967990	0.091	0.059	0	0	62447	-8743	8611	-11625	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	363185	455517	1967990	0.091	0.059	0	0	62447	7824	8611	11625	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	-351568	-393076	-1967990	0.091	0.059	0	0	62447	-8743	8611	-11625	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	174173	183649	1967990	0.091	0.059	0	0	62447	7824	8611	11625	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	-436286	-436286	-1967990	0.091	0.059	0	0	62447	-8743	8611	-11625	45
315	9.42	3.8	9.42	3.8	172826	172826	1967990	0.091	0	0	0	62447	7824	8611	0	45
315	9.42	3.8	9.42	3.8	-444049	-444049	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-8743	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	0	-8743	-8743	-3349	7824	7824	3608
35	0	-8743	-8743	-3529	7824	7824	3428
105	0	-8743	-8743	-3890	7824	7824	3067
210	0	-8743	-8743	-4431	7824	7824	2526
310	0	-8743	-8743	-4946	7824	7824	2011
315	0	-8743	-8743	-4972	7824	7824	1985

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	105730	4	66	105730	4									0	0	0	0	
35	104952	4	66	104952	4									0	0	0	0	
105	86744	4	54	86744	4									0	0	0	0	
210	5809	0	4	5809	0									0	0	0	0	
310	-131057	5	82	-131057	5									0	0	0	0	
315	-135611	6	85	-135611	6									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	47	1967990	-1967990
1	310	93	1967990	-1967990

Trave a "Piano 1" 1-2

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500



OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 1 e tra il filo 2; asta sap n° 132  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	25.13	5.8	18.85	4.5	3395334	3395334	3842446	0.139	0	0	0	60966	25013	11804	0	45
0	25.13	5.8	18.85	4.5	-4488904	-4488904	-4957670	0.161	0	0	0	60966	-10906	11804	0	45
35	25.13	5.8	18.85	4.5	3243961	3243961	3842446	0.139	0.151	0	0	60225	24131	11736	28783	45
35	25.13	5.8	18.85	4.5	-4108066	-4108066	-4957670	0.161	0.151	0	0	60225	-11788	11736	-28783	45
187	25.13	5.8	18.42	4.3	1658133	1965146	3772266	0.137	0.126	0	0	61892	20309	10720	24783	45
187	25.13	5.8	18.42	4.3	-1173465	-1624238	-4962908	0.158	0.126	0	0	61892	-15610	9437	-24783	45
373	25.13	5.8	18.42	4.3	1652840	1958540	3772266	0.137	0.126	0	0	61892	15605	9437	24783	45
373	25.13	5.8	18.42	4.3	-1167899	-1617286	-4962908	0.158	0.126	0	0	61892	-20314	10720	-24783	45
525	25.13	5.8	18.85	4.5	3230867	3230867	3842446	0.139	0.151	0	0	60225	11783	11736	28783	45
525	25.13	5.8	18.85	4.5	-4094257	-4094257	-4957670	0.161	0.151	0	0	60225	-24136	11736	-28783	45
560	25.13	5.8	18.85	4.5	3381390	3381390	3842446	0.139	0	0	0	60966	10901	11804	0	45
560	25.13	5.8	18.85	4.5	-4474192	-4474192	-4957670	0.161	0	0	0	60966	-25018	11804	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	7054	-10906	-17959	-7396	25013	17959	21803
35	6172	-11788	-17959	-8296	24131	17959	20903
187	2350	-15610	-17959	-12198	20309	17959	17001
373	-2354	-20314	-17959	-17000	15605	17959	12199
525	-6176	-24136	-17959	-20901	11783	17959	8297
560	-7058	-25018	-17959	-21802	10901	17959	7397

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-546785	20	300	-546785	20									0	0	0	0
35	-432053	16	237	-432053	16									0	0	0	0
187	242334	9	136	242334	9									0.03	0.02	0.03	0.02
373	242470	9	136	242470	9									0.03	0.02	0.03	0.02
525	-431695	16	237	-431695	16									0	0	0	0
560	-546401	20	300	-546401	20									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	1	3842446	-4957670
1	525	2	3842446	-4957670

Trave a "Piano 1" 1-5

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 1 e tra il filo 5; asta sap n° 133  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	25.13	5.8	31.42	5	5634206	5634206	6144423	0.209	0	0	0	61114	34641	12731	0	45
0	25.13	5.8	31.42	5	-4332075	-4332075	-4999730	0.135	0	0	0	61114	-44472	12731	0	45
35	25.13	5.8	31.42	5	4955030	4955030	6144423	0.209	0.261	0	0	61114	34457	12731	50521	45
35	25.13	5.8	31.42	5	-3964685	-3964685	-4999730	0.135	0.261	0	0	61114	-44656	12670	-50521	45
99	25.13	5.8	28.83	4.9	2500549	3475745	5682458	0.19	0.261	0	0	61234	34120	12382	50620	45
99	25.13	5.8	28.83	4.9	-2654168	-3170790	-4991786	0.137	0.261	0	0	61234	-44992	10114	-50620	45
198	25.13	5.8	15.71	3.8	20923	29258	3279375	0.127	0.261	0	0	61336	33599	11839	50705	45
198	25.13	5.8	15.71	3.8	-1362058	-2329720	-4959028	0.172	0.261	0	0	61336	-45513	11839	-50705	45
280	25.13	5.8	15.71	3.8	917167	917167	3279375	0.127	0.261	0	0	60225	33171	11736	49786	45
280	25.13	5.8	15.71	3.8	-4538649	-4538649	-4959028	0.172	0.261	0	0	60225	-45942	11736	-49786	45
298	25.13	5.8	15.71	3.8	1089811	1089811	3279375	0.127	0	0	0	61336	30785	11839	0	45
298	25.13	5.8	15.71	3.8	-4889286	-4889286	-4959028	0.172	0	0	0	61336	-48328	11839	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	848	-44472	-45320	-37158	34641	33792	20389
35	665	-44656	-45320	-37345	34457	33792	20202
99	328	-44992	-45320	-37689	34120	33792	19858
198	-193	-45513	-45320	-38220	33599	33792	19327
280	-622	-45942	-45320	-38885	33171	33792	18662
298	-3008	-48328	-45320	-41045	30785	33792	16502

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	651065	23	335	651065	23									0	0	0	0

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srm	wkiR	wkiF	wkiQP	srm	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
35	495173	18	255	495173	18									0	0	0	0	
99	-76809	3	41	-76809	3									0	0	0	0	
198	-1005086	36	879	-1005086	36					15.6	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0	
280	-1810741	66	1583	-1810741	66					15.6	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0	
298	-1899737	69	1661	-1899737	69					15.6	0.011	0.011	0.011	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	1	6144423	-4999730
1	280	5	3279375	-4959028

Trave a "Piano 1" 2-6

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 2 e tra il filo 6; asta sap n° 131  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	25.13	5.8	31.42	5	5611888	5611888	6144423	0.209	0	0	0	61114	34596	12731	0	45
0	25.13	5.8	31.42	5	-4311388	-4311388	-4999730	0.135	0	0	0	61114	-44517	12731	0	45
35	25.13	5.8	31.42	5	4935089	4935089	6144423	0.209	0.261	0	0	61114	34412	12731	50521	45
35	25.13	5.8	31.42	5	-3946184	-3946184	-4999730	0.135	0.261	0	0	61114	-44701	12670	-50521	45
99	25.13	5.8	28.83	4.9	2489153	3460963	5682458	0.19	0.261	0	0	61234	34075	12382	50620	45
99	25.13	5.8	28.83	4.9	-2643527	-3157034	-4991786	0.137	0.261	0	0	61234	-45037	10114	-50620	45
198	25.13	5.8	15.71	3.8	20931	29264	3279375	0.127	0.261	0	0	61336	33554	11839	50705	45
198	25.13	5.8	15.71	3.8	-1361852	-2324527	-4959028	0.172	0.261	0	0	61336	-45558	11839	-50705	45
280	25.13	5.8	15.71	3.8	905660	905660	3279375	0.127	0.261	0	0	60225	33126	11736	49786	45
280	25.13	5.8	15.71	3.8	-4525964	-4525964	-4959028	0.172	0.261	0	0	60225	-45987	11736	-49786	45
298	25.13	5.8	15.71	3.8	1077212	1077212	3279375	0.127	0	0	0	61336	31504	11839	0	45
298	25.13	5.8	15.71	3.8	-4875414	-4875414	-4959028	0.172	0	0	0	61336	-47608	11839	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	803	-44517	-45320	-37027	34596	33792	20269
35	620	-44701	-45320	-37215	34412	33792	20082
99	283	-45037	-45320	-37558	34075	33792	19738
198	-238	-45558	-45320	-38089	33554	33792	19207
280	-667	-45987	-45320	-38754	33126	33792	18542
298	-2288	-47608	-45320	-40914	31504	33792	16382

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srm	wkiR	wkiF	wkiQP	srm	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	650250	23	335	650250	23									0	0	0	0	
35	494452	18	255	494452	18									0	0	0	0	
99	-77187	3	41	-77187	3									0	0	0	0	
198	-1004934	36	879	-1004934	36					15.6	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0	
280	-1810152	66	1583	-1810152	66					15.6	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0	
298	-1899101	69	1661	-1899101	69					15.6	0.011	0.011	0.011	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	2	6144423	-4999730
1	280	6	3279375	-4959028

Trave a "Piano 1" 3-5

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 3 e tra il filo 4; asta sap n° 134  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	5.8	21.99	3.8	4109359	4109359	4462499	0.169	0	0	0	62447	38033	11421	0	45
0	18.85	5.8	21.99	3.8	-3631412	-3631412	-3751731	0.105	0	0	0	62447	-36708	11421	0	45
35	18.85	5.8	21.99	3.8	3625026	3625026	4462499	0.169	0.226	0	0	62447	37849	11421	44767	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
35	18.85	5.8	21.99	3.8	-3184039	-3184039	-3751731	0.105	0.226	0	0	62447	-36892	11055	-44767	45
103	18.18	5.7	18.6	3.8	1755495	2454023	3814317	0.148	0.226	0	0	62447	37490	10802	44767	45
103	18.18	5.7	18.6	3.8	-1481456	-2112016	-3624010	0.11	0.226	0	0	62447	-37251	9478	-44767	45
207	21.1	3.8	20.62	3.8	1044744	1657319	4260050	0.109	0.226	0	0	62447	36948	10866	44767	45
207	21.1	3.8	20.62	3.8	-1120040	-1836552	-4357943	0.113	0.226	0	0	62447	-37793	11265	-44767	45
275	21.99	3.8	25.13	3.8	2683263	2683263	5180815	0.125	0.226	0	0	62447	36589	11421	44767	45
275	21.99	3.8	25.13	3.8	-3053634	-3053634	-4542731	0.105	0.226	0	0	62447	-38152	11421	-44767	45
310	21.99	3.8	25.13	3.8	3107341	3107341	5180815	0.125	0	0	0	62447	36405	11421	0	45
310	21.99	3.8	25.13	3.8	-3561261	-3561261	-4542731	0.105	0	0	0	62447	-38336	11421	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-36708	-37522	-26485	38033	37219	24825
35	630	-36892	-37522	-26672	37849	37219	24637
103	271	-37251	-37522	-27037	37490	37219	24272
207	-271	-37793	-37522	-27590	36948	37219	23719
275	-630	-38152	-37522	-27956	36589	37219	23354
310	-814	-38336	-37522	-28143	36405	37219	23166

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	238973	9	132	238973	9									0	0	0	0
35	220494	8	122	220494	8									0	0	0	0
103	137020	5	78	137020	5									0	0	0	0
207	-37648	1	21	-37648	1									0	0	0	0
275	-185185	7	99	-185185	7									0	0	0	0
310	-226960	8	122	-226960	8									0	0	0	0

campata n. 2 tra il filo 4 e tra il filo 5; asta sap n° 135

sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2

sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	3.8	25.13	3.8	4231644	4231644	5180815	0.125	0	0	0	62447	22707	11941	0	45
0	21.99	3.8	25.13	3.8	-4166077	-4166077	-4542731	0.105	0	0	0	62447	-22901	11941	0	45
35	21.99	3.8	25.13	3.8	3907018	3907018	5180815	0.125	0.126	0	0	62447	22523	11941	24871	45
35	21.99	3.8	25.13	3.8	-3834727	-3834727	-4542731	0.105	0.126	0	0	62447	-23084	11342	-24871	45
163	15.66	3.8	12.57	3.8	1483906	1970678	2612016	0.092	0.151	0	0	62447	21849	9478	29845	45
163	15.66	3.8	12.57	3.8	-1447340	-1913609	-3243075	0.114	0.151	0	0	62447	-23758	9478	-29845	45
327	19.49	5.5	16.02	4.1	1465990	1906718	3308542	0.13	0.151	0	0	61370	20992	8539	29330	45
327	19.49	5.5	16.02	4.1	-1725215	-2237528	-3899406	0.131	0.151	0	0	61370	-24616	10879	-29330	45
455	25.13	5.8	21.99	4.4	3656693	3656693	4453830	0.149	0.151	0	0	60225	20318	11736	28783	45
455	25.13	5.8	21.99	4.4	-4345008	-4345008	-4977713	0.144	0.151	0	0	60225	-25289	11736	-28783	45
490	25.13	5.8	21.99	4.4	3949628	3949628	4453830	0.149	0	0	0	61019	20134	11809	0	45
490	25.13	5.8	21.99	4.4	-4708051	-4708051	-4977713	0.144	0	0	0	61019	-25473	11809	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1286	-22901	-24187	-18361	22707	21420	19123
35	1103	-23084	-24187	-18545	22523	21420	18939
163	429	-23758	-24187	-19219	21849	21420	18265
327	-429	-24616	-24187	-20076	20992	21420	17408
455	-1103	-25289	-24187	-20750	20318	21420	16734
490	-1286	-25473	-24187	-20934	20134	21420	16550

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	32784	1	17	32784	1									0	0	0	0
35	36146	1	19	36146	1									0	0	0	0
163	18283	1	11	18283	1									0	0	0	0
327	-129613	5	74	-129613	5									0	0	0	0
455	-344157	13	187	-344157	13									0	0	0	0
490	-379212	14	206	-379212	14									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	3	4462499	-3751731
1	275	4	5180815	-4542731
2	35	4	5180815	-4542731
2	455	5	4453830	-4977713

Trave a "Piano 1" 3-9

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 3 e tra il filo 9; asta sap n° 136

sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	28.27	6	18.85	3.8	3319700	3319700	3891975	0.137	0	0	0	61213	23186	12301	0	45
0	28.27	6	18.85	3.8	-5389154	-5389154	-5554018	0.173	0	0	0	61213	-3713	12301	0	45
35	28.27	6	18.85	3.8	3271677	3271677	3891975	0.137	0.126	0	0	59978	22314	12182	23887	45
35	28.27	6	18.85	3.8	-5026068	-5026068	-5554018	0.173	0.126	0	0	59978	-4585	12182	-23887	45
267	9.42	3.8	18.85	3.8	1981304	2189972	3867393	0.166	0.126	0	0	62447	16542	10849	24871	45
267	9.42	3.8	18.85	3.8	-951255	-1331405	-1968041	0.079	0.126	0	0	62447	-10357	9964	-24871	45
533	16.47	5.3	18.85	3.8	2032826	2221701	3873300	0.146	0.126	0	0	62447	9898	9964	24871	45
533	16.47	5.3	18.85	3.8	-1210376	-1610320	-3316936	0.102	0.126	0	0	62447	-17001	10849	-24871	45
765	31.42	6.2	19.98	4	3142846	3142846	4095315	0.141	0.176	0	0	59781	4126	12597	33332	45
765	31.42	6.2	19.98	4	-5465541	-5465541	-6095205	0.218	0.176	0	0	59781	-22773	12597	-33332	45
800	31.42	6.2	19.98	4	3177049	3177049	4095315	0.141	0	0	0	61001	3254	12719	0	45
800	31.42	6.2	19.98	4	-5842446	-5842446	-6095205	0.218	0	0	0	61001	-23645	12719	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	9968	-3713	-13681	-1685	23186	13218	21141
35	9096	-4585	-13681	-2570	22314	13218	20256
267	3324	-10357	-13681	-8426	16542	13218	14400
533	-3320	-17001	-13681	-15167	9898	13218	7659
765	-9092	-22773	-13681	-21023	4126	13218	1803
800	-9964	-23645	-13681	-21908	3254	13218	918

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkIR	wkIF	wkIQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1034727	35	813	-1034727	35					14.9	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
35	-877196	29	690	-877196	29					14.9	0.003	0.003	0.003	0	0	0	0
267	515024	21	298	515024	21									0.12	0.1	0.12	0.1
533	411225	16	234	411225	16									0.11	0.09	0.11	0.09
765	-1161347	38	834	-1161347	38					14.2	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
800	-1332698	43	957	-1332698	43					14.2	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	3	3891975	-5554018
1	765	9	4095315	-6095205

Trave a "Piano 1" 4-10

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 4 e tra il filo 10; asta sap n° 165

sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2

sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	25.13	5.8	14.58	4.6	418726	418726	3014474	0.126	0	0	0	60905	32235	11799	0	45
0	25.13	5.8	14.58	4.6	-4839230	-4839230	-4890640	0.214								
18	25.13	5.8	14.58	4.6	540629	1032972	3014474	0.126	0.176	0	0	60225	31081	11736	33580	45
18	25.13	5.8	14.58	4.6	-4617425	-4617425	-4890640	0.214								
278	9.42	3.8	15.71	3.8	2559356	2561696	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	17297	10209	29845	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-2596	10209	-29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8	1951215	2293330	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	2589	10209	29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-17305	9498	-29845	45
818	25.13	5.8	14.58	3.7	-4680841	-4680841	-4945742	0.193	0.176	0	0	60225	-31088	11736	-33580	45
835	25.13	5.8	14.58	3.7	-4916965	-4916965	-4945742	0.193	0	0	0	61384	-32242	11843	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	22292	12342	-9950	15500	32235	9943	29111
18	21138	11188	-9950	14696	31081	9943	27661
278	7354	-2596	-9950	827	17297	9943	12245
557	-7354	-17305	-9950	-13881	2589	9943	-2464
818	-21138	-31088	-9950	-29867	-11195	9943	-15973
835	-22292	-32242	-9950	-31317	-12349	9943	-16742

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkIR	wkIF	wkIQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-2210252	83	1949	-2210252	83					15.5	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
18	-2038398	76	1798	-2038398	76					15.5	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0
278	1469324	65	1855	1469324	65	16.7	0.013	0.013	0.013					0.41	0.53	0.41	0.53
557	1241586	55	1567	1241586	55	16.7	0.011	0.011	0.011					0.38	0.49	0.38	0.49
818	-2692974	99	2359	-2692974	99					15.6	0.016	0.016	0.016	0	0	0	0
835	-2879148	106	2523	-2879148	106					15.6	0.018	0.018	0.018	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	4	3014474	-4890640
1	818	10	3063681	-4945742

Trave a "Piano 1" 5-6

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 5 e tra il filo 6; asta sap n° 168  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	5.1	13.45	3.7	2543888	2543888	2827671	0.115	0	0	0	61740	19090	10790	0	45
0	18.85	5.1	13.45	3.7	-3594668	-3594668	-3795464	0.131	0	0	0	61740	-4564	10790	0	45
35	18.85	5.1	13.45	3.7	2465378	2465378	2827671	0.115	0.126	0	0	60966	17766	10725	24281	45
35	18.85	5.1	13.45	3.7	-3314252	-3314252	-3795464	0.131	0.126	0	0	60966	-5888	10725	-24281	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	1386583	1583049	1967990	0.091	0.089	0	0	62447	14054	8611	17636	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	-804271	-1129197	-1967990	0.091	0.089	0	0	62447	-9600	8611	-17636	45
420	9.42	3.8	10.8	3.8	1389289	1586375	2251273	0.098	0.089	0	0	62476	9600	8613	17644	45
420	9.42	3.8	10.8	3.8	-807409	-1133059	-1968587	0.087	0.089	0	0	62476	-14054	9014	-17644	45
595	18.85	5.1	13.45	3.7	2472341	2472341	2827671	0.115	0.126	0	0	60966	5888	10725	24281	45
595	18.85	5.1	13.45	3.7	-3322367	-3322367	-3795464	0.131	0.126	0	0	60966	-17766	10725	-24281	45
630	18.85	5.1	13.45	3.7	2551245	2551245	2827671	0.115	0	0	0	61740	4564	10790	0	45
630	18.85	5.1	13.45	3.7	-3603248	-3603248	-3795464	0.131	0	0	0	61740	-19090	10790	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	7263	-4564	-11827	-3019	19090	11827	17543
35	5939	-5888	-11827	-4289	17766	11827	16273
210	2227	-9600	-11827	-8055	14054	11827	12507
420	-2227	-14054	-11827	-12509	9600	11827	8053
595	-5939	-17766	-11827	-16275	5888	11827	4286
630	-7263	-19090	-11827	-17545	4564	11827	3017

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-525390	21	304	-525390	21									0	0	0	0
35	-424437	17	245	-424437	17									0	0	0	0
210	291156	12	183	291156	12									0.05	0.04	0.05	0.04
420	290940	12	180	290940	12									0.05	0.04	0.05	0.04
595	-425013	17	246	-425013	17									0	0	0	0
630	-526002	21	304	-526002	21									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	5	2827671	-3795464
1	595	6	2827671	-3795464

Trave a "Piano 1" 5-11

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 5 e tra il filo 11; asta sap n° 199  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	28.27	6	21.99	3.8	-5189943	-5189943	-5571846	0.146	0	0	0	61213	41437	12301	0	45
18	28.27	6	21.99	3.8	-4917872	-4917872	-5571846	0.146	0.226	0	0	59978	40228	12182	42997	45
278	9.42	3.8	21.99	3.8	2553736	3001490	4451162	0.221	0.188	0	0	62447	22207	10712	37306	45
278	9.42	3.8	21.99	3.8					0.188	0	0	62447	-2977	11421	-37306	45
557	9.42	3.8	21.99	3.8	2553735	3001491	4451162	0.221	0.188	0	0	62447	2977	11421	37306	45
557	9.42	3.8	21.99	3.8					0.188	0	0	62447	-22207	10708	-37306	45
818	28.27	6	21.99	3.8	-4902653	-4902653	-5571846	0.146	0.226	0	0	59978	-40228	12182	-42997	45
835	28.27	6	21.99	3.8	-5175339	-5175339	-5571846	0.146	0	0	0	61213	-41437	12301	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	28845	16254	-12592	20636	41437	12592	39061
18	27636	15044	-12592	19770	40228	12592	37420
278	9615	-2977	-12592	5337	22207	12592	13787
557	-9615	-22207	-12592	-13893	2977	12592	-5443
818	-27636	-40228	-12592	-37569	-15044	12592	-19822
835	-28845	-41437	-12592	-39210	-16254	12592	-20688

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srm	wkiR	wkiF	wkiQP	srm	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-3426220	110	2676	-3426220	110					14.9	0.018	0.018	0.018	0	0	0	0
18	-3191116	102	2493	-3191116	102					14.9	0.017	0.017	0.017	0	0	0	0
278	1659448	66	1520	1659448	66	14.7	0.01	0.01	0.01					0.47	0.51	0.47	0.51
557	1644681	66	1507	1644681	66	14.7	0.009	0.009	0.009					0.47	0.51	0.47	0.51
818	-3233558	104	2526	-3233558	104					14.9	0.017	0.017	0.017	0	0	0	0
835	-3469590	111	2710	-3469590	111					14.9	0.019	0.019	0.019	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	5	4501405	-5571846
1	818	11	4501405	-5571846

Trave a "Piano 1" 6-7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 6 e tra il filo 7; asta sap n° 130

sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2

sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	25.13	5.8	21.99	4.9	3937761	3937761	4404657	0.151	0	0	0	60701	23453	11780	0	45
0	25.13	5.8	21.99	4.9	-4695777	-4695777	-4954715	0.157	0	0	0	60701	-20891	11780	0	45
35	25.13	5.8	21.99	4.9	3645741	3645741	4404657	0.151	0.126	0	0	60225	23270	11736	23986	45
35	25.13	5.8	21.99	4.9	-4333669	-4333669	-4954715	0.157	0.126	0	0	60225	-21075	11736	-23986	45
163	25.13	5.8	17.12	4.3	1461742	1901142	3520998	0.133	0.126	0	0	61052	22596	11812	24315	45
163	25.13	5.8	17.12	4.3	-1720728	-2231683	-4947096	0.175	0.126	0	0	61052	-21749	11812	-24315	45
327	25.13	5.8	17.12	4.6	1479673	1965087	3503003	0.133	0.126	0	0	61580	21738	9689	24525	45
327	25.13	5.8	17.12	4.6	-1443053	-1907994	-4929088	0.185	0.126	0	0	61580	-22606	10437	-24525	45
455	25.13	5.8	21.99	5.5	3895932	3895932	4355484	0.153	0.126	0	0	60542	21065	11253	24112	45
455	25.13	5.8	21.99	5.5	-3823732	-3823732	-4909970	0.175	0.126	0	0	60542	-23280	11253	-24112	45
490	25.13	5.8	21.99	5.5	4219624	4219624	4355484	0.153	0	0	0	60542	20881	11253	0	45
490	25.13	5.8	21.99	5.5	-4154169	-4154169	-4909970	0.175	0	0	0	60542	-23464	11253	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1286	-20891	-22178	-16498	23453	22167	20881
35	1103	-21075	-22178	-16682	23270	22167	20697
163	429	-21749	-22178	-17356	22596	22167	20023
327	-429	-22606	-22178	-18213	21738	22167	19166
455	-1103	-23280	-22178	-18887	21065	22167	18492
490	-1286	-23464	-22178	-19071	20881	22167	18308

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srm	wkiR	wkiF	wkiQP	srm	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-379008	14	206	-379008	14									0	0	0	0
35	-343964	13	187	-343964	13									0	0	0	0
163	-129493	5	71	-129493	5									0	0	0	0
327	18310	1	10	18310	1									0	0	0	0
455	36100	1	20	36100	1									0	0	0	0
490	32728	1	18	32728	1									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	6	4404657	-4954715
1	455	7	4355484	-4909970

Trave a "Piano 1" 6-12

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 6 e tra il filo 12; asta sap n° 197  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	28.27	6	21.99	3.8	-5186663	-5186663	-5571846	0.146	0	0	0	61213	41437	12301	0	45
18	28.27	6	21.99	3.8	-4914679	-4914679	-5571846	0.146	0.226	0	0	59978	40228	12182	42997	45
278	9.42	3.8	21.99	3.8	2553736	3001490	4451162	0.221	0.188	0	0	62447	22207	10716	37306	45
278	9.42	3.8	21.99	3.8					0.188	0	0	62447	-2977	11421	-37306	45
557	9.42	3.8	21.99	3.8	2553735	3001491	4451162	0.221	0.188	0	0	62447	-2977	11421	-37306	45
557	9.42	3.8	21.99	3.8					0.188	0	0	62447	-22207	10713	-37306	45
818	28.27	6	21.99	3.8	-4897440	-4897440	-5571846	0.146	0.226	0	0	59978	-40228	12182	-42997	45
835	28.27	6	21.99	3.8	-5170029	-5170029	-5571846	0.146	0	0	0	61213	-41437	12301	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	28845	16254	-12592	20636	41437	12592	39061
18	27636	15044	-12592	19770	40228	12592	37421
278	9615	-2977	-12592	5348	22207	12592	13777
557	-9615	-22207	-12592	-13882	2977	12592	-5453
818	-27636	-40228	-12592	-37569	-15044	12592	-19822
835	-28845	-41437	-12592	-39209	-16254	12592	-20688

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-3426353	110	2676	-3426353	110					14.9	0.018	0.018	0.018	0	0	0	0
18	-3191246	102	2493	-3191246	102					14.9	0.017	0.017	0.017	0	0	0	0
278	1659408	66	1520	1659408	66	14.7	0.01	0.01	0.01					0.47	0.51	0.47	0.51
557	1644739	66	1507	1644739	66	14.7	0.009	0.009	0.009					0.47	0.51	0.47	0.51
818	-3233409	104	2526	-3233409	104					14.9	0.017	0.017	0.017	0	0	0	0
835	-3469439	111	2710	-3469439	111					14.9	0.019	0.019	0.019	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	6	4501405	-5571846
1	818	12	4501405	-5571846

Trave a "Piano 1" 7-8

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 7 e tra il filo 8; asta sap n° 129  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	5.1	16.59	3.8	3097171	3097171	3447951	0.127	0	0	0	61733	35429	10790	0	45
0	18.85	5.1	16.59	3.8	-3551323	-3551323	-3800221	0.117	0	0	0	61733	-29390	10790	0	45
35	18.85	5.1	16.59	3.8	2674524	2674524	3447951	0.127	0.201	0	0	60966	35245	10725	38849	45
35	18.85	5.1	16.59	3.8	-3045070	-3045070	-3800221	0.117	0.201	0	0	60966	-29574	10725	-38849	45
103	18.85	5.1	14.41	3.8	1041495	1652027	3015778	0.118	0.201	0	0	61721	34887	10788	39330	45
103	18.85	5.1	14.41	3.8	-1116747	-1831299	-3795750	0.127	0.201	0	0	61721	-29932	10788	-39330	45
207	18.85	5.1	18.6	3.8	1750815	2447382	3842318	0.135	0.201	0	0	62447	34344	9478	39793	45
207	18.85	5.1	18.6	3.8	-1476402	-2104919	-3799240	0.112	0.201	0	0	62447	-30475	10802	-39793	45
275	18.85	5.1	21.99	3.8	3615075	3615075	4507499	0.151	0.201	0	0	62447	33985	11055	39793	45
275	18.85	5.1	21.99	3.8	-3173495	-3173495	-3800904	0.104	0.201	0	0	62447	-30834	11421	-39793	45
310	18.85	5.1	21.99	3.8	4098033	4098033	4507499	0.151	0	0	0	62447	33802	11421	0	45
310	18.85	5.1	21.99	3.8	-3619437	-3619437	-3800904	0.104	0	0	0	62447	-31017	11421	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-29390	-30204	-23088	35429	34615	28067
35	630	-29574	-30204	-23275	35245	34615	27880
103	271	-29932	-30204	-23640	34887	34615	27514
207	-271	-30475	-30204	-24193	34344	34615	26962
275	-630	-30834	-30204	-24559	33985	34615	26596
310	-814	-31017	-30204	-24746	33802	34615	26409

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-227076	9	130	-227076	9									0	0	0	0
35	-185273	7	106	-185273	7									0	0	0	0

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
103	-37626	1	22	-37626	1									0	0	0	0	
207	137206	5	78	137206	5									0	0	0	0	
275	220790	8	122	220790	8									0	0	0	0	
310	239298	9	132	239298	9									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	7	3447951	-3800221
1	275	8	4507499	-3800904

Trave a "Piano 1" 7-13

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 7 e tra il filo 13; asta sap n° 169  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
0	25.13	5.8	14.58	4.6	404805	404805	3014474	0.126	0	0	0	60905	32235	11799	0	45	
0	25.13	5.8	14.58	4.6	-4827637	-4827637	-4890640	0.214									
18	25.13	5.8	14.58	4.6	526980	1020432	3014474	0.126	0.176	0	0	60225	31081	11736	33580	45	
18	25.13	5.8	14.58	4.6	-4606061	-4606061	-4890640	0.214									
278	9.42	3.8	15.71	3.8	2553797	2556925	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	17297	10209	29845	45	
278	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-2596	10209	-29845	45	
557	9.42	3.8	15.71	3.8	1951215	2293330	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	2589	10209	29845	45	
557	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-17305	9498	-29845	45	
818	25.13	5.8	14.58	3.7	-4669676	-4669676	-4945742	0.193	0.176	0	0	60225	-31088	11736	-33580	45	
835	25.13	5.8	14.58	3.7	-4905528	-4905528	-4945742	0.193	0	0	0	61384	-32242	11843	0	45	

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	22292	12342	-9950	15502	32235	9943	29114
18	21138	11188	-9950	14727	31081	9943	27665
278	7354	-2596	-9950	858	17297	9943	12219
557	-7354	-17305	-9950	-13850	2589	9943	-2490
818	-21138	-31088	-9950	-29864	-11195	9943	-15971
835	-22292	-32242	-9950	-31314	-12349	9943	-16740

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-2211416	83	1950	-2211416	83					15.5	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0	
18	-2039541	77	1799	-2039541	77					15.5	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0	
278	1468819	65	1854	1468819	65	16.7	0.013	0.013	0.013					0.41	0.53	0.41	0.53	
557	1241762	55	1567	1241762	55	16.7	0.011	0.011	0.011					0.38	0.49	0.38	0.49	
818	-2692160	99	2359	-2692160	99					15.6	0.016	0.016	0.016	0	0	0	0	
835	-2878312	106	2522	-2878312	106					15.6	0.018	0.018	0.018	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	7	3014474	-4890640
1	818	13	3063681	-4945742

Trave a "Piano 1" 8-14

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 8 e tra il filo 14; asta sap n° 154  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
0	28.27	6	18.85	3.8	3288948	3288948	3891975	0.137	0	0	0	61213	23183	12301	0	45	
0	28.27	6	18.85	3.8	-5365253	-5365253	-5554018	0.173	0	0	0	61213	-3717	12301	0	45	
35	28.27	6	18.85	3.8	3242386	3242386	3891975	0.137	0.126	0	0	59978	22311	12182	23887	45	
35	28.27	6	18.85	3.8	-5003301	-5003301	-5554018	0.173	0.126	0	0	59978	-4589	12182	-23887	45	
267	9.42	3.8	18.85	3.8	1971091	2177666	3867393	0.166	0.126	0	0	62447	16539	10849	24871	45	
267	9.42	3.8	18.85	3.8	-943285	-1321811	-1968041	0.079	0.126	0	0	62447	-10361	9964	-24871	45	



x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
533	16.47	5.3	18.85	3.8	2023763	2211014	3873300	0.146	0.126	0	0	62447	9895	9964	24871	45
533	16.47	5.3	18.85	3.8	-1198630	-1596479	-3316936	0.102	0.126	0	0	62447	-17005	10849	-24871	45
765	31.42	6.2	19.98	4	3118986	3118986	4095315	0.141	0.176	0	0	59781	4123	12597	33332	45
765	31.42	6.2	19.98	4	-5434717	-5434717	-6095205	0.218	0.176	0	0	59781	-22777	12597	-33332	45
800	31.42	6.2	19.98	4	3152056	3152056	4095315	0.141	0	0	0	61001	3251	12719	0	45
800	31.42	6.2	19.98	4	-5810161	-5810161	-6095205	0.218	0	0	0	61001	-23649	12719	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	9964	-3717	-13681	-1604	23183	13218	21078
35	9092	-4589	-13681	-2489	22311	13218	20193
267	3320	-10361	-13681	-8345	16539	13218	14337
533	-3324	-17005	-13681	-15086	9895	13218	7596
765	-9096	-22777	-13681	-20942	4123	13218	1740
800	-9968	-23649	-13681	-21827	3251	13218	855

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1038153	35	816	-1038153	35					14.9	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
35	-880457	30	692	-880457	30					14.9	0.003	0.003	0.003	0	0	0	0
267	513903	21	298	513903	21									0.12	0.1	0.12	0.1
533	412567	16	235	412567	16									0.11	0.09	0.11	0.09
765	-1157865	38	832	-1157865	38					14.2	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
800	-1329052	43	955	-1329052	43					14.2	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	8	3891975	-5554018
1	765	14	4095315	-6095205

Trave a "Piano 1" 9-10

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 9 e tra il filo 10; asta sap n° 137

sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2

sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	18.85	3.8	3837558	3837558	3904824	0.123	0	0	0	62447	30499	10849	0	45
0	18.85	4.5	18.85	3.8	-3342849	-3342849	-3848599	0.11	0	0	0	62447	-31480	10849	0	45
35	18.85	4.5	18.85	3.8	3380094	3380094	3904824	0.123	0.176	0	0	62447	30315	10849	34819	45
35	18.85	4.5	18.85	3.8	-2925025	-2925025	-3848599	0.11	0.176	0	0	62447	-31663	10702	-34819	45
103	18.85	4.5	16.76	3.8	1613963	2273808	3485946	0.114	0.176	0	0	62447	29956	10432	34819	45
103	18.85	4.5	16.76	3.8	-1336122	-1924173	-3846838	0.116	0.176	0	0	62447	-32022	8611	-34819	45
207	18.85	4.5	13.45	3.8	1019410	1589848	2822806	0.103	0.176	0	0	62077	29414	10818	34612	45
207	18.85	4.5	13.45	3.8	-1106450	-1784650	-3841320	0.131	0.176	0	0	62077	-32565	10818	-34612	45
275	18.85	4.5	15.71	3.8	2544686	2544686	3275775	0.11	0.201	0	0	61707	29055	10787	39321	45
275	18.85	4.5	15.71	3.8	-2937081	-2937081	-3845559	0.12	0.201	0	0	61707	-32923	10787	-39321	45
310	18.85	4.5	15.71	3.8	2939227	2939227	3275775	0.11	0	0	0	62077	28871	10818	0	45
310	18.85	4.5	15.71	3.8	-3417853	-3417853	-3845559	0.12	0	0	0	62077	-33107	10818	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-31480	-32293	-25006	30499	29685	23198
35	630	-31663	-32293	-25193	30315	29685	23011
103	271	-32022	-32293	-25559	29956	29685	22646
207	-271	-32565	-32293	-26111	29414	29685	22093
275	-630	-32923	-32293	-26477	29055	29685	21727
310	-814	-33107	-32293	-26664	28871	29685	21540

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	247355	9	139	247355	9									0	0	0	0
35	227535	9	128	227535	9									0	0	0	0
103	138920	5	80	138920	5									0	0	0	0
207	-43520	2	25	-43520	2									0	0	0	0
275	-196197	8	112	-196197	8									0	0	0	0
310	-239313	9	136	-239313	9									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	9	3904824	-3848599
1	275	10	3275775	-3845559

Trave a "Piano 1" 10-11

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 10 e tra il filo 11; asta sap n° 187  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	5.5	18.85	3.8	3312885	3312885	3891142	0.137	0	0	0	61495	24076	11337	0	45
0	21.99	5.5	18.85	3.8	-3829652	-3829652	-4390127	0.126	0	0	0	61495	-15359	11337	0	45
35	21.99	5.5	18.85	3.8	3092020	3092020	3891142	0.137	0.126	0	0	60542	23453	11253	24112	45
35	21.99	5.5	18.85	3.8	-3491629	-3491629	-4390127	0.126	0.126	0	0	60542	-15981	11253	-24112	45
163	21.99	5.5	14.85	4	1334246	1702544	3097541	0.123	0.126	0	0	62265	21170	10005	24798	45
163	21.99	5.5	14.85	4	-1162839	-1598774	-4376966	0.151	0.126	0	0	62265	-18264	8930	-24798	45
327	21.99	5.5	14.85	4	1390619	1743887	3097541	0.123	0.126	0	0	61404	18264	11329	24455	45
327	21.99	5.5	14.85	4	-1340701	-1799428	-4376966	0.151	0.126	0	0	61404	-21170	11329	-24455	45
455	21.99	5.5	18.85	3.8	3058938	3058938	3891142	0.137	0.126	0	0	60542	15981	11253	24112	45
455	21.99	5.5	18.85	3.8	-3770946	-3770946	-4390127	0.126	0.126	0	0	60542	-23453	11253	-24112	45
490	21.99	5.5	18.85	3.8	3266790	3266790	3891142	0.137	0	0	0	61495	15359	11337	0	45
490	21.99	5.5	18.85	3.8	-4121990	-4121990	-4390127	0.126	0	0	0	61495	-24076	11337	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	4359	-15359	-19717	-11982	24076	19717	19955
35	3736	-15981	-19717	-12604	23453	19717	19332
163	1453	-18264	-19717	-14888	21170	19717	17049
327	-1453	-21170	-19717	-17793	18264	19717	14144
455	-3736	-23453	-19717	-20076	15981	19717	11861
490	-4359	-24076	-19717	-20699	15359	19717	11238

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-258383	10	144	-258383	10									0	0	0	0
35	-199804	7	111	-199804	7									0	0	0	0
163	85704	3	50	85704	3									0	0	0	0
327	24959	1	15	24959	1									0	0	0	0
455	-356004	13	198	-356004	13									0	0	0	0
490	-427600	16	238	-427600	16									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	10	3891142	-4390127
1	455	11	3891142	-4390127

Trave a "Piano 1" 10-16

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 10 e tra il filo 16; asta sap n° 167  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	25.13	5.3	12.57	3.8	2027976	2027976	2678848	0.11	0	0	0	61614	36513	11864	0	45
0	25.13	5.3	12.57	3.8	-4556068	-4556068	-4947807	0.227	0	0	0	61614	-32820	11864	0	45
18	25.13	5.3	12.57	3.8	1795500	1795500	2678848	0.11	0.201	0	0	60781	35244	11787	38731	45
18	25.13	5.3	12.57	3.8	-4296789	-4296789	-4947807	0.227	0.201	0	0	60781	-34089	11787	-38731	45
85	25.13	5.3	12.57	3.8	14944	674867	2678848	0.11	0.201	0	0	61614	34890	11864	39262	45
85	25.13	5.3	12.57	3.8	-2312699	-3056355	-4947807	0.227	0.201	0	0	61614	-34443	11864	-39262	45
170	25.13	5.3	12.57	3.8	161673	893105	2678848	0.11	0.201	0	0	61614	34443	11864	39262	45
170	25.13	5.3	12.57	3.8	-2317236	-3014788	-4947807	0.227	0.201	0	0	61614	-34890	11864	-39262	45
238	25.13	5.3	12.57	3.8	2096061	2096061	2678848	0.11	0.201	0	0	60781	34089	11787	38731	45
238	25.13	5.3	12.57	3.8	-4176613	-4176613	-4947807	0.227	0.201	0	0	60781	-35244	11787	-38731	45
255	25.13	5.3	12.57	3.8	2345286	2345286	2678848	0.11	0	0	0	61614	32820	11864	0	45
255	25.13	5.3	12.57	3.8	-4419174	-4419174	-4947807	0.227	0	0	0	61614	-36513	11864	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1846	-32820	-34667	-25299	36513	34667	30905

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
18	578	-34089	-34667	-26537	35244	34667	29667
85	223	-34443	-34667	-26923	34890	34667	29281
170	-223	-34890	-34667	-27369	34443	34667	28835
238	-578	-35244	-34667	-27755	34089	34667	28449
255	-1846	-36513	-34667	-28992	32820	34667	27212

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-1264046	48	1087	-1264046	48					15.5	0.007	0.007	0.007	0	0	0	0	
18	-1250645	47	1075	-1250645	47					15.5	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0	
85	-1159060	44	997	-1159060	44					15.5	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0	
170	-1077782	41	927	-1077782	41					15.5	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0	
238	-1040276	39	894	-1040276	39					15.5	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0	
255	-1036944	39	892	-1036944	39					15.5	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	10	2678848	-4947807
1	238	16	2678848	-4947807

Trave a "Piano 1" 11-12

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 11 e tra il filo 12; asta sap n° 188  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	4.9	15.71	3.8	2861067	2861067	3288710	0.115	0	0	0	61812	19392	11365	0	45
0	21.99	4.9	15.71	3.8	-3813448	-3813448	-4432789	0.14	0	0	0	61812	-8185	11365	0	45
35	21.99	4.9	15.71	3.8	2751504	2751504	3288710	0.115	0.126	0	0	61177	18770	11309	24365	45
35	21.99	4.9	15.71	3.8	-3531464	-3531464	-4432789	0.14	0.126	0	0	61177	-8807	11309	-24365	45
210	9.42	3.8	12.01	3.8	1393001	1623672	2496584	0.105	0.096	0	0	62447	15656	9336	18992	45
210	9.42	3.8	12.01	3.8	-974401	-1312603	-1968116	0.086	0.096	0	0	62447	-11920	8611	-18992	45
420	11.84	4.2	12.01	3.8	1390021	1619906	2507600	0.105	0.096	0	0	62447	11920	8611	18992	45
420	11.84	4.2	12.01	3.8	-973562	-1311496	-2443830	0.097	0.096	0	0	62447	-15656	9336	-18992	45
595	21.99	4.9	15.71	3.8	2743136	2743136	3288710	0.115	0.126	0	0	61177	8807	11309	24365	45
595	21.99	4.9	15.71	3.8	-3528807	-3528807	-4432789	0.14	0.126	0	0	61177	-18770	11309	-24365	45
630	21.99	4.9	15.71	3.8	2852196	2852196	3288710	0.115	0	0	0	61812	8185	11365	0	45
630	21.99	4.9	15.71	3.8	-3810643	-3810643	-4432789	0.14	0	0	0	61812	-19392	11365	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	5604	-8185	-13788	-5589	19392	13788	16786
35	4981	-8807	-13788	-6212	18770	13788	16164
210	1868	-11920	-13788	-9325	15656	13788	13051
420	-1868	-15656	-13788	-13061	11920	13788	9315
595	-4981	-18770	-13788	-16174	8807	13788	6201
630	-5604	-19392	-13788	-16797	8185	13788	5579

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-476190	18	266	-476190	18									0	0	0	0	
35	-389980	15	218	-389980	15									0	0	0	0	
210	209300	9	128	209300	9									0.03	0.03	0.03	0.03	
420	208229	8	127	208229	8									0.03	0.03	0.03	0.03	
595	-392835	15	220	-392835	15									0	0	0	0	
630	-479224	18	268	-479224	18									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	11	3288710	-4432789
1	595	12	3288710	-4432789

Trave a "Piano 1" 11-17

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 11 e tra il filo 17; asta sap n° 200  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	28.27	6.9	16.84	3.8	1783245	1783245	3602762	0.148	0	0	0	60734	41361	12255	0	45
0	28.27	6.9	16.84	3.8	-5030700	-5030700	-5422375	0.213	0	0	0	60734	-34760	12255	0	45
18	28.27	6.9	16.84	3.8	1572064	1572064	3602762	0.148	0.226	0	0	58990	40152	12086	42289	45
18	28.27	6.9	16.84	3.8	-4742444	-4742444	-5422375	0.213	0.226	0	0	58990	-35969	12086	-42289	45
85	26.91	6.8	16.84	3.8	14867	552041	3596541	0.147	0.226	0	0	60804	39797	12061	43589	45
85	26.91	6.8	16.84	3.8	-2530556	-3360887	-5197197	0.187	0.226	0	0	60804	-36324	11727	-43589	45
170	21.17	4.9	15.71	3.8	220734	1036322	3285545	0.115	0.226	0	0	61845	39351	11225	44336	45
170	21.17	4.9	15.71	3.8	-2169234	-2804867	-4275598	0.134	0.226	0	0	61845	-36770	11225	-44336	45
238	21.99	4.9	15.71	3.8	2378548	2378548	3288710	0.115	0.226	0	0	61177	38997	11301	43857	45
238	21.99	4.9	15.71	3.8	-3864221	-3864221	-4432789	0.14	0.226	0	0	61177	-37124	11309	-43857	45
255	21.99	4.9	15.71	3.8	2656729	2656729	3288710	0.115	0	0	0	61812	38416	11365	0	45
255	21.99	4.9	15.71	3.8	-4085476	-4085476	-4432789	0.14	0	0	0	61812	-37705	11365	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1765	-34760	-36525	-22924	41361	39596	34155
18	556	-35969	-36525	-24103	40152	39596	32976
85	202	-36324	-36525	-24487	39797	39596	32591
170	-245	-36770	-36525	-24934	39351	39596	32145
238	-599	-37124	-36525	-25301	38997	39596	31777
255	-1180	-37705	-36525	-25869	38416	39596	31210

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1623727	58	1336	-1623727	58					14.8	0.008	0.008	0.008	0	0	0	0
18	-1585190	56	1304	-1585190	56					14.8	0.008	0.008	0.008	0	0	0	0
85	-1299703	47	1112	-1299703	47					14.3	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0
170	-974250	36	959	-974250	36					14.7	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0
238	-742837	27	707	-742837	27					16.2	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
255	-714374	26	680	-714374	26					16.2	0.003	0.003	0.003	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	11	3602762	-5422375
1	238	17	3288710	-4432789

Trave a "Piano 1" 12-13

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 12 e tra il filo 13; asta sap n° 160  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	5.5	18.85	3.8	3264438	3264438	3891142	0.137	0	0	0	61495	24076	11337	0	45
0	21.99	5.5	18.85	3.8	-4112955	-4112955	-4390127	0.126	0	0	0	61495	-15359	11337	0	45
35	21.99	5.5	18.85	3.8	3056766	3056766	3891142	0.137	0.126	0	0	60542	23453	11253	24112	45
35	21.99	5.5	18.85	3.8	-3762610	-3762610	-4390127	0.126	0.126	0	0	60542	-15981	11253	-24112	45
163	21.99	5.5	14.85	4	1389752	1742757	3097541	0.123	0.126	0	0	61404	21170	11329	24455	45
163	21.99	5.5	14.85	4	-1337472	-1795184	-4376966	0.151	0.126	0	0	61404	-18264	11329	-24455	45
327	21.99	5.5	14.85	4	1335406	1704138	3097541	0.123	0.126	0	0	62265	18264	8930	24798	45
327	21.99	5.5	14.85	4	-1166477	-1603600	-4376966	0.151	0.126	0	0	62265	-21170	10005	-24798	45
455	21.99	5.5	18.85	3.8	3084882	3084882	3891142	0.137	0.126	0	0	60542	15981	11253	24112	45
455	21.99	5.5	18.85	3.8	-3490771	-3490771	-4390127	0.126	0.126	0	0	60542	-23453	11253	-24112	45
490	21.99	5.5	18.85	3.8	3304626	3304626	3891142	0.137	0	0	0	61495	15359	11337	0	45
490	21.99	5.5	18.85	3.8	-3828192	-3828192	-4390127	0.126	0	0	0	61495	-24076	11337	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	4359	-15359	-19717	-11228	24076	19717	20659
35	3736	-15981	-19717	-11851	23453	19717	20037
163	1453	-18264	-19717	-14134	21170	19717	17754
327	-1453	-21170	-19717	-17040	18264	19717	14848
455	-3736	-23453	-19717	-19323	15981	19717	12565
490	-4359	-24076	-19717	-19945	15359	19717	11942

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-424259	16	236	-424259	16									0	0	0	0

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
35	-352922	13	196	-352922	13									0	0	0	0	
163	26140	1	15	26140	1									0	0	0	0	
327	84464	3	49	84464	3									0	0	0	0	
455	-202944	8	113	-202944	8									0	0	0	0	
490	-261783	10	146	-261783	10									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	12	3891142	-4390127
1	455	13	3891142	-4390127

Trave a "Piano 1" 12-18

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 12 e tra il filo 18; asta sap n° 196  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
0	28.27	6.9	17.72	4.2	1775200	1775200	3736816	0.151	0	0	0	60479	41277	12230	0	45	
0	28.27	6.9	17.72	4.2	-5023885	-5023885	-5403965	0.212	0	0	0	60479	-35370	12230	0	45	
18	28.27	6.9	17.72	4.2	1564625	1564625	3736816	0.151	0.226	0	0	58990	40068	12086	42289	45	
18	28.27	6.9	17.72	4.2	-4736154	-4736154	-5403965	0.212	0.226	0	0	58990	-36579	12086	-42289	45	
85	26.91	6.8	17.26	4.1	14939	547514	3651273	0.149	0.226	0	0	60599	39714	12041	43442	45	
85	26.91	6.8	17.26	4.1	-2528313	-3357120	-5177849	0.195	0.226	0	0	60599	-36933	11708	-43442	45	
170	21.17	4.9	17.62	3.8	217883	1031947	3664820	0.121	0.226	0	0	61845	39267	11225	44336	45	
170	21.17	4.9	17.62	3.8	-2166120	-2799995	-4279464	0.125	0.226	0	0	61845	-37379	11225	-44336	45	
238	21.99	4.9	15.71	3.8	2371650	2371650	3288710	0.115	0.226	0	0	61177	38913	11301	43857	45	
238	21.99	4.9	15.71	3.8	-3856437	-3856437	-4432789	0.14	0.226	0	0	61177	-37734	11309	-43857	45	
255	21.99	4.9	15.71	3.8	2649307	2649307	3288710	0.115	0	0	0	61812	38332	11365	0	45	
255	21.99	4.9	15.71	3.8	-4077087	-4077087	-4432789	0.14	0	0	0	61812	-38314	11365	0	45	

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1765	-35370	-37135	-22855	41277	39512	34095
18	556	-36579	-37135	-24034	40068	39512	32916
85	202	-36933	-37135	-24418	39714	39512	32531
170	-245	-37379	-37135	-24864	39267	39512	32085
238	-599	-37734	-37135	-25232	38913	39512	31718
255	-1180	-38314	-37135	-25799	38332	39512	31150

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-1624342	57	1339	-1624342	57					14.9	0.008	0.008	0.008	0	0	0	0	
18	-1585764	56	1307	-1585764	56					14.9	0.008	0.008	0.008	0	0	0	0	
85	-1299965	47	1115	-1299965	47					14.3	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0	
170	-974119	35	955	-974119	35					14.7	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0	
238	-742394	27	707	-742394	27					16.2	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0	
255	-713890	26	680	-713890	26					16.2	0.003	0.003	0.003	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	12	3736816	-5403965
1	238	18	3288710	-4432789

Trave a "Piano 1" 13-14

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 13 e tra il filo 14; asta sap n° 153  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
0	18.85	4.5	15.71	3.8	2947282	2947282	3275775	0.11	0	0	0	62077	33107	10818	0	45	
0	18.85	4.5	15.71	3.8	-3420509	-3420509	-3845559	0.12	0	0	0	62077	-28871	10818	0	45	
35	18.85	4.5	15.71	3.8	2551636	2551636	3275775	0.11	0.201	0	0	61707	32923	10787	39321	45	

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
35	18.85	4.5	15.71	3.8	-2939384	-2939384	-3845559	0.12	0.201	0	0	61707	-29055	10787	-39321	45
103	18.85	4.5	13.45	3.8	1022127	1594142	2822806	0.103	0.176	0	0	62077	32565	10818	34612	45
103	18.85	4.5	13.45	3.8	-1107403	-1786108	-3841320	0.131	0.176	0	0	62077	-29414	10818	-34612	45
207	18.85	4.5	16.76	3.8	1614546	2275232	3485946	0.114	0.176	0	0	62447	32022	8611	34819	45
207	18.85	4.5	16.76	3.8	-1339302	-1929266	-3846838	0.116	0.176	0	0	62447	-29956	10432	-34819	45
275	18.85	4.5	18.85	3.8	3382421	3382421	3904824	0.123	0.176	0	0	62447	31663	10702	34819	45
275	18.85	4.5	18.85	3.8	-2932830	-2932830	-3848599	0.11	0.176	0	0	62447	-30315	10849	-34819	45
310	18.85	4.5	18.85	3.8	3840247	3840247	3904824	0.123	0	0	0	62447	31480	10849	0	45
310	18.85	4.5	18.85	3.8	-3351769	-3351769	-3848599	0.11	0	0	0	62447	-30499	10849	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-28871	-29685	-21601	33107	32293	26683
35	630	-29055	-29685	-21788	32923	32293	26496
103	271	-29414	-29685	-22153	32565	32293	26131
207	-271	-29956	-29685	-22706	32022	32293	25578
275	-630	-30315	-29685	-23072	31663	32293	25212
310	-814	-30499	-29685	-23259	31480	32293	25025

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-236614	9	135	-236614	9									0	0	0	0
35	-193874	7	111	-193874	7									0	0	0	0
103	-42638	2	24	-42638	2									0	0	0	0
207	137622	5	79	137622	5									0	0	0	0
275	224795	8	126	224795	8									0	0	0	0
310	244239	9	137	244239	9									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	13	3275775	-3845559
1	275	14	3904824	-3848599

Trave a "Piano 1" 13-19

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 13 e tra il filo 19; asta sap n° 177

sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2

sovrareistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	25.13	5.3	12.57	3.8	2010986	2010986	2678848	0.11	0	0	0	61614	36513	11864	0	45
0	25.13	5.3	12.57	3.8	-4541816	-4541816	-4947807	0.227	0	0	0	61614	-32820	11864	0	45
18	25.13	5.3	12.57	3.8	1779710	1779710	2678848	0.11	0.201	0	0	60781	35244	11787	38731	45
18	25.13	5.3	12.57	3.8	-4283535	-4283535	-4947807	0.227	0.201	0	0	60781	-34089	11787	-38731	45
85	25.13	5.3	12.57	3.8	14944	665503	2678848	0.11	0.201	0	0	61614	34890	11864	39262	45
85	25.13	5.3	12.57	3.8	-2307936	-3048553	-4947807	0.227	0.201	0	0	61614	-34443	11864	-39262	45
170	25.13	5.3	12.57	3.8	156157	884472	2678848	0.11	0.201	0	0	61614	34443	11864	39262	45
170	25.13	5.3	12.57	3.8	-2310729	-3004576	-4947807	0.227	0.201	0	0	61614	-34890	11864	-39262	45
238	25.13	5.3	12.57	3.8	2082268	2082268	2678848	0.11	0.201	0	0	60781	34089	11787	38731	45
238	25.13	5.3	12.57	3.8	-4160271	-4160271	-4947807	0.227	0.201	0	0	60781	-35244	11787	-38731	45
255	25.13	5.3	12.57	3.8	2330420	2330420	2678848	0.11	0	0	0	61614	32820	11864	0	45
255	25.13	5.3	12.57	3.8	-4401555	-4401555	-4947807	0.227	0	0	0	61614	-36513	11864	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1846	-32820	-34667	-25154	36513	34667	30782
18	578	-34089	-34667	-26391	35244	34667	29545
85	223	-34443	-34667	-26777	34890	34667	29159
170	-223	-34890	-34667	-27223	34443	34667	28712
238	-578	-35244	-34667	-27609	34089	34667	28326
255	-1846	-36513	-34667	-28846	32820	34667	27089

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1265415	48	1088	-1265415	48					15.5	0.007	0.007	0.007	0	0	0	0
18	-1251912	47	1076	-1251912	47					15.5	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0
85	-1159548	44	997	-1159548	44					15.5	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0
170	-1077287	41	926	-1077287	41					15.5	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0
238	-1039001	39	893	-1039001	39					15.5	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0
255	-1035568	39	890	-1035568	39					15.5	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	13	2678848	-4947807

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	238	19	2678848	-4947807

Trave a "Piano 1" 15-16

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 15 e tra il filo 16; asta sap n° 123  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	18.85	3.8	3752297	3752297	3904824	0.123	0	0	0	62447	30499	10849	0	45
0	18.85	4.5	18.85	3.8	-3215504	-3215504	-3848599	0.11	0	0	0	62447	-31480	10849	0	45
35	18.85	4.5	18.85	3.8	3304351	3304351	3904824	0.123	0.176	0	0	62447	30315	10849	34819	45
35	18.85	4.5	18.85	3.8	-2812821	-2812821	-3848599	0.11	0.176	0	0	62447	-31663	10702	-34819	45
103	18.85	4.5	16.76	3.8	1574327	2220945	3485946	0.114	0.176	0	0	62447	29956	10432	34819	45
103	18.85	4.5	16.76	3.8	-1281586	-1848389	-3846838	0.116	0.176	0	0	62447	-32022	8611	-34819	45
207	18.85	4.5	13.45	3.8	985546	1534370	2822806	0.103	0.176	0	0	62077	29414	10818	34612	45
207	18.85	4.5	13.45	3.8	-1090289	-1754897	-3841320	0.131	0.176	0	0	62077	-32565	10818	-34612	45
275	18.85	4.5	15.71	3.8	2452726	2452726	3275775	0.11	0.201	0	0	61707	29055	10787	39321	45
275	18.85	4.5	15.71	3.8	-2884384	-2884384	-3845559	0.12	0.201	0	0	61707	-32923	10787	-39321	45
310	18.85	4.5	15.71	3.8	2832114	2832114	3275775	0.11	0	0	0	62077	28871	10818	0	45
310	18.85	4.5	15.71	3.8	-3355626	-3355626	-3845559	0.12	0	0	0	62077	-33107	10818	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-31480	-32293	-24481	30499	29685	22364
35	630	-31663	-32293	-24668	30315	29685	22176
103	271	-32022	-32293	-25034	29956	29685	21811
207	-271	-32565	-32293	-25586	29414	29685	21258
275	-630	-32923	-32293	-25952	29055	29685	20893
310	-814	-33107	-32293	-26139	28871	29685	20705

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	268396	10	151	268396	10									0	0	0	0
35	245765	9	138	245765	9									0	0	0	0
103	146370	6	84	146370	6									0	0	0	0
207	-52371	2	30	-52371	2									0	0	0	0
275	-215829	8	123	-215829	8									0	0	0	0
310	-261756	10	149	-261756	10									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	15	3904824	-3848599
1	275	16	3275775	-3845559

Trave a "Piano 1" 15-21

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 15 e tra il filo 21; asta sap n° 124  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	34.56	6	21.99	3.8	3817731	3817731	4533251	0.138	0	0	0	61235	25401	13154	0	45
0	34.56	6	21.99	3.8	-6224075	-6224075	-6732778	0.23	0	0	0	61235	-5465	13154	0	45
35	34.56	6	21.99	3.8	3750428	3750428	4533251	0.138	0.151	0	0	60023	24529	13029	28686	45
35	34.56	6	21.99	3.8	-5826931	-5826931	-6732778	0.23	0.151	0	0	60023	-6337	13029	-28686	45
267	17.48	5.2	21.99	3.8	2208454	2444735	4493314	0.16	0.126	0	0	62447	18757	11421	24952	45
267	17.48	5.2	21.99	3.8	-1307666	-1736595	-3523614	0.1	0.126	0	0	62447	-12109	9478	-24952	45
533	17.48	5.2	18.17	3.8	2188015	2425668	3748961	0.138	0.126	0	0	62447	12113	9478	24952	45
533	17.48	5.2	18.17	3.8	-1272840	-1700396	-3522426	0.107	0.126	0	0	62447	-18753	10718	-24952	45
765	34.56	6	21.99	3.8	3742487	3742487	4533251	0.138	0.151	0	0	60023	6341	13029	28686	45
765	34.56	6	21.99	3.8	-5779606	-5779606	-6732778	0.23	0.151	0	0	60023	-24525	13029	-28686	45
800	34.56	6	21.99	3.8	3810746	3810746	4533251	0.138	0	0	0	61235	5469	13154	0	45
800	34.56	6	21.99	3.8	-6175790	-6175790	-6732778	0.23	0	0	0	61235	-25397	13154	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	9968	-5465	-15433	-2756	25401	15433	23032
35	9096	-6337	-15433	-3641	24529	15433	22147
267	3324	-12109	-15433	-9497	18757	15433	16291
533	-3320	-18753	-15433	-16238	12113	15433	9550
765	-9092	-24525	-15433	-22094	6341	15433	3694
800	-9964	-25397	-15433	-22979	5469	15433	2809

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srm	wkiR	wkiF	wkiQP	srm	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1203172	37	777	-1203172	37					13.7	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
35	-1038251	32	671	-1038251	32					13.7	0.003	0.003	0.003	0	0	0	0
267	450394	17	249	450394	17									0.11	0.09	0.11	0.09
533	457587	18	261	457587	18									0.11	0.09	0.11	0.09
765	-1018559	31	658	-1018559	31					13.7	0.003	0.003	0.003	0	0	0	0
800	-1182522	36	764	-1182522	36					13.7	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	15	4533251	-6732778
1	765	21	4533251	-6732778

Trave a "Piano 1" 16-17

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 16 e tra il filo 17; asta sap n° 181  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	5.5	18.85	3.8	3271442	3271442	3891142	0.137	0	0	0	61495	22611	11337	0	45
0	21.99	5.5	18.85	3.8	-3563478	-3563478	-4390127	0.126	0	0	0	61495	-15343	11337	0	45
35	21.99	5.5	18.85	3.8	3055382	3055382	3891142	0.137	0.126	0	0	60542	21989	11253	24112	45
35	21.99	5.5	18.85	3.8	-3245409	-3245409	-4390127	0.126	0.126	0	0	60542	-15966	11253	-24112	45
163	21.99	5.5	14.85	4	1333251	1695656	3097541	0.123	0.126	0	0	62265	19705	10005	24798	45
163	21.99	5.5	14.85	4	-1063359	-1471390	-4376966	0.151	0.126	0	0	62265	-18249	8930	-24798	45
327	21.99	5.5	12.82	4.1	1305355	1629703	2695127	0.117	0.126	0	0	61323	16800	11322	24423	45
327	21.99	5.5	12.82	4.1	-1298346	-1750163	-4351921	0.178	0.126	0	0	61323	-21155	11322	-24423	45
455	21.99	5.5	15.71	3.8	2827709	2827709	3275979	0.125	0.126	0	0	60542	14517	11253	24112	45
455	21.99	5.5	15.71	3.8	-3693721	-3693721	-4383616	0.141	0.126	0	0	60542	-23438	11253	-24112	45
490	21.99	5.5	15.71	3.8	3015656	3015656	3275979	0.125	0	0	0	61495	13894	11337	0	45
490	21.99	5.5	15.71	3.8	-4040010	-4040010	-4383616	0.141	0	0	0	61495	-24060	11337	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	4359	-15343	-19702	-11710	22611	18253	18818
35	3736	-15966	-19702	-12333	21989	18253	18195
163	1453	-18249	-19702	-14616	19705	18253	15912
327	-1453	-21155	-19702	-17522	16800	18253	13006
455	-3736	-23438	-19702	-19805	14517	18253	10723
490	-4359	-24060	-19702	-20427	13894	18253	10101

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srm	wkiR	wkiF	wkiQP	srm	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-146018	5	81	-146018	5									0	0	0	0
35	-95013	4	53	-95013	4									0	0	0	0
163	134946	5	78	134946	5									0.01	0.01	0.01	0.01
327	3505	0	2	3505	0									0	0	0	0
455	-433006	17	244	-433006	17									0	0	0	0
490	-512177	20	288	-512177	20									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	16	3891142	-4390127
1	455	17	3275979	-4383616

Trave a "Piano 1" 16-22

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV



Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 16 e tra il filo 22; asta sap n° 166  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	25.13	5.8	12.57	3.7	-4506515	-4506515	-4901978	0.23	0	0	0	61374	31932	11842	0	45
18	25.13	5.8	12.57	3.7	-4285824	-4285824	-4901978	0.23	0.176	0	0	60225	30778	11736	33580	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8	1951216	2293329	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	16994	9504	29845	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-2090	10209	-29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8	2003494	2297853	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	2285	10209	29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-16798	10054	-29845	45
818	25.13	5.8	13.45	4.3	-4287426	-4287426	-4885482	0.226	0.176	0	0	60225	-30582	11736	-33580	45
835	25.13	5.8	13.45	4.3	-4506241	-4506241	-4885482	0.226	0	0	0	61037	-31736	11811	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	22292	12848	-9444	16191	31932	9640	30361
18	21138	11694	-9444	15422	30778	9640	28911
278	7354	-2090	-9444	2806	16994	9640	12117
557	-7354	-16798	-9444	-11903	2285	9640	-2591
818	-21138	-30582	-9444	-28617	-11498	9640	-15282
835	-22292	-31736	-9444	-30067	-12653	9640	-16051

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-2647098	101	2332	-2647098	101					15.5	0.016	0.016	0.016	0	0	0	0
18	-2467146	94	2173	-2467146	94					15.5	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0
278	1281974	56	1618	1281974	56	16.7	0.011	0.011	0.011					0.37	0.47	0.37	0.47
557	1311830	58	1656	1311830	58	16.7	0.011	0.011	0.011					0.37	0.48	0.37	0.48
818	-2381332	91	2102	-2381332	91					15.5	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0
835	-2559407	97	2259	-2559407	97					15.5	0.016	0.016	0.016	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	16	2669740	-4901978
1	818	22	2809759	-4885482

Trave a "Piano 1" 17-18

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 17 e tra il filo 18; asta sap n° 182  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	5.1	15.71	3.8	2713669	2713669	3271254	0.123	0	0	0	61707	18225	10787	0	45
0	18.85	5.1	15.71	3.8	-3719138	-3719138	-3796386	0.122	0	0	0	61707	-7017	10787	0	45
35	18.85	5.1	15.71	3.8	2611177	2611177	3271254	0.123	0.126	0	0	60966	17602	10725	24281	45
35	18.85	5.1	15.71	3.8	-3444267	-3444267	-3796386	0.122	0.126	0	0	60966	-7640	10725	-24281	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	1323604	1543969	1967990	0.091	0.089	0	0	62447	14489	8611	17636	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	-958552	-1286388	-1967990	0.091	0.089	0	0	62447	-10753	8611	-17636	45
420	9.42	3.8	11.15	3.8	1323964	1544363	2320649	0.1	0.089	0	0	62447	10753	8611	17636	45
420	9.42	3.8	11.15	3.8	-961556	-1290066	-1968094	0.087	0.089	0	0	62447	-14489	9107	-17636	45
595	18.85	5.1	15.71	3.8	2611763	2611763	3271254	0.123	0.126	0	0	60966	7640	10725	24281	45
595	18.85	5.1	15.71	3.8	-3451904	-3451904	-3796386	0.122	0.126	0	0	60966	-17602	10725	-24281	45
630	18.85	5.1	15.71	3.8	2714256	2714256	3271254	0.123	0	0	0	61707	7017	10787	0	45
630	18.85	5.1	15.71	3.8	-3727216	-3727216	-3796386	0.122	0	0	0	61707	-18225	10787	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	5604	-7017	-12621	-5198	18225	12621	16393
35	4981	-7640	-12621	-5820	17602	12621	15770
210	1868	-10753	-12621	-8933	14489	12621	12657
420	-1868	-14489	-12621	-12669	10753	12621	8921
595	-4981	-17602	-12621	-15783	7640	12621	5808
630	-5604	-18225	-12621	-16405	7017	12621	5185

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-502734	19	288	-502734	19									0	0	0	0
35	-416545	16	239	-416545	16									0	0	0	0

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
210	182526	8	115	182526	8									0.03	0.02	0.03	0.02	
420	181204	8	112	181204	8									0.03	0.02	0.03	0.02	
595	-420071	16	241	-420071	16									0	0	0	0	
630	-506480	20	291	-506480	20									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	17	3271254	-3796386
1	595	18	3271254	-3796386

Trave a "Piano 1" 17-23

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 17 e tra il filo 23; asta sap n° 201  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
0	18.85	4.5	9.42	3.8	153638	153638	2014157	0.091	0	0	0	62077	21143	10818	0	45	
0	18.85	4.5	9.42	3.8	-3394234	-3394234	-3818220	0.168									
18	18.85	4.5	9.42	3.8	227967	524747	2014157	0.091	0.126	0	0	61707	20562	10787	24576	45	
18	18.85	4.5	9.42	3.8	-3241726	-3241726	-3818220	0.168									
278	9.42	3.8	9.42	3.8	1407689	1452161	1967990	0.091	0.095	0	0	62447	11908	8611	18872	45	
278	9.42	3.8	9.42	3.8					0.095	0	0	62447	-2673	8611	-18872	45	
557	9.42	3.8	9.42	3.8	1521084	1521084	1967990	0.091	0.095	0	0	62447	2673	8611	18872	45	
557	9.42	3.8	9.42	3.8	172834	-69065	-1967990	0.091	0.095	0	0	62447	-11908	8611	-18872	45	
818	18.85	4.5	9.42	3.8	358929	653346	2014157	0.091	0.126	0	0	61707	-20562	10787	-24576	45	
818	18.85	4.5	9.42	3.8	-3320034	-3320034	-3818220	0.168									
835	18.85	4.5	9.42	3.8	285180	285180	2014157	0.091	0	0	0	62077	-21143	10818	0	45	
835	18.85	4.5	9.42	3.8	-3471969	-3471969	-3818220	0.168									

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	13853	6562	-7290	9418	21143	7290	18769
18	13272	5982	-7290	8837	20562	7290	17985
278	4618	-2673	-7290	183	11908	7290	9118
557	-4618	-11908	-7290	-9052	2673	7290	-117
818	-13272	-20562	-7290	-17895	-5982	7290	-8771
835	-13853	-21143	-7290	-18680	-6562	7290	-9352

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-1620298	69	1771	-1620298	69					16.6	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0	
18	-1506880	64	1647	-1506880	64					16.6	0.011	0.011	0.011	0	0	0	0	
278	837800	43	1728	837800	43	21.5	0.014	0.014	0.014					0.24	0.34	0.24	0.34	
557	846959	44	1747	846959	44	21.5	0.014	0.014	0.014					0.25	0.34	0.25	0.34	
818	-1480552	63	1619	-1480552	63					16.6	0.011	0.011	0.011	0	0	0	0	
835	-1593395	68	1742	-1593395	68					16.6	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	17	2014157	-3818220
1	818	23	2014157	-3818220

Trave a "Piano 1" 18-19

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 18 e tra il filo 19; asta sap n° 159  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
0	21.99	5.5	15.71	3.8	3025201	3025201	3275979	0.125	0	0	0	61495	24060	11337	0	45	
0	21.99	5.5	15.71	3.8	-4040801	-4040801	-4383616	0.141	0	0	0	61495	-13894	11337	0	45	
35	21.99	5.5	15.71	3.8	2836535	2836535	3275979	0.125	0.126	0	0	60542	23438	11253	24112	45	
35	21.99	5.5	15.71	3.8	-3694469	-3694469	-4383616	0.141	0.126	0	0	60542	-14517	11253	-24112	45	

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
163	21.99	5.5	12.82	4.1	1308911	1634304	2695126	0.117	0.126	0	0	61323	21155	11322	24423	45
163	21.99	5.5	12.82	4.1	-1298773	-1750655	-4351921	0.178	0.126	0	0	61323	-16800	11322	-24423	45
327	21.99	5.5	14.85	4	1329558	1691914	3097541	0.123	0.126	0	0	62265	18249	8930	24798	45
327	21.99	5.5	14.85	4	-1062837	-1471801	-4376966	0.151	0.126	0	0	62265	-19705	10005	-24798	45
455	21.99	5.5	18.85	3.8	3055416	3055416	3891142	0.137	0.126	0	0	60542	15966	11253	24112	45
455	21.99	5.5	18.85	3.8	-3253563	-3253563	-4390127	0.126	0.126	0	0	60542	-21989	11253	-24112	45
490	21.99	5.5	18.85	3.8	3271572	3271572	3891142	0.137	0	0	0	61495	15343	11337	0	45
490	21.99	5.5	18.85	3.8	-3572404	-3572404	-4390127	0.126	0	0	0	61495	-22611	11337	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	4359	-13894	-18253	-10142	24060	19702	20430
35	3736	-14517	-18253	-10764	23438	19702	19807
163	1453	-16800	-18253	-13047	21155	19702	17524
327	-1453	-19705	-18253	-15953	18249	19702	14618
455	-3736	-21989	-18253	-18236	15966	19702	12335
490	-4359	-22611	-18253	-18859	15343	19702	11713

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-507800	20	286	-507800	20									0	0	0	0
35	-428967	16	241	-428967	16									0	0	0	0
163	5069	0	3	5069	0									0	0	0	0
327	133361	5	78	133361	5									0.01	0.01	0.01	0.01
455	-99074	4	55	-99074	4									0	0	0	0
490	-150416	6	84	-150416	6									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	18	3275979	-4383616
1	455	19	3891142	-4390127

Trave a "Piano 1" 18-24

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 18 e tra il filo 24; asta sap n° 195  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	9.42	3.8	147003	147003	2014157	0.091	0	0	0	62077	21143	10818	0	45
0	18.85	4.5	9.42	3.8	-3387680	-3387680	-3818220	0.168								
18	18.85	4.5	9.42	3.8	221465	518882	2014157	0.091	0.126	0	0	61707	20562	10787	24576	45
18	18.85	4.5	9.42	3.8	-3235303	-3235303	-3818220	0.168								
278	9.42	3.8	9.42	3.8	1405757	1451993	1967990	0.091	0.095	0	0	62447	11908	8611	18872	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8				0.095	0.095	0	0	62447	-2673	8611	-18872	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	1518329	1518329	1967990	0.091	0.095	0	0	62447	2673	8611	18872	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	175651	-65805	-1967990	0.091	0.095	0	0	62447	-11908	8611	-18872	45
818	18.85	4.5	9.42	3.8	351698	646729	2014157	0.091	0.126	0	0	61707	-20562	10787	-24576	45
818	18.85	4.5	9.42	3.8	-3312674	-3312674	-3818220	0.168								
835	18.85	4.5	9.42	3.8	277799	277799	2014157	0.091	0	0	0	62077	-21143	10818	0	45
835	18.85	4.5	9.42	3.8	-3464458	-3464458	-3818220	0.168								

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	13853	6562	-7290	9435	21143	7290	18770
18	13272	5982	-7290	8854	20562	7290	17985
278	4618	-2673	-7290	200	11908	7290	9101
557	-4618	-11908	-7290	-9035	2673	7290	-134
818	-13272	-20562	-7290	-17895	-5982	7290	-8788
835	-13853	-21143	-7290	-18679	-6562	7290	-9369

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1620338	69	1771	-1620338	69					16.6	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0
18	-1506919	64	1647	-1506919	64					16.6	0.011	0.011	0.011	0	0	0	0
278	837794	43	1728	837794	43	21.5	0.014	0.014	0.014					0.24	0.34	0.24	0.34
557	846990	44	1747	846990	44	21.5	0.014	0.014	0.014					0.25	0.34	0.25	0.34
818	-1480488	63	1619	-1480488	63					16.6	0.011	0.011	0.011	0	0	0	0
835	-1593329	68	1742	-1593329	68					16.6	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	18	2014157	-3818220
1	818	24	2014157	-3818220

Trave a "Piano 1" 19-20

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 19 e tra il filo 20; asta sap n° 158  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	15.71	3.8	2831277	2831277	3275775	0.11	0	0	0	62077	33107	10818	0	45
0	18.85	4.5	15.71	3.8	-3347053	-3347053	-3845559	0.12	0	0	0	62077	-28871	10818	0	45
35	18.85	4.5	15.71	3.8	2451974	2451974	3275775	0.11	0.201	0	0	61707	32923	10787	39321	45
35	18.85	4.5	15.71	3.8	-2876975	-2876975	-3845559	0.12	0.201	0	0	61707	-29055	10787	-39321	45
103	18.85	4.5	13.45	3.8	985118	1533820	2822806	0.103	0.176	0	0	62077	32565	10818	34612	45
103	18.85	4.5	13.45	3.8	-1087345	-1750291	-3841320	0.131	0.176	0	0	62077	-29414	10818	-34612	45
207	18.85	4.5	16.76	3.8	1570553	2215502	3485946	0.114	0.176	0	0	62447	32022	8611	34819	45
207	18.85	4.5	16.76	3.8	-1281559	-1848233	-3846838	0.116	0.176	0	0	62447	-29956	10432	-34819	45
275	18.85	4.5	18.85	3.8	3296102	3296102	3904824	0.123	0.176	0	0	62447	31663	10702	34819	45
275	18.85	4.5	18.85	3.8	-2812460	-2812460	-3848599	0.11	0.176	0	0	62447	-30315	10849	-34819	45
310	18.85	4.5	18.85	3.8	3742883	3742883	3904824	0.123	0	0	0	62447	31480	10849	0	45
310	18.85	4.5	18.85	3.8	-3215058	-3215058	-3848599	0.11	0	0	0	62447	-30499	10849	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0		814	-28871	-29685	-20701	33107	26075
35		630	-29055	-29685	32923	32293	25888
103		271	-29414	-29685	32565	32293	25522
207		-271	-29956	-29685	32022	32293	24970
275		-630	-30315	-29685	31663	32293	24604
310		-814	-30499	-29685	31480	32293	24417

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-257888	10	147	-257888	10									0	0	0	0
35	-212501	8	121	-212501	8									0	0	0	0
103	-51114	2	29	-51114	2									0	0	0	0
207	144497	5	83	144497	5									0	0	0	0
275	241821	9	136	241821	9									0	0	0	0
310	263913	10	149	263913	10									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	19	3275775	-3845559
1	275	20	3904824	-3848599

Trave a "Piano 1" 19-25

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 19 e tra il filo 25; asta sap n° 170  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	25.13	5.8	12.57	3.7	-4497162	-4497162	-4901978	0.23	0	0	0	61374	31932	11842	0	45
18	25.13	5.8	12.57	3.7	-4276674	-4276674	-4901978	0.23	0.176	0	0	60225	30778	11736	33580	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8	1951216	2293329	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	16994	9504	29845	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-2090	10209	-29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8	2000080	2297558	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	2285	10209	29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-16798	10053	-29845	45
818	25.13	5.8	13.45	4.3	-4276148	-4276148	-4885482	0.226	0.176	0	0	60225	-30582	11736	-33580	45
835	25.13	5.8	13.45	4.3	-4494724	-4494724	-4885482	0.226	0	0	0	61037	-31736	11811	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0		22292	12848	-9444	16192	31932	30364
18		21138	11694	-9444	15423	30778	28914
278		7354	-2090	-9444	2833	16994	12094

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
557	-7354	-16798	-9444	-11876	2285	9640	-2614
818	-21138	-30582	-9444	-28615	-11498	9640	-15281
835	-22292	-31736	-9444	-30064	-12653	9640	-16050

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-2647829	101	2333	-2647829	101					15.5	0.016	0.016	0.016	0	0	0	0
18	-2467859	94	2174	-2467859	94					15.5	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0
278	1281785	56	1618	1281785	56	16.7	0.011	0.011	0.011					0.37	0.47	0.37	0.47
557	1312199	58	1656	1312199	58	16.7	0.011	0.011	0.011					0.37	0.48	0.37	0.48
818	-2380439	91	2101	-2380439	91					15.5	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0
835	-2558496	97	2258	-2558496	97					15.5	0.016	0.016	0.016	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	19	2669740	-4901978
1	818	25	2809759	-4885482

Trave a "Piano 1" 20-26

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 20 e tra il filo 26; asta sap n° 157  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	34.56	6	21.99	3.8	3782059	3782059	4533251	0.138	0	0	0	61235	25352	13154	0	45
0	34.56	6	21.99	3.8	-6195221	-6195221	-6732778	0.23	0	0	0	61235	-4669	13154	0	45
35	34.56	6	21.99	3.8	3716424	3716424	4533251	0.138	0.151	0	0	60023	24480	13029	28686	45
35	34.56	6	21.99	3.8	-5799418	-5799418	-6732778	0.23	0.151	0	0	60023	-5541	13029	-28686	45
267	17.48	5.2	18.17	3.8	2196204	2430099	3748962	0.138	0.126	0	0	62447	18708	10718	24952	45
267	17.48	5.2	18.17	3.8	-1297649	-1724658	-3522428	0.107	0.126	0	0	62447	-11313	9478	-24952	45
533	16.47	5.3	18.17	3.8	2177893	2413625	3740738	0.142	0.126	0	0	62447	12064	9478	24952	45
533	16.47	5.3	18.17	3.8	-1260048	-1685216	-3316669	0.104	0.126	0	0	62447	-17957	10718	-24952	45
765	31.42	6.2	21.99	3.8	3714868	3714868	4500205	0.146	0.126	0	0	59781	6292	12597	23887	45
765	31.42	6.2	21.99	3.8	-5745059	-5745059	-6149009	0.173	0.126	0	0	59781	-23729	12597	-23887	45
800	31.42	6.2	21.99	3.8	3781787	3781787	4500205	0.146	0	0	0	61114	5420	12731	0	45
800	31.42	6.2	21.99	3.8	-6139575	-6139575	-6149009	0.173	0	0	0	61114	-24601	12731	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	9964	-4669	-14633	-2663	25352	15388	22957
35	9092	-5541	-14633	-3548	24480	15388	22073
267	3320	-11313	-14633	-9404	18708	15388	16216
533	-3324	-17957	-14633	-16145	12064	15388	9475
765	-9096	-23729	-14633	-22001	6292	15388	3619
800	-9968	-24601	-14633	-22886	5420	15388	2735

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1206581	37	779	-1206581	37					13.7	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
35	-1041497	32	673	-1041497	32					13.7	0.003	0.003	0.003	0	0	0	0
267	449278	17	256	449278	17									0.11	0.09	0.11	0.09
533	458922	18	263	458922	18									0.11	0.09	0.11	0.09
765	-1015095	32	725	-1015095	32					14.3	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
800	-1178894	37	842	-1178894	37					14.3	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	20	4533251	-6732778
1	765	26	4500205	-6149009

Trave a "Piano 1" 21-22

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 21 e tra il filo 22; asta sap n° 125  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	18.85	3.8	3574220	3574220	3904824	0.123	0	0	0	62447	30499	10849	0	45
0	18.85	4.5	18.85	3.8	-3113516	-3113516	-3848599	0.11	0	0	0	62447	-31480	10849	0	45
35	18.85	4.5	18.85	3.8	3148701	3148701	3904824	0.123	0.176	0	0	62447	30315	10849	34819	45
35	18.85	4.5	18.85	3.8	-2724410	-2724410	-3848599	0.11	0.176	0	0	62447	-31663	10441	-34819	45
103	18.85	4.5	15.46	3.8	1504655	2119286	3226663	0.11	0.176	0	0	62447	29956	10156	34819	45
103	18.85	4.5	15.46	3.8	-1245223	-1792662	-3845240	0.121	0.176	0	0	62447	-32022	8611	-34819	45
207	18.85	4.5	13.45	3.8	943165	1472620	2822806	0.103	0.176	0	0	62077	29414	10818	34612	45
207	18.85	4.5	13.45	3.8	-1029906	-1662521	-3841320	0.131	0.176	0	0	62077	-32565	10818	-34612	45
275	18.85	4.5	15.71	3.8	2358289	2358289	3275775	0.11	0.201	0	0	61707	29055	10787	39321	45
275	18.85	4.5	15.71	3.8	-2738015	-2738015	-3845559	0.12	0.201	0	0	61707	-32923	10787	-39321	45
310	18.85	4.5	15.71	3.8	2724100	2724100	3275775	0.11	0	0	0	62077	28871	10818	0	45
310	18.85	4.5	15.71	3.8	-3186830	-3186830	-3845559	0.12	0	0	0	62077	-33107	10818	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-31480	-32293	-23246	30499	29685	21616
35	630	-31663	-32293	-23433	30315	29685	21429
103	271	-32022	-32293	-23799	29956	29685	21063
207	-271	-32565	-32293	-24351	29414	29685	20510
275	-630	-32923	-32293	-24717	29055	29685	20145
310	-814	-33107	-32293	-24904	28871	29685	19958

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	230352	9	130	230352	9									0	0	0	0
35	212146	8	119	212146	8									0	0	0	0
103	129716	5	75	129716	5									0	0	0	0
207	-43371	2	25	-43371	2									0	0	0	0
275	-189863	7	108	-189863	7									0	0	0	0
310	-231365	9	132	-231365	9									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	21	3904824	-3848599
1	275	22	3275775	-3845559

Trave a "Piano 1" 22-23

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 22 e tra il filo 23; asta sap n° 185  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	15.71	3.8	2810444	2810444	3275775	0.11	0	0	0	62077	22395	10818	0	45
0	18.85	4.5	15.71	3.8	-3361452	-3361452	-3845559	0.12	0	0	0	62077	-10720	10818	0	45
35	18.85	4.5	15.71	3.8	2658295	2658295	3275775	0.11	0.126	0	0	61707	21334	10787	24576	45
35	18.85	4.5	15.71	3.8	-3030990	-3030990	-3845559	0.12	0.126	0	0	61707	-11781	10752	-24576	45
163	12.75	4.1	11.73	3.8	1296908	1605397	2450447	0.1	0.126	0	0	62447	17442	9261	24871	45
163	12.75	4.1	11.73	3.8	-853241	-1245909	-2630386	0.102	0.126	0	0	62447	-15673	8611	-24871	45
327	13.85	4.8	9.42	3.8	1195399	1440514	2003280	0.1	0.126	0	0	61915	12488	8576	24659	45
327	13.85	4.8	9.42	3.8	-1158874	-1614922	-2818604	0.12	0.126	0	0	61915	-20627	9750	-24659	45
455	21.99	5.5	11.44	3.8	2236895	2236895	2439555	0.113	0.126	0	0	60542	8595	11253	24112	45
455	21.99	5.5	11.44	3.8	-3656526	-3656526	-4347408	0.192	0.126	0	0	60542	-24520	11253	-24112	45 *
490	21.99	5.5	11.44	3.8	2345422	2345422	2439555	0.113	0	0	0	61514	7534	11339	0	45
490	21.99	5.5	11.44	3.8	-4030611	-4030611	-4347408	0.192	0	0	0	61514	-25581	11339	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	7431	-10720	-18150	-7604	22395	14965	19973
35	6369	-11781	-18150	-8666	21334	14965	18912
163	2477	-15673	-18150	-12558	17442	14965	15020
327	-2477	-20627	-18150	-17512	12488	14965	10066
455	-6369	-24520	-18150	-21405	8595	14965	6173
490	-7431	-25581	-18150	-22466	7534	14965	5112

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-275504	11	157	-275504	11									0	0	0	0
35	-186348	7	106	-186348	7									0	0	0	0
163	221834	9	135	221834	9									0.01	0.01	0.01	0.01

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srm	wkIR	wkIF	wkIQP	srmS	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
327	18263	1	11	18263	1									0	0	0	0	
455	-709816	29	701	-709816	29					16.5	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0	
490	-842594	34	832	-842594	34					16.5	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	22	3275775	-3845559
1	455	23	2439555	-4347408

Trave a "Piano 1" 22-28

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 22 e tra il filo 28; asta sap n° 162  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	4.9	13.45	3.7	2368104	2368104	2843134	0.108	0	0	0	61846	18948	11368	0	45
0	21.99	4.9	13.45	3.7	-3920688	-3920688	-4427636	0.154	0	0	0	61846	-14101	11368	0	45
18	21.99	4.9	13.45	3.7	2259577	2259577	2843134	0.108	0.126	0	0	61177	17679	11309	24365	45
18	21.99	4.9	13.45	3.7	-3788426	-3788426	-4427636	0.154	0.126	0	0	61177	-15369	11309	-24365	45
158	21.99	4.9	9.42	3.8	463237	795107	2041554	0.098	0.094	0	0	61812	16940	11365	18463	45
158	21.99	4.9	9.42	3.8	-1709225	-2077017	-4352817	0.226	0.094	0	0	61812	-16109	11365	-18463	45
317	21.99	4.9	9.42	3.8	503833	846783	2041554	0.098	0.094	0	0	61812	16109	11365	18463	45
317	21.99	4.9	9.42	3.8	-1680821	-2037533	-4352817	0.226	0.094	0	0	61812	-16940	11365	-18463	45
458	21.99	4.9	13.45	3.7	2361547	2361547	2843134	0.108	0.126	0	0	61177	15369	11309	24365	45
458	21.99	4.9	13.45	3.7	-3698649	-3698649	-4427636	0.154	0.126	0	0	61177	-17679	11309	-24365	45
475	21.99	4.9	13.45	3.7	2473887	2473887	2843134	0.108	0	0	0	61846	14101	11368	0	45
475	21.99	4.9	13.45	3.7	-3827097	-3827097	-4427636	0.154	0	0	0	61846	-18948	11368	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	2424	-14101	-16524	-11117	18948	16524	16401
18	1155	-15369	-16524	-12286	17679	16524	15233
158	416	-16109	-16524	-13126	16940	16524	14393
317	-416	-16940	-16524	-13957	16109	16524	13562
458	-1155	-17679	-16524	-14797	15369	16524	12722
475	-2424	-18948	-16524	-15965	14101	16524	11553

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srm	wkIR	wkIF	wkIQP	srmS	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-776292	30	742	-776292	30					16.2	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
18	-764425	29	731	-764425	29					16.2	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
158	-622994	25	356	-622994	25									0	0	0	0
317	-588494	24	336	-588494	24									0	0	0	0
458	-668551	26	377	-668551	26									0	0	0	0
475	-676605	26	381	-676605	26									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	22	2843134	-4427636
1	458	28	2843134	-4427636

Trave a "Piano 1" 23-24

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 23 e tra il filo 24; asta sap n° 186  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	5.1	11.69	3.7	2009859	2009859	2480282	0.109	0	0	0	61750	20752	10791	0	45
0	18.85	5.1	11.69	3.7	-3685884	-3685884	-3790674	0.142	0	0	0	61750	-1644	10791	0	45
35	18.85	5.1	11.69	3.7	1989465	1989465	2480282	0.109	0.176	0	0	60966	19691	10725	33993	45
35	18.85	5.1	11.69	3.7	-3371634	-3371634	-3790674	0.142	0.176	0	0	60966	-2706	10725	-33993	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	1337408	1488917	1967990	0.091	0.096	0	0	62447	14383	8611	18992	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
210	9.42	3.8	9.42	3.8	-677183	-1011872	-1967990	0.091	0.096	0	0	62447	-8013	8611	-18992	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	1334362	1485123	1967990	0.091	0.096	0	0	62447	8013	8611	18992	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	-679011	-1014132	-1967990	0.091	0.096	0	0	62447	-14383	8611	-18992	45
595	18.85	5.1	11.69	3.7	1981279	1981279	2480282	0.109	0.176	0	0	60966	2706	10725	33993	45
595	18.85	5.1	11.69	3.7	-3376446	-3376446	-3790674	0.142	0.176	0	0	60966	-19691	10725	-33993	45
630	18.85	5.1	11.69	3.7	2001179	2001179	2480282	0.109	0	0	0	61750	1644	10791	0	45
630	18.85	5.1	11.69	3.7	-3691014	-3691014	-3790674	0.142	0	0	0	61750	-20752	10791	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	9554	-1644	-11198	-19	20752	11198	19104
35	8492	-2706	-11198	-1081	19691	11198	18043
210	3185	-8013	-11198	-6389	14383	11198	12735
420	-3185	-14383	-11198	-12758	8013	11198	6365
595	-8492	-19691	-11198	-18066	2706	11198	1058
630	-9554	-20752	-11198	-19127	1644	11198	-4

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-838013	35	939	-838013	35					17.6	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0
35	-691085	29	774	-691085	29					17.6	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
210	330112	14	207	330112	14									0.05	0.04	0.05	0.04
420	327675	14	206	327675	14									0.05	0.04	0.05	0.04
595	-697584	29	782	-697584	29					17.6	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
630	-844917	35	947	-844917	35					17.6	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	23	2480282	-3790674
1	595	24	2480282	-3790674

Trave a "Piano 1" 23-29

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 23 e tra il filo 29; asta sap n° 202

sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2

sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	5.1	13.45	3.7	2437641	2437641	2827671	0.115	0	0	0	61740	16788	10790	0	45
0	18.85	5.1	13.45	3.7	-3611820	-3611820	-3795464	0.131	0	0	0	61740	-13317	10790	0	45
18	18.85	5.1	13.45	3.7	2334038	2334038	2827671	0.115	0.126	0	0	60966	16208	10725	24281	45
18	18.85	5.1	13.45	3.7	-3484230	-3484230	-3795464	0.131	0.126	0	0	60966	-13898	10725	-24281	45
158	18.85	5.1	9.42	3.8	616114	933818	2029267	0.102	0.085	0	0	61707	15468	10787	16589	45
158	18.85	5.1	9.42	3.8	-1481042	-1835120	-3769047	0.17	0.085	0	0	61707	-14637	10787	-16589	45
317	18.85	5.1	9.42	3.8	646621	975854	2029267	0.102	0.085	0	0	61707	14637	10787	16589	45
317	18.85	5.1	9.42	3.8	-1439738	-1782282	-3769047	0.17	0.085	0	0	61707	-15468	10787	-16589	45
458	18.85	5.1	13.45	3.7	2428415	2428415	2827671	0.115	0.126	0	0	60966	13898	10725	24281	45
458	18.85	5.1	13.45	3.7	-3379047	-3379047	-3795464	0.131	0.126	0	0	60966	-16208	10725	-24281	45
475	18.85	5.1	13.45	3.7	2535986	2535986	2827671	0.115	0	0	0	61740	13317	10790	0	45
475	18.85	5.1	13.45	3.7	-3502669	-3502669	-3795464	0.131	0	0	0	61740	-16788	10790	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1736	-13317	-15053	-11249	16788	15053	15173
18	1155	-13898	-15053	-11788	16208	15053	14634
158	416	-14637	-15053	-12569	15468	15053	13853
317	-416	-15468	-15053	-13400	14637	15053	13022
458	-1155	-16208	-15053	-14181	13898	15053	12241
475	-1736	-16788	-15053	-14720	13317	15053	11702

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-587090	23	339	-587090	23									0	0	0	0
18	-575096	23	332	-575096	23									0	0	0	0
158	-432464	18	254	-432464	18									0	0	0	0
317	-396558	16	233	-396558	16									0	0	0	0
458	-475316	19	275	-475316	19									0	0	0	0
475	-483341	19	279	-483341	19									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	23	2827671	-3795464
1	458	29	2827671	-3795464



Trave a "Piano 1" 24-25

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 24 e tra il filo 25; asta sap n° 155  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	5.5	11.44	3.8	2351094	2351094	2439555	0.113	0	0	0	61514	25581	11339	0	45
0	21.99	5.5	11.44	3.8	-4020608	-4020608	-4347408	0.192	0	0	0	61514	-7534	11339	0	45
35	21.99	5.5	11.44	3.8	2242144	2242144	2439555	0.113	0.126	0	0	60542	24520	11253	24112	45 *
35	21.99	5.5	11.44	3.8	-3647303	-3647303	-4347408	0.192	0.126	0	0	60542	-8595	11253	-24112	45
163	13.85	4.8	9.42	3.8	1197543	1443273	2003280	0.1	0.126	0	0	61915	20627	9750	24659	45
163	13.85	4.8	9.42	3.8	-1155364	-1610280	-2818604	0.12	0.126	0	0	61915	-12488	8576	-24659	45
327	12.75	4.1	11.73	3.8	1293226	1600555	2450447	0.1	0.126	0	0	62447	15673	8611	24871	45
327	12.75	4.1	11.73	3.8	-855128	-1248383	-2630386	0.102	0.126	0	0	62447	-17442	9261	-24871	45
455	18.85	4.5	15.71	3.8	2648851	2648851	3275775	0.11	0.126	0	0	61707	11781	10752	24576	45
455	18.85	4.5	15.71	3.8	-3035934	-3035934	-3845559	0.12	0.126	0	0	61707	-21334	10787	-24576	45
490	18.85	4.5	15.71	3.8	2800220	2800220	3275775	0.11	0	0	0	62077	10720	10818	0	45
490	18.85	4.5	15.71	3.8	-3366818	-3366818	-3845559	0.12	0	0	0	62077	-22395	10818	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	7431	-7534	-14965	-5136	25581	18150	22422
35	6369	-8595	-14965	-6197	24520	18150	21360
163	2477	-12488	-14965	-10090	20627	18150	17468
327	-2477	-17442	-14965	-15044	15673	18150	12514
455	-6369	-21334	-14965	-18936	11781	18150	8621
490	-7431	-22395	-14965	-19998	10720	18150	7560

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-834757	34	824	-834757	34					16.5	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0
35	-702580	28	694	-702580	28					16.5	0.003	0.003	0.003	0	0	0	0
163	21090	1	13	21090	1									0	0	0	0
327	219049	9	133	219049	9									0.01	0.01	0.01	0.01
455	-193541	7	110	-193541	7									0	0	0	0
490	-283299	11	161	-283299	11									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	24	2439555	-4347408
1	455	25	3275775	-3845559

Trave a "Piano 1" 24-30

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 24 e tra il filo 30; asta sap n° 194  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	5.1	13.45	3.7	2424172	2424172	2827671	0.115	0	0	0	61740	16788	10790	0	45
0	18.85	5.1	13.45	3.7	-3597644	-3597644	-3795464	0.131	0	0	0	61740	-13317	10790	0	45
18	18.85	5.1	13.45	3.7	2321100	2827671	0.115	0.126	0	0	0	60966	16208	10725	24281	45
18	18.85	5.1	13.45	3.7	-3470613	-3470613	-3795464	0.131	0.126	0	0	60966	-13898	10725	-24281	45
158	18.85	5.1	9.42	3.8	611716	927878	2029267	0.102	0.085	0	0	61707	15468	10787	16589	45
158	18.85	5.1	9.42	3.8	-1476443	-1828893	-3769047	0.17	0.085	0	0	61707	-14637	10787	-16589	45
317	18.85	5.1	9.42	3.8	641082	968686	2029267	0.102	0.085	0	0	61707	14637	10787	16589	45
317	18.85	5.1	9.42	3.8	-1434536	-1775538	-3769047	0.17	0.085	0	0	61707	-15468	10787	-16589	45
458	18.85	5.1	13.45	3.7	2413858	2413858	2827671	0.115	0.126	0	0	60966	13898	10725	24281	45
458	18.85	5.1	13.45	3.7	-3365306	-3365306	-3795464	0.131	0.126	0	0	60966	-16208	10725	-24281	45
475	18.85	5.1	13.45	3.7	2520869	2520869	2827671	0.115	0	0	0	61740	13317	10790	0	45
475	18.85	5.1	13.45	3.7	-3488397	-3488397	-3795464	0.131	0	0	0	61740	-16788	10790	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1736	-13317	-15053	-11188	16788	15053	15109
18	1155	-13898	-15053	-11727	16208	15053	14570
158	416	-14637	-15053	-12508	15468	15053	13789
317	-416	-15468	-15053	-13339	14637	15053	12958
458	-1155	-16208	-15053	-14120	13898	15053	12177
475	-1736	-16788	-15053	-14659	13317	15053	11638

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-586736	23	339	-586736	23									0	0	0	0
18	-574757	23	332	-574757	23									0	0	0	0
158	-432364	18	254	-432364	18									0	0	0	0
317	-396727	16	233	-396727	16									0	0	0	0
458	-475724	19	275	-475724	19									0	0	0	0
475	-483764	19	280	-483764	19									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	24	2827671	-3795464
1	458	30	2827671	-3795464

Trave a "Piano 1" 25-26

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 25 e tra il filo 26; asta sap n° 156  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarestenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	15.71	3.8	2731906	2731906	3275775	0.11	0	0	0	62077	33107	10818	0	45
0	18.85	4.5	15.71	3.8	-3181448	-3181448	-3845559	0.12	0	0	0	62077	-28871	10818	0	45
35	18.85	4.5	15.71	3.8	2364988	2364988	3275775	0.11	0.201	0	0	61707	32923	10787	39321	45
35	18.85	4.5	15.71	3.8	-2733347	-2733347	-3845559	0.12	0.201	0	0	61707	-29055	10787	-39321	45
103	18.85	4.5	13.45	3.8	945619	1476654	2822806	0.103	0.176	0	0	62077	32565	10818	34612	45
103	18.85	4.5	13.45	3.8	-1027975	-1659572	-3841320	0.131	0.176	0	0	62077	-29414	10818	-34612	45
207	18.85	4.5	15.46	3.8	1502447	2116060	3226663	0.11	0.176	0	0	62447	32022	8611	34819	45
207	18.85	4.5	15.46	3.8	-1249188	-1798207	-3845240	0.121	0.176	0	0	62447	-29956	10156	-34819	45
275	18.85	4.5	18.85	3.8	3143756	3143756	3904824	0.123	0.176	0	0	62447	31663	10441	34819	45
275	18.85	4.5	18.85	3.8	-2732620	-2732620	-3848599	0.11	0.176	0	0	62447	-30315	10849	-34819	45
310	18.85	4.5	18.85	3.8	3568561	3568561	3904824	0.123	0	0	0	62447	31480	10849	0	45
310	18.85	4.5	18.85	3.8	-3122833	-3122833	-3848599	0.11	0	0	0	62447	-30499	10849	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-28871	-29685	-20019	33107	32293	24865
35	630	-29055	-29685	-20206	32923	32293	24677
103	271	-29414	-29685	-20571	32565	32293	24312
207	-271	-29956	-29685	-21124	32022	32293	23759
275	-630	-30315	-29685	-21490	31663	32293	23394
310	-814	-30499	-29685	-21677	31480	32293	23207

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-224771	9	128	-224771	9									0	0	0	0
35	-184179	7	105	-184179	7									0	0	0	0
103	-41178	2	24	-41178	2									0	0	0	0
207	126630	5	73	126630	5									0	0	0	0
275	205568	8	116	205568	8									0	0	0	0
310	222864	8	125	222864	8									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	25	3275775	-3845559
1	275	26	3904824	-3848599

Trave a "Piano 1" 25-31

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 25 e tra il filo 31; asta sap n° 174  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	4.9	11.44	3.8	2346568	2346568	2442435	0.103	0	0	0	61832	18878	11367	0	45
0	21.99	4.9	11.44	3.8	-3900073	-3900073	-4396581	0.19	0	0	0	61832	-13190	11367	0	45
18	21.99	4.9	11.44	3.8	2238942	2238942	2442435	0.103	0.126	0	0	61177	17609	11309	24365	45
18	21.99	4.9	11.44	3.8	-3768714	-3768714	-4396581	0.19	0.126	0	0	61177	-14459	11309	-24365	45
158	21.99	4.9	9.42	3.8	457084	786339	2041554	0.098	0.094	0	0	61812	16870	11365	18463	45
158	21.99	4.9	9.42	3.8	-1704036	-2069206	-4352817	0.226	0.094	0	0	61812	-15198	11365	-18463	45
317	21.99	4.9	9.42	3.8	492696	833024	2041554	0.098	0.094	0	0	61812	16038	11365	18463	45
317	21.99	4.9	9.42	3.8	-1670694	-2024791	-4352817	0.226	0.094	0	0	61812	-16029	11365	-18463	45
458	21.99	4.9	13.45	3.7	2335888	2335888	2843134	0.108	0.126	0	0	61177	15299	11309	24365	45
458	21.99	4.9	13.45	3.7	-3674039	-3674039	-4427636	0.154	0.126	0	0	61177	-16769	11309	-24365	45
475	21.99	4.9	13.45	3.7	2447325	2447325	2843134	0.108	0	0	0	61846	14030	11368	0	45
475	21.99	4.9	13.45	3.7	-3801587	-3801587	-4427636	0.154	0	0	0	61846	-18038	11368	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	2424	-13190	-15614	-11015	18878	16454	16298
18	1155	-14459	-15614	-12183	17609	16454	15129
158	416	-15198	-15614	-13023	16870	16454	14290
317	-416	-16029	-15614	-13854	16038	16454	13458
458	-1155	-16769	-15614	-14694	15299	16454	12619
475	-2424	-18038	-15614	-15863	14030	16454	11450

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkIR	wkIF	wkIQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-776752	31	746	-776752	31					16.2	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
18	-764886	30	735	-764886	30					16.2	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
158	-623476	25	356	-623476	25									0	0	0	0
317	-588999	24	337	-588999	24									0	0	0	0
458	-669076	26	377	-669076	26									0	0	0	0
475	-677131	26	381	-677131	26									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	25	2442435	-4396581
1	458	31	2843134	-4427636

Trave a "Piano 1" 27-28

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 27 e tra il filo 28; asta sap n° 126  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	18.85	3.8	3580433	3580433	3904824	0.123	0	0	0	62447	30499	10849	0	45
0	18.85	4.5	18.85	3.8	-3107796	-3107796	-3848599	0.11	0	0	0	62447	-31480	10849	0	45
35	18.85	4.5	18.85	3.8	3153733	3153733	3904824	0.123	0.176	0	0	62447	30315	10849	34819	45
35	18.85	4.5	18.85	3.8	-2719385	-2719385	-3848599	0.11	0.176	0	0	62447	-31663	10441	-34819	45
103	18.85	4.5	15.46	3.8	1505163	2121477	3226663	0.11	0.176	0	0	62447	29956	10156	34819	45
103	18.85	4.5	15.46	3.8	-1242861	-1789309	-3845240	0.121	0.176	0	0	62447	-32022	8611	-34819	45
207	18.85	4.5	13.45	3.8	941507	1469971	2822806	0.103	0.176	0	0	62077	29414	10818	34612	45
207	18.85	4.5	13.45	3.8	-1036248	-1670547	-3841320	0.131	0.176	0	0	62077	-32565	10818	-34612	45
275	18.85	4.5	15.71	3.8	2353968	2353968	3275775	0.11	0.201	0	0	61707	29055	10787	39321	45
275	18.85	4.5	15.71	3.8	-2748882	-2748882	-3845559	0.12	0.201	0	0	61707	-32923	10787	-39321	45
310	18.85	4.5	15.71	3.8	2719084	2719084	3275775	0.11	0	0	0	62077	28871	10818	0	45
310	18.85	4.5	15.71	3.8	-3198877	-3198877	-3845559	0.12	0	0	0	62077	-33107	10818	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-31480	-32293	-23311	30499	29685	21578
35	630	-31663	-32293	-23498	30315	29685	21390
103	271	-32022	-32293	-23864	29956	29685	21025
207	-271	-32565	-32293	-24416	29414	29685	20472
275	-630	-32923	-32293	-24782	29055	29685	20107
310	-814	-33107	-32293	-24969	28871	29685	19919

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkIR	wkIF	wkIQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
---	--------	----------	----------	---------	----------	------	------	------	-------	------	------	------	-------	------	------	-------	-------

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	236318	9	133	236318	9									0	0	0	0	
35	217174	8	122	217174	8									0	0	0	0	
103	131151	5	76	131151	5									0	0	0	0	
207	-47371	2	27	-47371	2									0	0	0	0	
275	-197457	8	113	-197457	8									0	0	0	0	
310	-239897	9	137	-239897	9									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	27	3904824	-3848599
1	275	28	3275775	-3845559

Trave a "Piano 1" 27-33

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 27 e tra il filo 33; asta sap n° 127  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	34.56	6	21.99	3.8	3596013	3596013	4533251	0.138	0	0	0	61235	25355	13154	0	45
0	34.56	6	21.99	3.8	-6179574	-6179574	-6732778	0.23	0	0	0	61235	-4666	13154	0	45
35	34.56	6	21.99	3.8	3540338	3540338	4533251	0.138	0.151	0	0	60023	24483	13029	28686	45
35	34.56	6	21.99	3.8	-5786657	-5786657	-6732778	0.23	0.151	0	0	60023	-5538	13029	-28686	45
267	17.48	5.2	18.17	3.8	2150087	2369717	3748962	0.138	0.126	0	0	62447	18711	10718	24952	45
267	17.48	5.2	18.17	3.8	-1322527	-1745404	-3522428	0.107	0.126	0	0	62447	-11310	9478	-24952	45
533	16.47	5.3	18.17	3.8	2122880	2352194	3740738	0.142	0.126	0	0	62447	12067	9478	24952	45
533	16.47	5.3	18.17	3.8	-1169750	-1578367	-3316669	0.104	0.126	0	0	62447	-17954	10718	-24952	45
765	31.42	6.2	21.99	3.8	3609059	3609059	4500205	0.146	0.126	0	0	59781	6295	12597	23887	45
765	31.42	6.2	21.99	3.8	-5511633	-5511633	-6149009	0.173	0.126	0	0	59781	-23726	12597	-23887	45
800	31.42	6.2	21.99	3.8	3673087	3673087	4500205	0.146	0	0	0	61114	5423	12731	0	45
800	31.42	6.2	21.99	3.8	-5896185	-5896185	-6149009	0.173	0	0	0	61114	-24598	12731	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	9968	-4666	-14633	-2110	25355	15388	22797
35	9096	-5538	-14633	-2995	24483	15388	21912
267	3324	-11310	-14633	-8851	18711	15388	16056
533	-3320	-17954	-14633	-15592	12067	15388	9315
765	-9092	-23726	-14633	-21448	6295	15388	3459
800	-9964	-24598	-14633	-22333	5423	15388	2574

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1291781	39	834	-1291781	39					13.7	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
35	-1123160	34	725	-1123160	34					13.7	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
267	413780	16	236	413780	16									0.1	0.09	0.1	0.09
533	476565	18	273	476565	18									0.11	0.09	0.11	0.09
765	-951287	30	679	-951287	30					14.3	0.003	0.003	0.003	0	0	0	0
800	-1111549	35	794	-1111549	35					14.3	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	27	4533251	-6732778
1	765	33	4500205	-6149009

Trave a "Piano 1" 28-29

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 28 e tra il filo 29; asta sap n° 180  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	15.71	3.8	2806462	2806462	3275775	0.11	0	0	0	62077	22395	10818	0	45
0	18.85	4.5	15.71	3.8	-3350320	-3350320	-3845559	0.12	0	0	0	62077	-10720	10818	0	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
35	18.85	4.5	15.71	3.8	2654624	2654624	3275775	0.11	0.126	0	0	61707	21334	10787	24576	45	
35	18.85	4.5	15.71	3.8	-3020666	-3020666	-3845559	0.12	0.126	0	0	61707	-11781	10752	-24576	45	
163	12.75	4.1	11.73	3.8	1295540	1603565	2450447	0.1	0.126	0	0	62447	17442	9261	24871	45	
163	12.75	4.1	11.73	3.8	-848855	-1240339	-2630386	0.102	0.126	0	0	62447	-15673	8611	-24871	45	
327	13.85	4.8	9.42	3.8	1192277	1436220	2003280	0.1	0.126	0	0	61915	12488	8576	24659	45	
327	13.85	4.8	9.42	3.8	-1157360	-1612956	-2818604	0.12	0.126	0	0	61915	-20627	9750	-24659	45	
455	21.99	5.5	11.44	3.8	2227854	2227854	2439555	0.113	0.126	0	0	60542	8595	11253	24112	45	
455	21.99	5.5	11.44	3.8	-3652729	-3652729	-4347408	0.192	0.126	0	0	60542	-24520	11253	-24112	45	*
490	21.99	5.5	11.44	3.8	2335574	2335574	2439555	0.113	0	0	0	61514	7534	11339	0	45	
490	21.99	5.5	11.44	3.8	-4026502	-4026502	-4347408	0.192	0	0	0	61514	-25581	11339	0	45	

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	7431	-10720	-18150	-7587	22395	14965	19927
35	6369	-11781	-18150	-8648	21334	14965	18866
163	2477	-15673	-18150	-12541	17442	14965	14973
327	-2477	-20627	-18150	-17494	12488	14965	10019
455	-6369	-24520	-18150	-21387	8595	14965	6127
490	-7431	-25581	-18150	-22448	7534	14965	5066

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-271929	10	155	-271929	10									0	0	0	0	
35	-183021	7	104	-183021	7									0	0	0	0	
163	223343	9	136	223343	9									0.01	0.01	0.01	0.01	
327	17458	1	11	17458	1									0	0	0	0	
455	-712437	29	704	-712437	29					16.5	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0	
490	-845464	34	835	-845464	34					16.5	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	28	3275775	-3845559
1	455	29	2439555	-4347408

Trave a "Piano 1" 28-34

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 28 e tra il filo 34; asta sap n° 161  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
0	25.13	5.8	13.45	4.3	-4531190	-4531190	-4885482	0.226	0	0	0	61037	31968	11811	0	45	
18	25.13	5.8	13.45	4.3	-4312040	-4312040	-4885482	0.226	0.176	0	0	60225	30814	11736	33580	45	
278	9.42	3.8	15.71	3.8	1985554	2296300	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	17030	9522	29845	45	
278	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-2372	10209	-29845	45	
557	9.42	3.8	15.71	3.8	1951215	2293330	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	2322	10209	29845	45	
557	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-17080	9504	-29845	45	
818	25.13	5.3	13.45	3.7	-4207307	-4207307	-4970979	0.212	0.176	0	0	60781	-30864	11787	-33890	45	
835	25.13	5.3	13.45	3.7	-4426434	-4426434	-4970979	0.212	0	0	0	61647	-32018	11867	0	45	

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	22292	12566	-9726	16140	31968	9676	30212
18	21138	11412	-9726	15371	30814	9676	28763
278	7354	-2372	-9726	2770	17030	9676	11941
557	-7354	-17080	-9726	-11939	2322	9676	-2767
818	-21138	-30864	-9726	-28766	-11462	9676	-15333
835	-22292	-32018	-9726	-30216	-12616	9676	-16102

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-2604965	99	2299	-2604965	99					15.5	0.016	0.016	0.016	0	0	0	0	
18	-2425940	92	2141	-2425940	92					15.5	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0	
278	1295557	57	1635	1295557	57	16.7	0.011	0.011	0.011					0.37	0.48	0.37	0.48	
557	1295935	57	1636	1295935	57	16.7	0.011	0.011	0.011					0.37	0.48	0.37	0.48	
818	-2424850	90	2079	-2424850	90					15.5	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0	
835	-2603852	97	2233	-2603852	97					15.5	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	28	2809759	-4885482
1	818	34	2855283	-4970979

Trave a "Piano 1" 29-30

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 29 e tra il filo 30; asta sap n° 183  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	5.1	11.69	3.7	2005574	2005574	2480282	0.109	0	0	0	61750	20752	10791	0	45
0	18.85	5.1	11.69	3.7	-3680650	-3680650	-3790674	0.142	0	0	0	61750	-1644	10791	0	45
35	18.85	5.1	11.69	3.7	1985401	1985401	2480282	0.109	0.176	0	0	60966	19691	10725	33993	45
35	18.85	5.1	11.69	3.7	-3366777	-3366777	-3790674	0.142	0.176	0	0	60966	-2706	10725	-33993	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	1335351	1486567	1967990	0.091	0.096	0	0	62447	14383	8611	18992	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	-675887	-1010057	-1967990	0.091	0.096	0	0	62447	-8013	8611	-18992	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	1331887	1482277	1967990	0.091	0.096	0	0	62447	8013	8611	18992	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	-679161	-1014137	-1967990	0.091	0.096	0	0	62447	-14383	8611	-18992	45
595	18.85	5.1	11.69	3.7	1976250	1976250	2480282	0.109	0.176	0	0	60966	2706	10725	33993	45
595	18.85	5.1	11.69	3.7	-3375596	-3375596	-3790674	0.142	0.176	0	0	60966	-19691	10725	-33993	45
630	18.85	5.1	11.69	3.7	1995920	1995920	2480282	0.109	0	0	0	61750	1644	10791	0	45
630	18.85	5.1	11.69	3.7	-3690088	-3690088	-3790674	0.142	0	0	0	61750	-20752	10791	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	9554	-1644	-11198	-9	20752	11198	19085
35	8492	-2706	-11198	-1071	19691	11198	18023
210	3185	-8013	-11198	-6379	14383	11198	12716
420	-3185	-14383	-11198	-12748	8013	11198	6346
595	-8492	-19691	-11198	-18056	2706	11198	1039
630	-9554	-20752	-11198	-19117	1644	11198	-23

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-837538	35	939	-837538	35					17.6	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0
35	-690688	29	774	-690688	29					17.6	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
210	329732	14	207	329732	14									0.05	0.04	0.05	0.04
420	326363	14	205	326363	14									0.05	0.04	0.05	0.04
595	-699673	29	784	-699673	29					17.6	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
630	-847084	35	949	-847084	35					17.6	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	29	2480282	-3790674
1	595	30	2480282	-3790674

Trave a "Piano 1" 29-35

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 29 e tra il filo 35; asta sap n° 203  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	5.1	10.56	3.8	288142	288142	2254808	0.106	0	0	0	61730	21100	10789	0	45
0	18.85	5.1	10.56	3.8	-3499542	-3499542	-3783346	0.152								
18	18.85	5.1	10.56	3.8	361447	654051	2254808	0.106	0.176	0	0	60966	20519	10725	33993	45
18	18.85	5.1	10.56	3.8	-3346984	-3346984	-3783346	0.152								
278	9.42	3.8	9.42	3.8	1510376	1510376	1967990	0.091	0.102	0	0	62447	11864	8611	20189	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	164437	-79271	-1967990	0.091	0.102	0	0	62447	-2974	8611	-20189	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	1418619	1453106	1967990	0.091	0.102	0	0	62447	2629	8611	20189	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	243557	-1304	-1967990	0.091	0.102	0	0	62447	-12209	8611	-20189	45
818	18.85	4.5	9.42	3.8	257849	552076	2014157	0.091	0.126	0	0	61707	-20863	10787	-24576	45
818	18.85	4.5	9.42	3.8	-3279705	-3279705	-3818220	0.168								
835	18.85	4.5	9.42	3.8	184147	184147	2014157	0.091	0	0	0	62077	-21444	10818	0	45
835	18.85	4.5	9.42	3.8	-3432660	-3432660	-3818220	0.168								

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	13853	6261	-7591	9301	21100	7247	18690

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
18	13272	5681	-7591	8721	20519	7247	17906
278	4618	-2974	-7591	66	11864	7247	9124
557	-4618	-12209	-7591	-9169	2629	7247	-112
818	-13272	-20863	-7591	-17974	-6025	7247	-8766
835	-13853	-21444	-7591	-18759	-6606	7247	-9347

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-1605700	68	1805	-1605700	68					17.6	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0	
18	-1492768	63	1678	-1492768	63					17.6	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0	
278	837406	43	1727	837406	43	21.5	0.014	0.014	0.014					0.24	0.34	0.24	0.34	
557	831088	43	1714	831088	43	21.5	0.014	0.014	0.014					0.24	0.34	0.24	0.34	
818	-1510928	64	1652	-1510928	64					16.6	0.011	0.011	0.011	0	0	0	0	
835	-1624257	69	1776	-1624257	69					16.6	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	29	2254808	-3783346
1	818	35	2014157	-3818220

Trave a "Piano 1" 30-31

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 30 e tra il filo 31; asta sap n° 145  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
0	21.99	5.5	11.44	3.8	2346066	2346066	2439555	0.113	0	0	0	61514	25581	11339	0	45	
0	21.99	5.5	11.44	3.8	-4016276	-4016276	-4347408	0.192	0	0	0	61514	-7534	11339	0	45	
35	21.99	5.5	11.44	3.8	2237507	2237507	2439555	0.113	0.126	0	0	60542	24520	11253	24112	45	*
35	21.99	5.5	11.44	3.8	-3643256	-3643256	-4347408	0.192	0.126	0	0	60542	-8595	11253	-24112	45	
163	13.85	4.8	9.42	3.8	1195777	1440938	2003280	0.1	0.126	0	0	61915	20627	9750	24659	45	
163	13.85	4.8	9.42	3.8	-1153405	-1607907	-2818604	0.12	0.126	0	0	61915	-12488	8576	-24659	45	
327	12.75	4.1	11.73	3.8	1292509	1599438	2450447	0.1	0.126	0	0	62447	15673	8611	24871	45	
327	12.75	4.1	11.73	3.8	-853221	-1245921	-2630386	0.102	0.126	0	0	62447	-17442	9261	-24871	45	
455	18.85	4.5	15.71	3.8	2646068	2646068	3275775	0.11	0.126	0	0	61707	11781	10752	24576	45	
455	18.85	4.5	15.71	3.8	-3031178	-3031178	-3845559	0.12	0.126	0	0	61707	-21334	10787	-24576	45	
490	18.85	4.5	15.71	3.8	2797153	2797153	3275775	0.11	0	0	0	62077	10720	10818	0	45	
490	18.85	4.5	15.71	3.8	-3361671	-3361671	-3845559	0.12	0	0	0	62077	-22395	10818	0	45	

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	7431	-7534	-14965	-5114	25581	18150	22405
35	6369	-8595	-14965	-6175	24520	18150	21344
163	2477	-12488	-14965	-10067	20627	18150	17451
327	-2477	-17442	-14965	-15021	15673	18150	12498
455	-6369	-21334	-14965	-18914	11781	18150	8605
490	-7431	-22395	-14965	-19975	10720	18150	7544

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-835105	34	825	-835105	34					16.5	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0	
35	-702875	28	694	-702875	28					16.5	0.003	0.003	0.003	0	0	0	0	
163	21186	1	13	21186	1									0	0	0	0	
327	219644	9	134	219644	9									0.01	0.01	0.01	0.01	
455	-192555	7	110	-192555	7									0	0	0	0	
490	-282259	11	161	-282259	11									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	30	2439555	-4347408
1	455	31	3275775	-3845559

Trave a "Piano 1" 30-36

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 30 e tra il filo 36; asta sap n° 193  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	5.1	10.56	3.8	279653	279653	2254808	0.106	0	0	0	61730	21100	10789	0	45
0	18.85	5.1	10.56	3.8	-3491222	-3491222	-3783346	0.152								
18	18.85	5.1	10.56	3.8	353136	646466	2254808	0.106	0.176	0	0	60966	20519	10725	33993	45
18	18.85	5.1	10.56	3.8	-3338838	-3338838	-3783346	0.152								
278	9.42	3.8	9.42	3.8	1507367	1507367	1967990	0.091	0.102	0	0	62447	11864	8611	20189	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	167393	-75809	-1967990	0.091	0.102	0	0	62447	-2974	8611	-20189	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	1416038	1452883	1967990	0.091	0.102	0	0	62447	2629	8611	20189	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8					0.102	0	0	62447	-12209	8611	-20189	45
818	18.85	4.5	9.42	3.8	250077	545016	2014157	0.091	0.126	0	0	61707	-20863	10787	-24576	45
818	18.85	4.5	9.42	3.8	-3271753	-3271753	-3818220	0.168								
835	18.85	4.5	9.42	3.8	176201	176201	2014157	0.091	0	0	0	62077	-21444	10818	0	45
835	18.85	4.5	9.42	3.8	-3424531	-3424531	-3818220	0.168								

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	13853	6261	-7591	9322	21100	7247	18691
18	13272	5681	-7591	8741	20519	7247	17906
278	4618	-2974	-7591	86	11864	7247	9104
557	-4618	-12209	-7591	-9149	2629	7247	-131
818	-13272	-20863	-7591	-17973	-6025	7247	-8786
835	-13853	-21444	-7591	-18758	-6606	7247	-9367

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1605785	68	1805	-1605785	68					17.6	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
18	-1492851	63	1678	-1492851	63					17.6	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0
278	837380	43	1727	837380	43	21.5	0.014	0.014	0.014					0.24	0.34	0.24	0.34
557	831122	43	1714	831122	43	21.5	0.014	0.014	0.014					0.24	0.34	0.24	0.34
818	-1510838	64	1652	-1510838	64					16.6	0.011	0.011	0.011	0	0	0	0
835	-1624165	69	1776	-1624165	69					16.6	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	30	2254808	-3783346
1	818	36	2014157	-3818220

Trave a "Piano 1" 31-32

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 31 e tra il filo 32; asta sap n° 144  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	15.71	3.8	2727919	2727919	3275775	0.11	0	0	0	62077	33107	10818	0	45
0	18.85	4.5	15.71	3.8	-3193750	-3193750	-3845559	0.12	0	0	0	62077	-28871	10818	0	45
35	18.85	4.5	15.71	3.8	2361582	2361582	3275775	0.11	0.201	0	0	61707	32923	10787	39321	45
35	18.85	4.5	15.71	3.8	-2744235	-2744235	-3845559	0.12	0.201	0	0	61707	-29055	10787	-39321	45
103	18.85	4.5	13.45	3.8	944441	1474647	2822806	0.103	0.176	0	0	62077	32565	10818	34612	45
103	18.85	4.5	13.45	3.8	-1033445	-1667058	-3841320	0.131	0.176	0	0	62077	-29414	10818	-34612	45
207	18.85	4.5	15.46	3.8	1505169	2120798	3226663	0.11	0.176	0	0	62447	32022	8611	34819	45
207	18.85	4.5	15.46	3.8	-1246997	-1795187	-3845240	0.121	0.176	0	0	62447	-29956	10156	-34819	45
275	18.85	4.5	18.85	3.8	3151897	3151897	3904824	0.123	0.176	0	0	62447	31663	10441	34819	45
275	18.85	4.5	18.85	3.8	-2728202	-2728202	-3848599	0.11	0.176	0	0	62447	-30315	10849	-34819	45
310	18.85	4.5	18.85	3.8	3578115	3578115	3904824	0.123	0	0	0	62447	31480	10849	0	45
310	18.85	4.5	18.85	3.8	-3117834	-3117834	-3848599	0.11	0	0	0	62447	-30499	10849	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-28871	-29685	-19987	33107	32293	24943
35	630	-29055	-29685	-20174	32923	32293	24755
103	271	-29414	-29685	-20539	32565	32293	24390
207	-271	-29956	-29685	-21092	32022	32293	23837
275	-630	-30315	-29685	-21458	31663	32293	23472
310	-814	-30499	-29685	-21645	31480	32293	23284

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-232915	9	133	-232915	9									0	0	0	0



x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
35	-191327	7	109	-191327	7									0	0	0	0	
103	-44502	2	26	-44502	2									0	0	0	0	
207	129086	5	75	129086	5									0	0	0	0	
275	211847	8	119	211847	8									0	0	0	0	
310	230141	9	130	230141	9									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	31	3275775	-3845559
1	275	32	3904824	-3848599

Trave a "Piano 1" 31-37

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 31 e tra il filo 37; asta sap n° 175

sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2

sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	25.13	5.8	13.45	4.3	-4541387	-4541387	-4885482	0.226	0	0	0	61037	31968	11811	0	45
18	25.13	5.8	13.45	4.3	-4321870	-4321870	-4885482	0.226	0.176	0	0	60225	30814	11736	33580	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8	1981267	2295929	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	17030	9520	29845	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-2372	10209	-29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8	1951215	2293330	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	2322	10209	29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-17080	9504	-29845	45
818	25.13	5.3	13.45	3.7	-4220649	-4220649	-4970979	0.212	0.176	0	0	60781	-30864	11787	-33890	45
835	25.13	5.3	13.45	3.7	-4439923	-4439923	-4970979	0.212	0	0	0	61647	-32018	11867	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	22292	12566	-9726	16150	31968	9676	30229
18	21138	11412	-9726	15381	30814	9676	28779
278	7354	-2372	-9726	2753	17030	9676	11983
557	-7354	-17080	-9726	-11955	2322	9676	-2725
818	-21138	-30864	-9726	-28749	-11462	9676	-15323
835	-22292	-32018	-9726	-30199	-12616	9676	-16092

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-2609944	99	2304	-2609944	99					15.5	0.016	0.016	0.016	0	0	0	0
18	-2430808	93	2145	-2430808	93					15.5	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0
278	1293978	57	1633	1293978	57	16.7	0.011	0.011	0.011					0.37	0.48	0.37	0.48
557	1297867	57	1638	1297867	57	16.7	0.011	0.011	0.011					0.37	0.48	0.37	0.48
818	-2419629	90	2075	-2419629	90					15.5	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0
835	-2598520	96	2228	-2598520	96					15.5	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	31	2809759	-4885482
1	818	37	2855283	-4970979

Trave a "Piano 1" 32-38

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 32 e tra il filo 38; asta sap n° 143

sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2

sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	34.56	6	21.99	3.8	3631313	3631313	4533251	0.138	0	0	0	61235	25352	13154	0	45
0	34.56	6	21.99	3.8	-6283117	-6283117	-6732778	0.23	0	0	0	61235	-4669	13154	0	45
35	34.56	6	21.99	3.8	3572532	3572532	4533251	0.138	0.151	0	0	60023	24480	13029	28686	45
35	34.56	6	21.99	3.8	-5883106	-5883106	-6732778	0.23	0.151	0	0	60023	-5541	13029	-28686	45
267	17.48	5.2	18.17	3.8	2141760	2365837	3748962	0.138	0.126	0	0	62447	18708	10718	24952	45
267	17.48	5.2	18.17	3.8	-1326415	-1759451	-3522428	0.107	0.126	0	0	62447	-11313	9478	-24952	45
533	16.47	5.3	21.99	3.8	2225061	2464483	4478368	0.169	0.126	0	0	62447	12064	10088	24952	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
533	16.47	5.3	21.99	3.8	-1224245	-1637258	-3317557	0.097	0.126	0	0	62447	-17957	11421	-24952	45
765	31.42	6.2	21.99	3.8	3804269	3804269	4500205	0.146	0.126	0	0	59781	6292	12597	23887	45
765	31.42	6.2	21.99	3.8	-5607117	-5607117	-6149009	0.173	0.126	0	0	59781	-23729	12597	-23887	45
800	31.42	6.2	21.99	3.8	3875391	3875391	4500205	0.146	0	0	0	61114	5420	12731	0	45
800	31.42	6.2	21.99	3.8	-5994774	-5994774	-6149009	0.173	0	0	0	61114	-24601	12731	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	9964	-4669	-14633	-2283	25352	15388	23191
35	9092	-5541	-14633	-3167	24480	15388	22306
267	3320	-11313	-14633	-9024	18708	15388	16450
533	-3324	-17957	-14633	-15765	12064	15388	9709
765	-9096	-23729	-14633	-21621	6292	15388	3853
800	-9968	-24601	-14633	-22505	5420	15388	2968

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1325902	40	856	-1325902	40					13.7	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0
35	-1155287	35	746	-1155287	35					13.7	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
267	407673	16	233	407673	16									0.1	0.09	0.1	0.09
533	500408	19	278	500408	19									0.11	0.1	0.11	0.1
765	-901424	28	644	-901424	28					14.3	0.003	0.003	0.003	0	0	0	0
800	-1059692	33	757	-1059692	33					14.3	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	32	4533251	-6732778
1	765	38	4500205	-6149009

Trave a "Piano 1" 33-34

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 33 e tra il filo 34; asta sap n° 128  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	18.85	3.8	3647183	3647183	3904824	0.123	0	0	0	62447	30499	10849	0	45
0	18.85	4.5	18.85	3.8	-3240553	-3240553	-3848599	0.11	0	0	0	62447	-31480	10849	0	45
35	18.85	4.5	18.85	3.8	3213309	3213309	3904824	0.123	0.176	0	0	62447	30315	10849	34819	45
35	18.85	4.5	18.85	3.8	-2835239	-2835239	-3848599	0.11	0.176	0	0	62447	-31663	10702	-34819	45
103	18.85	4.5	16.76	3.8	1537230	2163780	3485946	0.114	0.176	0	0	62447	29956	10432	34819	45
103	18.85	4.5	16.76	3.8	-1293909	-1864470	-3846838	0.116	0.176	0	0	62447	-32022	8611	-34819	45
207	18.85	4.5	13.45	3.8	988449	1541026	2822806	0.103	0.176	0	0	62077	29414	10818	34612	45
207	18.85	4.5	13.45	3.8	-1045771	-1690305	-3841320	0.131	0.176	0	0	62077	-32565	10818	-34612	45
275	18.85	4.5	15.71	3.8	2465716	2465716	3275775	0.11	0.201	0	0	61707	29055	10787	39321	45
275	18.85	4.5	15.71	3.8	-2785913	-2785913	-3845559	0.12	0.201	0	0	61707	-32923	10787	-39321	45
310	18.85	4.5	15.71	3.8	2847734	2847734	3275775	0.11	0	0	0	62077	28871	10818	0	45
310	18.85	4.5	15.71	3.8	-3243083	-3243083	-3845559	0.12	0	0	0	62077	-33107	10818	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-31480	-32293	-23706	30499	29685	22508
35	630	-31663	-32293	-23893	30315	29685	22321
103	271	-32022	-32293	-24259	29956	29685	21956
207	-271	-32565	-32293	-24811	29414	29685	21403
275	-630	-32923	-32293	-25177	29055	29685	21037
310	-814	-33107	-32293	-25364	28871	29685	20850

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	203315	8	114	203315	8									0	0	0	0
35	189035	7	106	189035	7									0	0	0	0
103	121660	5	70	121660	5									0	0	0	0
207	-28661	1	16	-28661	1									0	0	0	0
275	-160099	6	91	-160099	6									0	0	0	0
310	-197674	8	113	-197674	8									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	33	3904824	-3848599
1	275	34	3275775	-3845559

Trave a "Piano 1" 34-35

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 34 e tra il filo 35; asta sap n° 171  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	15.71	3.8	3211522	3211522	3275775	0.11	0	0	0	62077	21315	10818	0	45
0	18.85	4.5	15.71	3.8	-3305246	-3305246	-3845559	0.12	0	0	0	62077	-13878	10818	0	45
35	18.85	4.5	15.71	3.8	2999688	2999688	3275775	0.11	0.126	0	0	61707	20692	10787	24576	45
35	18.85	4.5	15.71	3.8	-3008088	-3008088	-3845559	0.12	0.126	0	0	61707	-14501	10752	-24576	45
163	12.75	4.1	12.59	3.8	1302213	1661225	2624950	0.104	0.126	0	0	62447	18409	9483	24871	45
163	12.75	4.1	12.59	3.8	-973055	-1353453	-2630760	0.1	0.126	0	0	62447	-16784	8611	-24871	45
327	15.06	4.9	9.42	3.8	1193037	1486929	2010339	0.101	0.126	0	0	61824	15503	8570	24622	45
327	15.06	4.9	9.42	3.8	-1282496	-1728100	-3048677	0.129	0.126	0	0	61824	-19689	10019	-24622	45
455	21.99	5.5	15.71	3.8	2561661	2561661	3275979	0.125	0.126	0	0	60542	13220	11253	24112	45
455	21.99	5.5	15.71	3.8	-3646503	-3646503	-4383616	0.141	0.126	0	0	60542	-21973	11253	-24112	45
490	21.99	5.5	15.71	3.8	2728645	2728645	3275979	0.125	0	0	0	61495	12597	11337	0	45
490	21.99	5.5	15.71	3.8	-3988515	-3988515	-4383616	0.141	0	0	0	61495	-22595	11337	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	4359	-13878	-18237	-11466	21315	16956	17620
35	3736	-14501	-18237	-12088	20692	16956	16997
163	1453	-16784	-18237	-14371	18409	16956	14714
327	-1453	-19689	-18237	-17277	15503	16956	11808
455	-3736	-21973	-18237	-19560	13220	16956	9525
490	-4359	-22595	-18237	-20183	12597	16956	8903

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-46862	2	27	-46862	2									0	0	0	0
35	-4200	0	2	-4200	0									0	0	0	0
163	164579	7	99	164579	7									0.01	0.01	0.01	0.01
327	-44729	2	27	-44729	2									0	0	0	0
455	-542421	21	305	-542421	21									0	0	0	0
490	-629935	24	354	-629935	24									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	34	3275775	-3845559
1	455	35	3275979	-4383616

Trave a "Piano 1" 34-40

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 34 e tra il filo 40; asta sap n° 164  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	25.13	5.3	12.57	3.8	2375448	2375448	2678848	0.11	0	0	0	61614	36513	11864	0	45
0	25.13	5.3	12.57	3.8	-4643467	-4643467	-4947807	0.227	0	0	0	61614	-32820	11864	0	45
18	25.13	5.3	12.57	3.8	2123342	2123342	2678848	0.11	0.201	0	0	60781	35244	11787	38731	45
18	25.13	5.3	12.57	3.8	-4382819	-4382819	-4947807	0.227	0.201	0	0	60781	-34089	11787	-38731	45
85	25.13	5.3	12.57	3.8	166729	906534	2678848	0.11	0.201	0	0	61614	34890	11864	39262	45
85	25.13	5.3	12.57	3.8	-2383904	-3134015	-4947807	0.227	0.201	0	0	61614	-34443	11864	-39262	45
170	25.13	5.3	12.57	3.8	99201	834569	2678848	0.11	0.201	0	0	61614	34443	11864	39262	45
170	25.13	5.3	12.57	3.8	-2331205	-3085753	-4947807	0.227	0.201	0	0	61614	-34890	11864	-39262	45
238	25.13	5.3	12.57	3.8	2044037	2044037	2678848	0.11	0.201	0	0	60781	34089	11787	38731	45
238	25.13	5.3	12.57	3.8	-4341898	-4341898	-4947807	0.227	0.201	0	0	60781	-35244	11787	-38731	45
255	25.13	5.3	12.57	3.8	2294616	2294616	2678848	0.11	0	0	0	61614	32820	11864	0	45
255	25.13	5.3	12.57	3.8	-4604073	-4604073	-4947807	0.227	0	0	0	61614	-36513	11864	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1846	-32820	-34667	-27541	36513	34667	31059
18	578	-34089	-34667	-28778	35244	34667	29822
85	223	-34443	-34667	-29164	34890	34667	29436

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
170	-223	-34890	-34667	-29611	34443	34667	28990
238	-578	-35244	-34667	-29997	34089	34667	28604
255	-1846	-36513	-34667	-31234	32820	34667	27367

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1134010	43	975	-1134010	43					15.5	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0
18	-1129738	43	971	-1129738	43					15.5	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0
85	-1108587	42	953	-1108587	42					15.5	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0
170	-1116002	42	960	-1116002	42					15.5	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0
238	-1148930	43	988	-1148930	43					15.5	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0
255	-1154728	44	993	-1154728	44					15.5	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	34	2678848	-4947807
1	238	40	2678848	-4947807

Trave a "Piano 1" 35-36

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 35 e tra il filo 36; asta sap n° 184  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	5.1	13.45	3.7	2567783	2567783	2827671	0.115	0	0	0	61740	17431	10790	0	45
0	18.85	5.1	13.45	3.7	-3542389	-3542389	-3795464	0.131	0	0	0	61740	-6223	10790	0	45
35	18.85	5.1	13.45	3.7	2474434	2474434	2827671	0.115	0.126	0	0	60966	16808	10725	24281	45
35	18.85	5.1	13.45	3.7	-3277216	-3277216	-3795464	0.131	0.126	0	0	60966	-6846	10725	-24281	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	1278503	1485552	1967990	0.091	0.086	0	0	62447	13695	8611	16957	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	-888678	-1202392	-1967990	0.091	0.086	0	0	62447	-9959	8611	-16957	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	1275153	1481387	1967990	0.091	0.086	0	0	62447	9959	8611	16957	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	-894612	-1209760	-1967990	0.091	0.086	0	0	62447	-13695	8611	-16957	45
595	18.85	5.1	13.45	3.7	2465459	2465459	2827671	0.115	0.126	0	0	60966	6846	10725	24281	45
595	18.85	5.1	13.45	3.7	-3293001	-3293001	-3795464	0.131	0.126	0	0	60966	-16808	10725	-24281	45
630	18.85	5.1	13.45	3.7	2558198	2558198	2827671	0.115	0	0	0	61740	6223	10790	0	45
630	18.85	5.1	13.45	3.7	-3559112	-3559112	-3795464	0.131	0	0	0	61740	-17431	10790	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	5604	-6223	-11827	-4672	17431	11827	15836
35	4981	-6846	-11827	-5295	16808	11827	15213
210	1868	-9959	-11827	-8408	13695	11827	12100
420	-1868	-13695	-11827	-12144	9959	11827	8364
595	-4981	-16808	-11827	-15258	6846	11827	5251
630	-5604	-17431	-11827	-15880	6223	11827	4628

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-487303	19	282	-487303	19									0	0	0	0
35	-401391	16	232	-401391	16									0	0	0	0
210	194913	8	122	194913	8									0.03	0.03	0.03	0.03
420	190270	8	120	190270	8									0.03	0.02	0.03	0.02
595	-413771	16	239	-413771	16									0	0	0	0
630	-500457	20	289	-500457	20									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	35	2827671	-3795464
1	595	36	2827671	-3795464

Trave a "Piano 1" 35-41

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 35 e tra il filo 41; asta sap n° 204  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	5.5	13.45	3.7	2494993	2494993	2835609	0.118	0	0	0	61528	32149	11340	0	45
0	21.99	5.5	13.45	3.7	-4131625	-4131625	-4378463	0.155	0	0	0	61528	-31492	11340	0	45
18	21.99	5.5	13.45	3.7	2273566	2273566	2835609	0.118	0.201	0	0	60542	31568	11253	38579	45
18	21.99	5.5	13.45	3.7	-3888015	-3888015	-4378463	0.155	0.201	0	0	60542	-32073	11253	-38579	45
85	21.99	5.5	12.03	3.7	553555	1204236	2557677	0.114	0.201	0	0	61527	31214	11340	39207	45
85	21.99	5.5	12.03	3.7	-2020562	-2721156	-4358664	0.181	0.201	0	0	61527	-32427	11340	-39207	45
170	21.99	5.5	11.17	3.8	300274	985783	2387364	0.112	0.201	0	0	61521	30768	11340	39203	45
170	21.99	5.5	11.17	3.8	-1649702	-2314783	-4343022	0.197	0.201	0	0	61521	-32873	11340	-39203	45
238	21.99	5.5	11.44	3.8	2112760	2112760	2439555	0.113	0.201	0	0	60542	30413	11253	38579	45
238	21.99	5.5	11.44	3.8	-3422885	-3422885	-4347408	0.192	0.201	0	0	60542	-33228	11253	-38579	45
255	21.99	5.5	11.44	3.8	2346200	2346200	2439555	0.113	0	0	0	61514	29833	11339	0	45
255	21.99	5.5	11.44	3.8	-3654299	-3654299	-4347408	0.192	0	0	0	61514	-33808	11339	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1158	-31492	-32650	-24724	32149	30991	28424
18	578	-32073	-32650	-25292	31568	30991	27856
85	223	-32427	-32650	-25659	31214	30991	27489
170	-223	-32873	-32650	-26106	30768	30991	27043
238	-578	-33228	-32650	-26473	30413	30991	26675
255	-1158	-33808	-32650	-27041	29833	30991	26108

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-818316	32	804	-818316	32					16.6	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
18	-807225	31	793	-807225	31					16.6	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
85	-733504	29	723	-733504	29					16.5	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
170	-674714	27	667	-674714	27					16.5	0.003	0.003	0.003	0	0	0	0
238	-655062	26	374	-655062	26									0	0	0	0
255	-654050	26	373	-654050	26									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	35	2835609	-4378463
1	238	41	2439555	-4347408

Trave a "Piano 1" 36-37

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 36 e tra il filo 37; asta sap n° 141  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	5.5	15.71	3.8	2740326	2740326	3275979	0.125	0	0	0	61495	22595	11337	0	45
0	21.99	5.5	15.71	3.8	-3986620	-3986620	-4383616	0.141	0	0	0	61495	-12597	11337	0	45
35	21.99	5.5	15.71	3.8	2572376	2572376	3275979	0.125	0.126	0	0	60542	21973	11253	24112	45
35	21.99	5.5	15.71	3.8	-3645192	-3645192	-4383616	0.141	0.126	0	0	60542	-13220	11253	-24112	45
163	15.06	4.9	9.42	3.8	1196670	1491966	2010339	0.101	0.126	0	0	61824	19689	10019	24622	45
163	15.06	4.9	9.42	3.8	-1285463	-1730220	-3048677	0.129	0.126	0	0	61824	-15503	8570	-24622	45
327	12.75	4.1	11.73	3.8	1297203	1652466	2450447	0.1	0.126	0	0	62447	16784	8611	24871	45
327	12.75	4.1	11.73	3.8	-981839	-1360738	-2630386	0.102	0.126	0	0	62447	-18409	9261	-24871	45
455	18.85	4.5	15.71	3.8	2986981	2986981	3275775	0.11	0.126	0	0	61707	14501	10752	24576	45
455	18.85	4.5	15.71	3.8	-3020535	-3020535	-3845559	0.12	0.126	0	0	61707	-20692	10787	-24576	45
490	18.85	4.5	15.71	3.8	3198232	3198232	3275775	0.11	0	0	0	62077	13878	10818	0	45
490	18.85	4.5	15.71	3.8	-3318659	-3318659	-3845559	0.12	0	0	0	62077	-21315	10818	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	4359	-12597	-16956	-8958	22595	18237	20149
35	3736	-13220	-16956	-9581	21973	18237	19527
163	1453	-15503	-16956	-11864	19689	18237	17244
327	-1453	-18409	-16956	-14769	16784	18237	14338
455	-3736	-20692	-16956	-17052	14501	18237	12055
490	-4359	-21315	-16956	-17675	13878	18237	11432

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-623147	24	351	-623147	24									0	0	0	0
35	-536408	21	302	-536408	21									0	0	0	0
163	-44396	2	27	-44396	2									0	0	0	0

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
327	157682	6	96	157682	6									0.01	0.01	0.01	0.01	
455	-16777	1	10	-16777	1									0	0	0	0	
490	-60213	2	34	-60213	2									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	36	3275979	-4383616
1	455	37	3275775	-3845559

Trave a "Piano 1" 36-42

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 36 e tra il filo 42; asta sap n° 192  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	5.5	13.45	3.7	2474101	2474101	2835609	0.118	0	0	0	61528	32149	11340	0	45
0	21.99	5.5	13.45	3.7	-4110994	-4110994	-4378463	0.155	0	0	0	61528	-31492	11340	0	45
18	21.99	5.5	13.45	3.7	2254094	2254094	2835609	0.118	0.201	0	0	60542	31568	11253	38579	45
18	21.99	5.5	13.45	3.7	-3868781	-3868781	-4378463	0.155	0.201	0	0	60542	-32073	11253	-38579	45
85	21.99	5.5	12.03	3.7	545860	1192105	2557677	0.114	0.201	0	0	61527	31214	11340	39207	45
85	21.99	5.5	12.03	3.7	-2012920	-2709148	-4358664	0.181	0.201	0	0	61527	-32427	11340	-39207	45
170	21.99	5.5	11.17	3.8	293482	974697	2387364	0.112	0.201	0	0	61521	30768	11340	39203	45
170	21.99	5.5	11.17	3.8	-1642731	-2303449	-4343022	0.197	0.201	0	0	61521	-32873	11340	-39203	45
238	21.99	5.5	11.44	3.8	2094565	2094565	2439555	0.113	0.201	0	0	60542	30413	11253	38579	45
238	21.99	5.5	11.44	3.8	-3404327	-3404327	-4347408	0.192	0.201	0	0	60542	-33228	11253	-38579	45
255	21.99	5.5	11.44	3.8	2326415	2326415	2439555	0.113	0	0	0	61514	29833	11339	0	45
255	21.99	5.5	11.44	3.8	-3634129	-3634129	-4347408	0.192	0	0	0	61514	-33808	11339	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1158	-31492	-32650	-24550	32149	30991	28252
18	578	-32073	-32650	-25118	31568	30991	27685
85	223	-32427	-32650	-25485	31214	30991	27317
170	-223	-32873	-32650	-25931	30768	30991	26871
238	-578	-33228	-32650	-26299	30413	30991	26504
255	-1158	-33808	-32650	-26866	29833	30991	25936

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-818446	32	804	-818446	32					16.6	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
18	-807343	31	793	-807343	31					16.6	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
85	-733530	29	723	-733530	29					16.5	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0
170	-674624	27	667	-674624	27					16.5	0.003	0.003	0.003	0	0	0	0
238	-654881	26	374	-654881	26									0	0	0	0
255	-653857	26	373	-653857	26									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	36	2835609	-4378463
1	238	42	2439555	-4347408

Trave a "Piano 1" 37-38

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 37 e tra il filo 38; asta sap n° 142  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	15.71	3.8	2666339	2666339	3275775	0.11	0	0	0	62077	33107	10818	0	45
0	18.85	4.5	15.71	3.8	-3219379	-3219379	-3845559	0.12	0	0	0	62077	-28871	10818	0	45
35	18.85	4.5	15.71	3.8	2310443	2310443	3275775	0.11	0.201	0	0	61707	32923	10787	39321	45
35	18.85	4.5	15.71	3.8	-2765937	-2765937	-3845559	0.12	0.201	0	0	61707	-29055	10787	-39321	45
103	18.85	4.5	13.45	3.8	933332	1448643	2822806	0.103	0.176	0	0	62077	32565	10818	34612	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
103	18.85	4.5	13.45	3.8	-1040089	-1679304	-3841320	0.131	0.176	0	0	62077	-29414	10818	-34612	45
207	18.85	4.5	16.76	3.8	1521361	2142578	3485946	0.114	0.176	0	0	62447	32022	8611	34819	45
207	18.85	4.5	16.76	3.8	-1197634	-1730917	-3846838	0.116	0.176	0	0	62447	-29956	10432	-34819	45
275	18.85	4.5	18.85	3.8	3183128	3183128	3904824	0.123	0.176	0	0	62447	31663	10702	34819	45
275	18.85	4.5	18.85	3.8	-2638790	-2638790	-3848599	0.11	0.176	0	0	62447	-30315	10849	-34819	45
310	18.85	4.5	18.85	3.8	3613273	3613273	3904824	0.123	0	0	0	62447	31480	10849	0	45
310	18.85	4.5	18.85	3.8	-3017980	-3017980	-3848599	0.11	0	0	0	62447	-30499	10849	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-28871	-29685	-19412	33107	32293	25159
35	630	-29055	-29685	-19599	32923	32293	24972
103	271	-29414	-29685	-19964	32565	32293	24606
207	-271	-29956	-29685	-20517	32022	32293	24054
275	-630	-30315	-29685	-20883	31663	32293	23688
310	-814	-30499	-29685	-21070	31480	32293	23501

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-276520	11	158	-276520	11									0	0	0	0
35	-227747	9	130	-227747	9									0	0	0	0
103	-53378	2	31	-53378	2									0	0	0	0
207	161863	6	93	161863	6									0	0	0	0
275	272169	10	153	272169	10									0	0	0	0
310	297647	11	167	297647	11									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	37	3275775	-3845559
1	275	38	3904824	-3848599

Trave a "Piano 1" 37-43

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 37 e tra il filo 43; asta sap n° 172

sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2

sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	25.13	5.3	12.57	3.8	2247791	2247791	2678848	0.11	0	0	0	61614	36513	11864	0	45
0	25.13	5.3	12.57	3.8	-4511492	-4511492	-4947807	0.227	0	0	0	61614	-32820	11864	0	45
18	25.13	5.3	12.57	3.8	2005212	2005212	2678848	0.11	0.201	0	0	60781	35244	11787	38731	45
18	25.13	5.3	12.57	3.8	-4260536	-4260536	-4947807	0.227	0.201	0	0	60781	-34089	11787	-38731	45
85	25.13	5.3	12.57	3.8	122093	834214	2678848	0.11	0.201	0	0	61614	34890	11864	39262	45
85	25.13	5.3	12.57	3.8	-2336391	-3058339	-4947807	0.227	0.201	0	0	61614	-34443	11864	-39262	45
170	25.13	5.3	12.57	3.8	52558	759762	2678848	0.11	0.201	0	0	61614	34443	11864	39262	45
170	25.13	5.3	12.57	3.8	-2283294	-3010158	-4947807	0.227	0.201	0	0	61614	-34890	11864	-39262	45
238	25.13	5.3	12.57	3.8	1922623	1922623	2678848	0.11	0.201	0	0	60781	34089	11787	38731	45
238	25.13	5.3	12.57	3.8	-4220492	-4220492	-4947807	0.227	0.201	0	0	60781	-35244	11787	-38731	45
255	25.13	5.3	12.57	3.8	2163510	2163510	2678848	0.11	0	0	0	61614	32820	11864	0	45
255	25.13	5.3	12.57	3.8	-4473140	-4473140	-4947807	0.227	0	0	0	61614	-36513	11864	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1846	-32820	-34667	-26452	36513	34667	29952
18	578	-34089	-34667	-27690	35244	34667	28714
85	223	-34443	-34667	-28076	34890	34667	28328
170	-223	-34890	-34667	-28522	34443	34667	27882
238	-578	-35244	-34667	-28908	34089	34667	27496
255	-1846	-36513	-34667	-30145	32820	34667	26259

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1131850	43	973	-1131850	43					15.5	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0
18	-1127662	43	970	-1127662	43					15.5	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0
85	-1107149	42	952	-1107149	42					15.5	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0
170	-1115368	42	959	-1115368	42					15.5	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0
238	-1148935	43	988	-1148935	43					15.5	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0
255	-1154815	44	993	-1154815	44					15.5	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	37	2678848	-4947807
1	238	43	2678848	-4947807

Trave a "Piano 1" 39-40

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 39 e tra il filo 40; asta sap n° 146  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	18.85	3.8	3657670	3657670	3904824	0.123	0	0	0	62447	30499	10849	0	45
0	18.85	4.5	18.85	3.8	-3216794	-3216794	-3848599	0.11	0	0	0	62447	-31480	10849	0	45
35	18.85	4.5	18.85	3.8	3223109	3223109	3904824	0.123	0.176	0	0	62447	30315	10849	34819	45
35	18.85	4.5	18.85	3.8	-2813748	-2813748	-3848599	0.11	0.176	0	0	62447	-31663	10702	-34819	45
103	18.85	4.5	16.76	3.8	1544397	2171926	3485946	0.114	0.176	0	0	62447	29956	10432	34819	45
103	18.85	4.5	16.76	3.8	-1281116	-1848441	-3846838	0.116	0.176	0	0	62447	-32022	8611	-34819	45
207	18.85	4.5	13.45	3.8	988094	1537435	2822806	0.103	0.176	0	0	62077	29414	10818	34612	45
207	18.85	4.5	13.45	3.8	-1042590	-1688103	-3841320	0.131	0.176	0	0	62077	-32565	10818	-34612	45
275	18.85	4.5	15.71	3.8	2456664	2456664	3275775	0.11	0.201	0	0	61707	29055	10787	39321	45
275	18.85	4.5	15.71	3.8	-2785365	-2785365	-3845559	0.12	0.201	0	0	61707	-32923	10787	-39321	45
310	18.85	4.5	15.71	3.8	2836414	2836414	3275775	0.11	0	0	0	62077	28871	10818	0	45
310	18.85	4.5	15.71	3.8	-3243222	-3243222	-3845559	0.12	0	0	0	62077	-33107	10818	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-31480	-32293	-23744	30499	29685	22384
35	630	-31663	-32293	-23931	30315	29685	22196
103	271	-32022	-32293	-24297	29956	29685	21831
207	-271	-32565	-32293	-24849	29414	29685	21278
275	-630	-32923	-32293	-25215	29055	29685	20913
310	-814	-33107	-32293	-25402	28871	29685	20725

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	220438	8	124	220438	8									0	0	0	0
35	204680	8	115	204680	8									0	0	0	0
103	131641	5	75	131641	5									0	0	0	0
207	-27248	1	16	-27248	1									0	0	0	0
275	-164350	6	94	-164350	6									0	0	0	0
310	-203404	8	116	-203404	8									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	39	3904824	-3848599
1	275	40	3275775	-3845559

Trave a "Piano 1" 39-45

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 39 e tra il filo 45; asta sap n° 147  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	31.42	6.2	18.85	3.8	2804254	2804254	3892324	0.137	0	0	0	61114	23640	12731	0	45
0	31.42	6.2	18.85	3.8	-5748528	-5748528	-6088615	0.231	0	0	0	61114	-2973	12731	0	45
35	31.42	6.2	18.85	3.8	2786199	2786199	3892324	0.137	0.126	0	0	59781	22768	12597	23809	45
35	31.42	6.2	18.85	3.8	-5376141	-5376141	-6088615	0.231	0.126	0	0	59781	-3845	12597	-23809	45
267	16.47	5.3	15.71	3.8	1886900	2052649	3256720	0.131	0.126	0	0	62447	16996	10209	24871	45
267	16.47	5.3	15.71	3.8	-1179926	-1573400	-3315556	0.11	0.126	0	0	62447	-9617	8611	-24871	45
533	9.42	3.8	18.85	3.8	1969906	2171780	3867393	0.166	0.126	0	0	62447	10352	9964	24871	45
533	9.42	3.8	18.85	3.8	-880631	-1237330	-1968041	0.079	0.126	0	0	62447	-16261	10849	-24871	45
765	28.27	6	18.85	3.8	3198371	3198371	3891975	0.137	0.126	0	0	59978	4580	12182	23887	45
765	28.27	6	18.85	3.8	-4741763	-4741763	-5554018	0.173	0.126	0	0	59978	-22032	12182	-23887	45
800	28.27	6	18.85	3.8	3241653	3241653	3891975	0.137	0	0	0	61213	3708	12301	0	45
800	28.27	6	18.85	3.8	-5088479	-5088479	-5554018	0.173	0	0	0	61213	-22905	12301	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze



x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	9968	-2973	-12940	-22	23640	13672	21657
35	9096	-3845	-12940	-906	22768	13672	20773
267	3324	-9617	-12940	-6763	16996	13672	14916
533	-3320	-16261	-12940	-13503	10352	13672	8176
765	-9092	-22032	-12940	-19360	4580	13672	2319
800	-9964	-22905	-12940	-20244	3708	13672	1435

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1472137	48	1058	-1472137	48					14.2	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0
35	-1294971	43	931	-1294971	43					14.2	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0
267	353487	14	207	353487	14									0.09	0.08	0.09	0.08
533	544638	22	315	544638	22									0.12	0.1	0.12	0.1
765	-771696	26	607	-771696	26					14.9	0.003	0.003	0.003	0	0	0	0
800	-923413	31	726	-923413	31					14.9	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	39	3892324	-6088615
1	765	45	3891975	-5554018

Trave a "Piano 1" 40-41

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 40 e tra il filo 41; asta sap n° 189  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	18.85	3.8	3317249	3317249	3904824	0.123	0	0	0	62077	21322	10818	0	45
0	18.85	4.5	18.85	3.8	-3382889	-3382889	-3848599	0.11	0	0	0	62077	-15376	10818	0	45
35	18.85	4.5	18.85	3.8	3097335	3097335	3904824	0.123	0.126	0	0	62447	20699	10849	24871	45
35	18.85	4.5	18.85	3.8	-3079547	-3079547	-3848599	0.11	0.126	0	0	62447	-15998	10849	-24871	45
163	12.75	4.1	14.17	3.8	1340559	1711349	2944421	0.112	0.126	0	0	62447	18416	9865	24871	45
163	12.75	4.1	14.17	3.8	-999114	-1388536	-2631183	0.096	0.126	0	0	62447	-18282	8611	-24871	45
327	15.06	4.9	11.73	3.8	1224610	1527486	2467564	0.11	0.126	0	0	61824	15510	8570	24622	45
327	15.06	4.9	11.73	3.8	-1319473	-1776815	-3053100	0.117	0.126	0	0	61824	-21187	10019	-24622	45
455	21.99	5.5	15.71	3.8	2638577	2638577	3275979	0.125	0.126	0	0	60542	13227	11253	24112	45
455	21.99	5.5	15.71	3.8	-3742724	-3742724	-4383616	0.141	0.126	0	0	60542	-23470	11253	-24112	45
490	21.99	5.5	15.71	3.8	2811745	2811745	3275979	0.125	0	0	0	61495	12605	11337	0	45
490	21.99	5.5	15.71	3.8	-4092815	-4092815	-4383616	0.141	0	0	0	61495	-24093	11337	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	4359	-15376	-19734	-11927	21322	16963	17973
35	3736	-15998	-19734	-12550	20699	16963	17350
163	1453	-18282	-19734	-14833	18416	16963	15067
327	-1453	-21187	-19734	-17739	15510	16963	12162
455	-3736	-23470	-19734	-20022	13227	16963	9879
490	-4359	-24093	-19734	-20644	12605	16963	9256

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-32820	1	19	-32820	1									0	0	0	0
35	8894	0	5	8894	0									0	0	0	0
163	170723	7	102	170723	7									0.01	0.01	0.01	0.01
327	-47432	2	28	-47432	2									0	0	0	0
455	-552073	21	311	-552073	21									0	0	0	0
490	-640535	25	360	-640535	25									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	40	3904824	-3848599
1	455	41	3275979	-4383616

Trave a "Piano 1" 40-46

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 40 e tra il filo 46; asta sap n° 163  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	25.13	5.8	15.71	4.6	-4855191	-4855191	-4908132	0.201	0	0	0	60892	32467	11798	0	45
18	25.13	5.8	15.71	4.6	-4620228	-4620228	-4908132	0.201	0.176	0	0	60225	31313	11736	33580	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8	1951216	2293330	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	17529	9497	29845	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-2816	10209	-29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8	2548449	2554162	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	2821	10209	29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-17525	10209	-29845	45
818	25.13	5.8	15.71	4.6	494419	992210	3230202	0.129	0.176	0	0	60225	-31309	11736	-33580	45
818	25.13	5.8	15.71	4.6	-4501385	-4501385	-4908132	0.201								
835	25.13	5.8	15.71	4.6	373011	373011	3230202	0.129	0	0	0	60892	-32789	11798	0	45
835	25.13	5.8	15.71	4.6	-4719006	-4719006	-4908132	0.201								

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	22294	12122	-10173	16805	32467	10173	31422
18	21140	10967	-10173	16036	31313	10173	29972
278	7357	-2816	-10173	2753	17529	10173	13748
557	-7352	-17525	-10173	-11956	2821	10173	-960
818	-21136	-31309	-10173	-27721	-10963	10173	-14752
835	-22616	-32789	-10173	-29450	-12443	10173	-15663

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-2906711	107	2557	-2906711	107					15.6	0.018	0.018	0.018	0	0	0	0
18	-2719855	100	2393	-2719855	100					15.6	0.017	0.017	0.017	0	0	0	0
278	1235083	54	1559	1235083	54	16.7	0.011	0.011	0.011					0.38	0.49	0.38	0.49
557	1484566	65	1874	1484566	65	16.7	0.013	0.013	0.013					0.41	0.53	0.41	0.53
818	-2003483	74	1763	-2003483	74					15.6	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0
835	-2172998	80	1912	-2172998	80					15.6	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	40	3230202	-4908132
1	818	46	3230202	-4908132

Trave a "Piano 1" 41-42

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 41 e tra il filo 42; asta sap n° 198  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	5.1	15.71	3.8	2636188	2636188	3271254	0.123	0	0	0	61707	18225	10787	0	45
0	18.85	5.1	15.71	3.8	-3618405	-3618405	-3796386	0.122	0	0	0	61707	-7017	10787	0	45
35	18.85	5.1	15.71	3.8	2538498	2538498	3271254	0.123	0.126	0	0	60966	17602	10725	24281	45
35	18.85	5.1	15.71	3.8	-3348936	-3348936	-3796386	0.122	0.126	0	0	60966	-7640	10725	-24281	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	1298709	1512131	1967990	0.091	0.089	0	0	62447	14489	8611	17636	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	-916991	-1237013	-1967990	0.091	0.089	0	0	62447	-10753	8611	-17636	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	1292246	1504054	1967990	0.091	0.089	0	0	62447	10753	8611	17636	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	-920354	-1241141	-1967990	0.091	0.089	0	0	62447	-14489	8611	-17636	45
595	18.85	5.1	15.71	3.8	2520996	2520996	3271254	0.123	0.126	0	0	60966	7640	10725	24281	45
595	18.85	5.1	15.71	3.8	-3357637	-3357637	-3796386	0.122	0.126	0	0	60966	-17602	10725	-24281	45
630	18.85	5.1	15.71	3.8	2617663	2617663	3271254	0.123	0	0	0	61707	7017	10787	0	45
630	18.85	5.1	15.71	3.8	-3627721	-3627721	-3796386	0.122	0	0	0	61707	-18225	10787	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	5604	-7017	-12621	-4911	18225	12621	16072
35	4981	-7640	-12621	-5534	17602	12621	15449
210	1868	-10753	-12621	-8647	14489	12621	12336
420	-1868	-14489	-12621	-12383	10753	12621	8600
595	-4981	-17602	-12621	-15496	7640	12621	5487
630	-5604	-18225	-12621	-16119	7017	12621	4864

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-491109	19	282	-491109	19									0	0	0	0
35	-405219	16	232	-405219	16									0	0	0	0

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
210	190859	8	120	190859	8									0.03	0.02	0.03	0.02	
420	185946	8	117	185946	8									0.03	0.02	0.03	0.02	
595	-418320	16	240	-418320	16									0	0	0	0	
630	-505029	20	290	-505029	20									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	41	3271254	-3796386
1	595	42	3271254	-3796386

Trave a "Piano 1" 41-47

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 41 e tra il filo 47; asta sap n° 190  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
0	21.99	5.5	11.69	3.7	925154	925154	2490837	0.113	0	0	0	61538	23834	11341	0	45	
0	21.99	5.5	11.69	3.7	-3982028	-3982028	-4353792	0.187									
18	21.99	5.5	11.69	3.7	968931	1136262	2490837	0.113	0.176	0	0	60542	23253	11253	33757	45	
18	21.99	5.5	11.69	3.7	-3805038	-3805038	-4353792	0.187									
273	9.42	3.8	9.42	3.8	1237480	1376735	1967990	0.091	0.117	0	0	62447	14792	8611	23136	45	
273	9.42	3.8	9.42	3.8	296304	-13684	-1967990	0.091	0.117	0	0	62447	-5951	8611	-23136	45	
545	9.42	3.8	15.71	3.8	2280056	2335868	3245271	0.132	0.117	0	0	62447	5751	10209	23136	45	
545	9.42	3.8	15.71	3.8	-920349	-1248894	-1968125	0.082	0.117	0	0	62447	-14993	10209	-23136	45	
783	28.27	6	16.84	3.8	1958585	2166258	3503346	0.131	0.176	0	0	59978	-22873	12182	-33442	45	
783	28.27	6	16.84	3.8	-4832170	-4832170	-5520720	0.21									
818	28.27	6	16.84	3.8	1866880	1866880	3503346	0.131	0	0	0	61228	-24034	12302	0	45	
818	28.27	6	16.84	3.8	-5190301	-5190301	-5520720	0.21									

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	13563	3090	-10473	5837	23834	10271	20847
18	12982	2510	-10473	5252	23253	10271	20262
273	4521	-5951	-10473	-3269	14792	10271	11741
545	-4520	-14993	-10473	-12375	5751	10271	2635
783	-12400	-22873	-10473	-20312	-2130	10271	-5302
818	-13562	-24034	-10473	-21481	-3291	10271	-6471

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-1528437	61	1508	-1528437	61					16.5	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0	
18	-1418053	57	1399	-1418053	57					16.5	0.009	0.009	0.009	0	0	0	0	
273	766892	40	1581	766892	40	21.5	0.012	0.012	0.012					0.2	0.23	0.2	0.23	
545	679853	30	858	679853	30	16.7	0.005	0.005	0.005					0.19	0.21	0.19	0.21	
783	-1436793	50	1134	-1436793	50					14.8	0.007	0.007	0.007	0	0	0	0	
818	-1661711	58	1312	-1661711	58					14.8	0.008	0.008	0.008	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	41	2490837	-4353792
1	783	47	3503346	-5520720

Trave a "Piano 1" 42-44

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 42 e tra il filo 43; asta sap n° 139  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
0	21.99	5.5	15.71	3.8	2816496	2816496	3275979	0.125	0	0	0	61495	24076	11337	0	45	
0	21.99	5.5	15.71	3.8	-4081113	-4081113	-4383616	0.141	0	0	0	61495	-12722	11337	0	45	
35	21.99	5.5	15.71	3.8	2643055	2643055	3275979	0.125	0.126	0	0	60542	23453	11253	24112	45	
35	21.99	5.5	15.71	3.8	-3732445	-3732445	-4383616	0.141	0.126	0	0	60542	-13344	11253	-24112	45	

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
163	15.06	4.9	11.73	3.8	1227071	1530342	2467564	0.11	0.126	0	0	61824	21170	10019	24622	45
163	15.06	4.9	11.73	3.8	-1319623	-1774894	-3053100	0.117	0.126	0	0	61824	-15628	8570	-24622	45
327	12.75	3.8	10.36	3.8	1332697	1698891	2161855	0.088	0.126	0	0	62488	18265	8614	24887	45
327	12.75	3.8	10.36	3.8	-1004781	-1392072	-2647897	0.105	0.126	0	0	62488	-18533	8890	-24887	45
455	18.85	3.8	18.85	3.8	3073976	3073976	3897772	0.108	0.176	0	0	62447	15982	10813	34819	45
455	18.85	3.8	18.85	3.8	-3082162	-3082162	-3897772	0.108	0.176	0	0	62447	-20816	10849	-34819	45
490	18.85	3.8	18.85	3.8	3292400	3292400	3897772	0.108	0	0	0	62447	15359	10849	0	45
490	18.85	3.8	18.85	3.8	-3385712	-3385712	-3897772	0.108	0	0	0	62447	-21439	10849	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	4359	-12722	-17080	-9272	24076	19718	20563
35	3736	-13344	-17080	-9895	23453	19718	19941
163	1453	-15628	-17080	-12178	21170	19718	17658
327	-1453	-18533	-17080	-15083	18265	19718	14752
455	-3736	-20816	-17080	-17367	15982	19718	12469
490	-4359	-21439	-17080	-17989	15359	19718	11846

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-632308	24	356	-632308	24									0	0	0	0
35	-544695	21	306	-544695	21									0	0	0	0
163	-46276	2	28	-46276	2									0	0	0	0
327	163958	7	101	163958	7									0.01	0.01	0.01	0.01
455	-4093	0	2	-4093	0									0	0	0	0
490	-46656	2	26	-46656	2									0	0	0	0

campata n. 2 tra il filo 43 e tra il filo 44; asta sap n° 140  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	3.8	18.85	3.8	2713389	2713389	3897772	0.108	0	0	0	62447	33283	10849	0	45
0	18.85	3.8	18.85	3.8	-3249524	-3249524	-3897772	0.108	0	0	0	62447	-28992	10849	0	45
35	18.85	3.8	18.85	3.8	2351301	2351301	3897772	0.108	0.176	0	0	62447	33099	10849	34819	45
35	18.85	3.8	18.85	3.8	-2791040	-2791040	-3897772	0.108	0.176	0	0	62447	-29176	10849	-34819	45
103	18.18	3.8	15.46	3.8	950447	1474593	3205420	0.097	0.176	0	0	62447	32740	10719	34819	45
103	18.18	3.8	15.46	3.8	-1045858	-1692267	-3758350	0.116	0.176	0	0	62447	-29535	10319	-34819	45
207	15.26	3.8	16.76	3.8	1544805	2173207	3468306	0.11	0.176	0	0	62447	32198	8611	34819	45
207	15.26	3.8	16.76	3.8	-1216399	-1758506	-3163875	0.1	0.176	0	0	62447	-30077	10432	-34819	45
275	15.71	3.8	18.85	3.8	3225895	3225895	3894732	0.119	0.176	0	0	62447	31839	10702	34819	45
275	15.71	3.8	18.85	3.8	-2681287	-2681287	-3255645	0.097	0.176	0	0	62447	-30436	10849	-34819	45
310	15.71	3.8	18.85	3.8	3661083	3661083	3894732	0.119	0	0	0	62447	31655	10849	0	45
310	15.71	3.8	18.85	3.8	-3066669	-3066669	-3255645	0.097	0	0	0	62447	-30620	10849	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-28992	-29806	-19753	33283	32469	25437
35	630	-29176	-29806	-19940	33099	32469	25249
103	271	-29535	-29806	-20305	32740	32469	24884
207	-271	-30077	-29806	-20858	32198	32469	24331
275	-630	-30436	-29806	-21224	31839	32469	23966
310	-814	-30620	-29806	-21411	31655	32469	23778

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-268068	10	150	-268068	10									0	0	0	0
35	-219869	8	123	-219869	8									0	0	0	0
103	-47705	2	27	-47705	2									0	0	0	0
207	164203	6	95	164203	6									0	0	0	0
275	272304	10	154	272304	10									0	0	0	0
310	297207	11	168	297207	11									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	42	3275979	-4383616
1	455	43	3897772	-3897772
2	35	43	3897772	-3897772
2	275	44	3894732	-3255645

Trave a "Piano 1" 42-48

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 42 e tra il filo 48; asta sap n° 191  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2

sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
0	21.99	4.9	11.69	3.7	915207	915207	2494307	0.103	0	0	0	61855	23897	11369	0	45	
0	21.99	4.9	11.69	3.7	-3971681	-3971681	-4402965	0.185									
18	21.99	4.9	11.69	3.7	959244	1127615	2494307	0.103	0.176	0	0	61177	23316	11309	34111	45	
18	21.99	4.9	11.69	3.7	-3794970	-3794970	-4402965	0.185									
273	9.42	3.8	9.42	3.8	1235438	1376598	1967990	0.091	0.117	0	0	62447	14855	8611	23136	45	
273	9.42	3.8	9.42	3.8	298201	-11004	-1967990	0.091	0.117	0	0	62447	-5957	8611	-23136	45	
545	9.42	3.8	15.71	3.8	2273452	2328460	3245271	0.132	0.117	0	0	62447	5814	10209	23136	45	
545	9.42	3.8	15.71	3.8	-914451	-1242245	-1968125	0.082	0.117	0	0	62447	-14999	10209	-23136	45	
783	28.27	6	16.84	3.8	1944475	2153568	3503346	0.131	0.176	0	0	59978	-22879	12182	-33442	45	
783	28.27	6	16.84	3.8	-4819255	-4819255	-5520720	0.21									
818	28.27	6	16.84	3.8	1852213	1852213	3503346	0.131	0	0	0	61228	-24040	12302	0	45	
818	28.27	6	16.84	3.8	-5176865	-5176865	-5520720	0.21									

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitaz.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	13562	3085	-10477	5866	23897	10335	20816
18	12981	2504	-10477	5281	23316	10335	20231
273	4520	-5957	-10477	-3240	14855	10335	11710
545	-4521	-14999	-10477	-12346	5814	10335	2604
783	-12402	-22879	-10477	-20282	-2067	10335	-5333
818	-13563	-24040	-10477	-21452	-3228	10335	-6503

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1528237	60	1467	-1528237	60					16.2	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0
18	-1417863	56	1361	-1417863	56					16.2	0.009	0.009	0.009	0	0	0	0
273	766820	40	1581	766820	40	21.5	0.012	0.012	0.012					0.2	0.23	0.2	0.23
545	679500	30	858	679500	30	16.7	0.005	0.005	0.005					0.19	0.21	0.19	0.21
783	-1437390	50	1135	-1437390	50					14.8	0.007	0.007	0.007	0	0	0	0
818	-1662326	58	1313	-1662326	58					14.8	0.008	0.008	0.008	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	42	2494307	-4402965
1	783	48	3503346	-5520720

Trave a "Piano 1" 43-49

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 43 e tra il filo 49; asta sap n° 173  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
0	25.13	6.3	17.97	4.4	-4871151	-4871151	-4899626	0.173	0	0	0	60698	32518	11780	0	45	
18	25.13	6.3	17.97	4.4	-4636025	-4636025	-4899626	0.173	0.176	0	0	59669	31364	11684	33270	45	
278	9.42	3.8	15.71	3.8	1951216	2293329	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	17580	9505	29845	45	
278	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-3396	10209	-29845	45	
557	9.42	3.8	15.71	3.8	2542759	2547995	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	2872	10209	29845	45	
557	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-18105	10209	-29845	45	
818	25.13	5.8	15.71	3.8	493616	990737	3279375	0.127	0.176	0	0	60225	-31888	11736	-33580	45	
818	25.13	5.8	15.71	3.8	-4504746	-4504746	-4959028	0.172									
835	25.13	5.8	15.71	3.8	372372	372372	3279375	0.127	0	0	0	61336	-33368	11839	0	45	
835	25.13	5.8	15.71	3.8	-4722624	-4722624	-4959028	0.172									

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitaz.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	22294	11542	-10753	16801	32518	10224	31415
18	21140	10388	-10753	16032	31364	10224	29965
278	7357	-3396	-10753	2723	17580	10224	13767
557	-7352	-18105	-10753	-11985	2872	10224	-941
818	-21136	-31888	-10753	-27729	-10912	10224	-14756
835	-22616	-33368	-10753	-29457	-12392	10224	-15667

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-2904460	104	2604	-2904460	104					15.7	0.018	0.018	0.018	0	0	0	0
18	-2717651	98	2437	-2717651	98					15.7	0.017	0.017	0.017	0	0	0	0
278	1235890	54	1560	1235890	54	16.7	0.011	0.011	0.011					0.38	0.49	0.38	0.49
557	1483882	65	1873	1483882	65	16.7	0.013	0.013	0.013					0.41	0.53	0.41	0.53
818	-2005565	73	1754	-2005565	73					15.6	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0
835	-2175126	79	1902	-2175126	79					15.6	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	43	3643014	-4899626
1	818	49	3279375	-4959028

Trave a "Piano 1" 44-50

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 44 e tra il filo 50; asta sap n° 138  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	31.42	6.2	19.98	4	2990533	2990533	4095315	0.141	0	0	0	61001	23645	12719	0	45
0	31.42	6.2	19.98	4	-5861841	-5861841	-6095205	0.218	0	0	0	61001	-3254	12719	0	45
35	31.42	6.2	19.98	4	2966099	2966099	4095315	0.141	0.176	0	0	59781	22773	12597	33332	45
35	31.42	6.2	19.98	4	-5485793	-5485793	-6095205	0.218	0.176	0	0	59781	-4126	12597	-33332	45
267	16.47	5.3	18.85	3.8	1983562	2158446	3873300	0.146	0.126	0	0	62447	17001	10849	24945	45
267	16.47	5.3	18.85	3.8	-1241815	-1640531	-3316938	0.102	0.126	0	0	62447	-9898	9964	-24945	45
533	9.42	3.8	18.85	3.8	1963036	2169973	3867393	0.166	0.126	0	0	62447	10357	9964	24945	45
533	9.42	3.8	18.85	3.8	-879823	-1245478	-1968041	0.079	0.126	0	0	62447	-16542	10849	-24945	45
765	28.27	6	18.85	3.8	3237637	3237637	3891975	0.137	0.126	0	0	59978	4585	12182	23959	45
765	28.27	6	18.85	3.8	-4822566	-4822566	-5554018	0.173	0.126	0	0	59978	-22314	12182	-23959	45
800	28.27	6	18.85	3.8	3284454	3284454	3891975	0.137	0	0	0	61213	3713	12301	0	45
800	28.27	6	18.85	3.8	-5175535	-5175535	-5554018	0.173	0	0	0	61213	-23186	12301	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	9964	-3254	-13218	-376	23645	13681	21861
35	9092	-4126	-13218	-1261	22773	13681	20976
267	3320	-9898	-13218	-7117	17001	13681	15120
533	-3324	-16542	-13218	-13858	10357	13681	8379
765	-9096	-22314	-13218	-19714	4585	13681	2523
800	-9968	-23186	-13218	-20598	3713	13681	1638

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1435654	47	1031	-1435654	47					14.2	0.006	0.006	0.006	0	0	0	0
35	-1259847	41	905	-1259847	41					14.2	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0
267	370873	14	211	370873	14									0.1	0.09	0.1	0.09
533	541607	22	314	541607	22									0.12	0.1	0.12	0.1
765	-792465	27	623	-792465	27					14.9	0.003	0.003	0.003	0	0	0	0
800	-945541	32	743	-945541	32					14.9	0.004	0.004	0.004	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	44	4095315	-6095205
1	765	50	3891975	-5554018

Trave a "Piano 1" 45-46

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 45 e tra il filo 46; asta sap n° 148  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	18.85	3.8	3755188	3755188	3904824	0.123	0	0	0	62447	28621	10849	0	45
0	18.85	4.5	18.85	3.8	-2996762	-2996762	-3848599	0.11	0	0	0	62447	-31476	10849	0	45
35	18.85	4.5	18.85	3.8	3313381	3313381	3904824	0.123	0.176	0	0	62447	28437	10849	34819	45
35	18.85	4.5	18.85	3.8	-2626527	-2626527	-3848599	0.11	0.176	0	0	62447	-31659	10702	-34819	45
103	18.85	4.5	16.76	3.8	1606890	2244756	3485946	0.114	0.176	0	0	62447	28078	10432	34819	45
103	18.85	4.5	16.76	3.8	-1219688	-1740209	-3846838	0.116	0.176	0	0	62447	-32018	8611	-34819	45
207	18.85	4.5	11.26	3.8	859291	1361827	2385401	0.096	0.176	0	0	62095	27536	10820	34623	45
207	18.85	4.5	11.26	3.8	-1022097	-1677946	-3835655	0.145	0.176	0	0	62095	-32561	10820	-34623	45
275	18.85	4.5	13.45	3.7	2202066	2202066	2825080	0.103	0.201	0	0	61707	27177	10787	39321	45
275	18.85	4.5	13.45	3.7	-2792651	-2792651	-3844637	0.13	0.201	0	0	61707	-32919	10787	-39321	45
310	18.85	4.5	13.45	3.7	2549006	2549006	2825080	0.103	0	0	0	62110	26993	10821	0	45
310	18.85	4.5	13.45	3.7	-3257753	-3257753	-3844637	0.13	0	0	0	62110	-33103	10821	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-31476	-32289	-24143	28621	27807	20577
35	630	-31659	-32289	-24330	28437	27807	20389
103	271	-32018	-32289	-24696	28078	27807	20024
207	-271	-32561	-32289	-25248	27536	27807	19471
275	-630	-32919	-32289	-25614	27177	27807	19106
310	-814	-33103	-32289	-25801	26993	27807	18918

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	379213	14	213	379213	14									0	0	0	0
35	343427	13	193	343427	13									0	0	0	0
103	193601	7	111	193601	7									0.01	0	0.01	0
207	-81403	3	47	-81403	3									0	0	0	0
275	-295292	12	170	-295292	12									0	0	0	0
310	-354373	14	204	-354373	14									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	45	3904824	-3848599
1	275	46	2825080	-3844637

Trave a "Piano 1" 46-47

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 46 e tra il filo 47; asta sap n° 149  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	21.99	3.8	3978774	3978774	4531845	0.137	0	0	0	62447	19776	11421	0	45
0	18.85	4.5	21.99	3.8	-3288646	-3288646	-3850077	0.103	0	0	0	62447	-21473	11421	0	45
35	18.85	4.5	21.99	3.8	3673516	3673516	4531845	0.137	0.126	0	0	62447	19592	11421	24871	45
35	18.85	4.5	21.99	3.8	-3011285	-3011285	-3850077	0.103	0.126	0	0	62447	-21656	11421	-24871	45
163	12.75	4.1	12.57	3.8	1417162	1871057	2620677	0.104	0.126	0	0	62447	18918	9478	24871	45
163	12.75	4.1	12.57	3.8	-1044780	-1427504	-2630677	0.1	0.126	0	0	62447	-22330	9478	-24871	45
327	17.98	4.9	12.57	3.8	1329885	1686457	2647492	0.11	0.126	0	0	61813	18061	8569	24618	45
327	17.98	4.9	12.57	3.8	-1582720	-2062768	-3632060	0.131	0.126	0	0	61813	-23188	10627	-24618	45
455	25.13	5.3	18.85	3.8	3094997	3094997	3915581	0.127	0.126	0	0	60781	17387	11787	24207	45
455	25.13	5.3	18.85	3.8	-4040466	-4040466	-5026885	0.142	0.126	0	0	60781	-23861	11787	-24207	45
490	25.13	5.3	18.85	3.8	3332480	3332480	3915581	0.127	0	0	0	61614	17203	11864	0	45
490	25.13	5.3	18.85	3.8	-4385603	-4385603	-5026885	0.142	0	0	0	61614	-24045	11864	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1286	-21473	-22759	-16849	19776	18490	15669
35	1103	-21656	-22759	-17035	19592	18490	15483
163	429	-22330	-22759	-17717	18918	18490	14802
327	-429	-23188	-22759	-18584	18061	18490	13934
455	-1103	-23861	-22759	-19266	17387	18490	13252
490	-1286	-24045	-22759	-19452	17203	18490	13066

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	345064	13	189	345064	13									0	0	0	0
35	331116	12	182	331116	12									0	0	0	0
163	186191	8	113	186191	8									0.01	0.01	0.01	0.01
327	-126417	5	74	-126417	5									0	0	0	0
455	-472734	18	257	-472734	18									0	0	0	0
490	-526562	20	286	-526562	20									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	46	4531845	-3850077
1	455	47	3915581	-5026885

Trave a "Piano 1" 47-48

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 47 e tra il filo 48; asta sap n° 150  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	5.1	18.85	3.8	3211485	3211485	3890538	0.136	0	0	0	61707	15386	10787	0	45
0	18.85	5.1	18.85	3.8	-3596867	-3596867	-3799427	0.111	0	0	0	61707	-12078	10787	0	45
35	18.85	5.1	18.85	3.8	3037840	3037840	3890538	0.136	0.126	0	0	60966	15202	10725	24281	45
35	18.85	5.1	18.85	3.8	-3376188	-3376188	-3799427	0.111	0.126	0	0	60966	-12262	10725	-24281	45
210	12.14	4.4	9.42	3.8	1202298	1478266	1990258	0.096	0.082	0	0	62116	14283	9346	16193	45
210	12.14	4.4	9.42	3.8	-1209401	-1514561	-2494573	0.107	0.082	0	0	62116	-13181	8589	-16193	45
420	12.14	4.4	12.01	3.8	1200578	1476097	2510887	0.107	0.082	0	0	62116	13181	8589	16193	45
420	12.14	4.4	12.01	3.8	-1219671	-1527284	-2496054	0.099	0.082	0	0	62116	-14283	9346	-16193	45
595	18.85	5.1	18.85	3.8	3031837	3031837	3890538	0.136	0.126	0	0	60966	12262	10725	24281	45
595	18.85	5.1	18.85	3.8	-3402154	-3402154	-3799427	0.111	0.126	0	0	60966	-15202	10725	-24281	45
630	18.85	5.1	18.85	3.8	3204237	3204237	3890538	0.136	0	0	0	61707	12078	10787	0	45
630	18.85	5.1	18.85	3.8	-3623550	-3623550	-3799427	0.111	0	0	0	61707	-15386	10787	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1654	-12078	-13732	-10091	15386	13732	13279
35	1470	-12262	-13732	-10271	15202	13732	13098
210	551	-13181	-13732	-11173	14283	13732	12197
420	-551	-14283	-13732	-12255	13181	13732	11114
595	-1470	-15202	-13732	-13156	12262	13732	10213
630	-1654	-15386	-13732	-13337	12078	13732	10032

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkIR	wkIF	wkIQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-192691	7	109	-192691	7									0	0	0	0
35	-169174	6	96	-169174	6									0	0	0	0
210	-3552	0	2	-3552	0									0	0	0	0
420	-9546	0	6	-9546	0									0	0	0	0
595	-185159	7	105	-185159	7									0	0	0	0
630	-209656	8	119	-209656	8									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	47	3890538	-3799427
1	595	48	3890538	-3799427

Trave a "Piano 1" 48-49

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 48 e tra il filo 49; asta sap n° 151  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	5.5	18.85	3.8	3338055	3338055	3891142	0.137	0	0	0	61495	22529	11337	0	45
0	21.99	5.5	18.85	3.8	-4352941	-4352941	-4390127	0.126	0	0	0	61495	-17145	11337	0	45
35	21.99	5.5	18.85	3.8	3100158	3100158	3891142	0.137	0.126	0	0	60542	22345	11253	24112	45
35	21.99	5.5	18.85	3.8	-4010306	-4010306	-4390127	0.126	0.126	0	0	60542	-17329	11253	-24112	45
163	16.27	5.1	12.57	3.8	1332038	1689206	2639318	0.114	0.126	0	0	61746	21672	10274	24591	45
163	16.27	5.1	12.57	3.8	-1570687	-2047144	-3285444	0.121	0.126	0	0	61746	-18003	8564	-24591	45
327	12.75	4.1	12.57	3.8	1406125	1856428	2620677	0.104	0.126	0	0	62447	20814	9478	24871	45
327	12.75	4.1	12.57	3.8	-1046457	-1429778	-2630677	0.1	0.126	0	0	62447	-18860	9478	-24871	45
455	18.85	4.5	21.99	3.8	3644349	3644349	4531845	0.137	0.126	0	0	62447	20140	11421	24871	45
455	18.85	4.5	21.99	3.8	-3015968	-3015968	-3850077	0.103	0.126	0	0	62447	-19534	11421	-24871	45
490	18.85	4.5	21.99	3.8	3947107	3947107	4531845	0.137	0	0	0	62447	19957	11421	0	45
490	18.85	4.5	21.99	3.8	-3293745	-3293745	-3850077	0.103	0	0	0	62447	-19718	11421	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1286	-17145	-18431	-13089	22529	21243	19313
35	1103	-17329	-18431	-13275	22345	21243	19127
163	429	-18003	-18431	-13957	21672	21243	18445
327	-429	-18860	-18431	-14825	20814	21243	17577
455	-1103	-19534	-18431	-15507	20140	21243	16895
490	-1286	-19718	-18431	-15692	19957	21243	16709



Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-507443	19	282	-507443	19									0	0	0	0	
35	-455074	17	253	-455074	17									0	0	0	0	
163	-119324	5	71	-119324	5									0	0	0	0	
327	179834	7	109	179834	7									0.01	0.01	0.01	0.01	
455	314190	12	172	314190	12									0	0	0	0	
490	326681	12	179	326681	12									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	48	3891142	-4390127
1	455	49	4531845	-3850077

Trave a "Piano 1" 49-50

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 49 e tra il filo 50; asta sap n° 152  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	13.45	3.7	2551391	2551391	2825080	0.103	0	0	0	62110	33103	10821	0	45
0	18.85	4.5	13.45	3.7	-3239570	-3239570	-3844637	0.13	0	0	0	62110	-26993	10821	0	45
35	18.85	4.5	13.45	3.7	2204020	2204020	2825080	0.103	0.201	0	0	61707	32919	10787	39321	45
35	18.85	4.5	13.45	3.7	-2776744	-2776744	-3844637	0.13	0.201	0	0	61707	-27177	10787	-39321	45
103	18.85	4.5	11.26	3.8	859591	1362743	2385401	0.096	0.176	0	0	62095	32561	10820	34623	45
103	18.85	4.5	11.26	3.8	-1014918	-1667520	-3835655	0.145	0.176	0	0	62095	-27536	10820	-34623	45
207	18.85	4.5	16.76	3.8	1600868	2235486	3485946	0.114	0.176	0	0	62447	32018	8611	34819	45
207	18.85	4.5	16.76	3.8	-1221886	-1743022	-3846838	0.116	0.176	0	0	62447	-28078	10432	-34819	45
275	18.85	4.5	18.85	3.8	3298631	3298631	3904824	0.123	0.176	0	0	62447	31659	10702	34819	45
275	18.85	4.5	18.85	3.8	-2630378	-2630378	-3848599	0.11	0.176	0	0	62447	-28437	10849	-34819	45
310	18.85	4.5	18.85	3.8	3738161	3738161	3904824	0.123	0	0	0	62447	31476	10849	0	45
310	18.85	4.5	18.85	3.8	-3001045	-3001045	-3848599	0.11	0	0	0	62447	-28621	10849	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-26993	-27807	-18942	33103	32289	25676
35	630	-27177	-27807	-19129	32919	32289	25488
103	271	-27536	-27807	-19495	32561	32289	25123
207	-271	-28078	-27807	-20048	32018	32289	24570
275	-630	-28437	-27807	-20413	31659	32289	24205
310	-814	-28621	-27807	-20600	31476	32289	24017

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-344089	14	198	-344089	14									0	0	0	0	
35	-286362	11	164	-286362	11									0	0	0	0	
103	-77664	3	45	-77664	3									0	0	0	0	
207	189491	7	108	189491	7									0.01	0	0.01	0	
275	334126	13	188	334126	13									0	0	0	0	
310	368558	14	207	368558	14									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	49	2825080	-3844637
1	275	50	3904824	-3848599

Trave a "Piano 2" 1-2

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 1 e tra il filo 2; asta sap n° 224  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	15.71	3.8	9.42	3.8	1051286	1051286	1968125	0.082	0	0	0	62447	21357	10209	0	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
0	15.71	3.8	9.42	3.8	-2780571	-2780571	-3245271	0.132									
35	15.71	3.8	9.42	3.8	1096309	1150482	1968125	0.082	0.126	0	0	62447	20017	10209	24871	45	
35	15.71	3.8	9.42	3.8	-2477021	-2477021	-3245271	0.132	0.126	0	0	62447	-1263	10209	-24871	45	
187	9.42	3.8	9.42	3.8	1022749	1097638	1967990	0.091	0.09	0	0	62447	14209	8611	17746	45	
187	9.42	3.8	9.42	3.8	-354802	-648006	-1967990	0.091	0.09	0	0	62447	-7070	8611	-17746	45	
373	9.42	3.8	9.42	3.8	1017858	1091436	1967990	0.091	0.09	0	0	62447	7062	8611	17746	45	
373	9.42	3.8	9.42	3.8	-350391	-642415	-1967990	0.091	0.09	0	0	62447	-14217	8611	-17746	45	
525	15.71	3.8	9.42	3.8	1083615	1139212	1968125	0.082	0.126	0	0	62447	1255	10209	24871	45	
525	15.71	3.8	9.42	3.8	-2465589	-2465589	-3245271	0.132	0.126	0	0	62447	-20025	10209	-24871	45	
560	15.71	3.8	9.42	3.8	1037694	1037694	1968125	0.082	0	0	0	62447	-21365	10209	0	45	
560	15.71	3.8	9.42	3.8	-2768333	-2768333	-3245271	0.132									

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	10717	78	-10640	3852	21357	10640	18035
35	9377	-1263	-10640	2484	20017	10640	16666
187	3570	-7070	-10640	-3444	14209	10640	10738
373	-3578	-14217	-10640	-10741	7062	10640	3442
525	-9385	-20025	-10640	-16669	1255	10640	-2487
560	-10725	-21365	-10640	-18037	-86	10640	-3855

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-864643	38	1091	-864643	38					16.7	0.007	0.007	0.007	0	0	0	0
35	-690356	30	871	-690356	30					16.7	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0
187	333974	14	210	333974	14									0.04	0.03	0.04	0.03
373	333733	14	210	333733	14									0.04	0.03	0.04	0.03
525	-690987	30	872	-690987	30					16.7	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0
560	-865319	38	1092	-865319	38					16.7	0.007	0.007	0.007	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	1	1968125	-3245271
1	525	2	1968125	-3245271

Trave a "Piano 2" 1-5

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 1 e tra il filo 5; asta sap n° 225  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1749845	1749845	1967990	0.091	0	0	0	62447	18336	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-972963	-972963	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-14750	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	1524733	1524733	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17819	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-904763	-904763	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15267	8611	-24871	45
99	9.42	3.8	9.42	3.8	683509	1024262	1967990	0.091	0.097	0	0	62447	16871	8611	19101	45
99	9.42	3.8	9.42	3.8	-690817	-768119	-1967990	0.091	0.097	0	0	62447	-16215	8611	-19101	45
198	9.42	3.8	9.42	3.8	60826	85056	1967990	0.091	0.097	0	0	62447	15406	8611	19101	45
198	9.42	3.8	9.42	3.8	-829967	-1186287	-1967990	0.091	0.097	0	0	62447	-17679	8611	-19101	45
280	10.56	3.8	9.42	3.8	-2030764	-2030764	-2201104	0.097	0.176	0	0	62495	14200	8833	34846	45
280	10.56	3.8	9.42	3.8					0.176	0	0	62495	-18885	8946	-34846	45
298	10.56	3.8	9.42	3.8	-2175116	-2175116	-2201104	0.097	0	0	0	62471	11585	8883	0	45
298	10.56	3.8	9.42	3.8					0	0	0	62471	-21501	8944	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	2267	-14750	-17017	-11853	18336	16069	4280
35	1750	-15267	-17017	-12380	17819	16069	3753
99	802	-16215	-17017	-13346	16871	16069	2786
198	-662	-17679	-17017	-14840	15406	16069	1293
280	-1869	-18885	-17017	-16304	14200	16069	-171
298	-4484	-21501	-17017	-18690	11585	16069	-2557

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	388441	16	244	388441	16									0	0	0	0
35	309985	13	195	309985	13									0	0	0	0
99	-3654	0	2	-3654	0									0	0	0	0
198	-613013	32	1264	-613013	32					19.9	0.008	0.008	0.008	0	0	0	0
280	-1229220	61	2271	-1229220	61					19.2	0.018	0.018	0.018	0	0	0	0
298	-1301039	65	2403	-1301039	65					19.2	0.019	0.019	0.019	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	1	1967990	-1967990
1	280	5	1968865	-2201104

Trave a "Piano 2" 2-6

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 2 e tra il filo 6; asta sap n° 223  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1718591	1718591	1967990	0.091	0	0	0	62447	18288	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-940861	-940861	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-14797	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	1497192	1497192	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17771	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-876502	-876502	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15314	8611	-24871	45
99	9.42	3.8	9.42	3.8	669325	1004786	1967990	0.091	0.097	0	0	62447	16824	8611	19101	45
99	9.42	3.8	9.42	3.8	-676378	-748204	-1967990	0.091	0.097	0	0	62447	-16262	8611	-19101	45
198	9.42	3.8	9.42	3.8	60835	85062	1967990	0.091	0.097	0	0	62447	15359	8611	19101	45
198	9.42	3.8	9.42	3.8	-830280	-1179214	-1967990	0.091	0.097	0	0	62447	-17726	8611	-19101	45
280	10.56	3.8	9.42	3.8	-2016360	-2016360	-2201104	0.097	0.176	0	0	62495	14153	8833	34846	45
280	10.56	3.8	9.42	3.8					0.176	0	0	62495	-18933	8946	-34846	45
298	10.56	3.8	9.42	3.8	-2151885	-2151885	-2201104	0.097	0	0	0	62471	12323	8883	0	45
298	10.56	3.8	9.42	3.8					0	0	0	62471	-20762	8944	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	2220	-14797	-17017	-11649	18288	16069	4068
35	1703	-15314	-17017	-12176	17771	16069	3541
99	755	-16262	-17017	-13142	16824	16069	2575
198	-710	-17726	-17017	-14635	15359	16069	1082
280	-1916	-18933	-17017	-16099	14153	16069	-382
298	-3746	-20762	-17017	-18486	12323	16069	-2768

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srm	wkiR	wkiF	wkiQP	srm	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	388865	16	244	388865	16									0	0	0	0
35	310345	13	195	310345	13									0	0	0	0
99	-3526	0	2	-3526	0									0	0	0	0
198	-613245	32	1265	-613245	32					19.9	0.008	0.008	0.008	0	0	0	0
280	-1229747	61	2272	-1229747	61					19.2	0.018	0.018	0.018	0	0	0	0
298	-1301598	65	2404	-1301598	65					19.2	0.019	0.019	0.019	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	2	1967990	-1967990
1	280	6	1968865	-2201104

Trave a "Piano 2" 3-5

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 3 e tra il filo 4; asta sap n° 226  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	10.56	3.8	1973509	1973509	2201104	0.097	0	0	0	62495	25258	8946	0	45
0	9.42	3.8	10.56	3.8	-1625244	-1625244	-1968865	0.088	0	0	0	62495	-24598	8946	0	45
35	9.42	3.8	10.56	3.8	1780607	1780607	2201104	0.097	0.176	0	0	62495	25074	8946	34846	45
35	9.42	3.8	10.56	3.8	-1441098	-1441098	-1968865	0.088	0.176	0	0	62495	-24782	8746	-34846	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	1028404	1311205	1967990	0.091	0.151	0	0	62447	24716	8611	29845	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	-747717	-1002780	-1967990	0.091	0.151	0	0	62447	-25141	8611	-29845	45
207	18.18	3.8	15.46	3.8	252376	489452	3205419	0.097	0.151	0	0	62447	24173	8611	29845	45
207	18.18	3.8	15.46	3.8	-157516	-458298	-3758349	0.116	0.151	0	0	62447	-25683	10156	-29845	45
275	18.85	3.8	18.85	3.8	881691	881691	3897772	0.108	0.151	0	0	62447	23814	10849	29845	45
275	18.85	3.8	18.85	3.8	-973779	-973779	-3897772	0.108	0.151	0	0	62447	-26042	10849	-29845	45
310	18.85	3.8	18.85	3.8	1042541	1042541	3897772	0.108	0	0	0	62447	23631	10849	0	45
310	18.85	3.8	18.85	3.8	-1189977	-1189977	-3897772	0.108	0	0	0	62447	-26226	10849	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-24598	-25412	-10436	25258	24444	10329
35	630	-24782	-25412	-10623	25074	24444	10141
103	271	-25141	-25412	-10988	24716	24444	9776
207	-271	-25683	-25412	-11541	24173	24444	9223
275	-630	-26042	-25412	-11906	23814	24444	8858
310	-814	-26226	-25412	-12094	23631	24444	8670

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	174133	7	108	174133	7									0	0	0	0
35	169755	7	106	169755	7									0	0	0	0
103	140343	6	88	140343	6									0.01	0	0.01	0
207	47430	2	27	47430	2									0	0	0	0
275	-46044	2	26	-46044	2									0	0	0	0
310	-73718	3	41	-73718	3									0	0	0	0

campata n. 2 tra il filo 4 e tra il filo 5; asta sap n° 227,228  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovreresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	3.8	18.85	3.8	2516635	2516635	3897772	0.108	0	0	0	62447	15809	10849	0	45
0	18.85	3.8	18.85	3.8	-2622049	-2622049	-3897772	0.108	0	0	0	62447	-15733	10849	0	45
35	18.85	3.8	18.85	3.8	2328904	2328904	3897772	0.108	0.126	0	0	62447	15625	10849	24871	45
35	18.85	3.8	18.85	3.8	-2419175	-2419175	-3897772	0.108	0.126	0	0	62447	-15916	10813	-24871	45
163	12.75	3.8	9.42	3.8	910653	1198275	1968139	0.085	0.096	0	0	62447	14952	9523	18902	45
163	12.75	3.8	9.42	3.8	-973003	-1252863	-2645840	0.11	0.096	0	0	62447	-16590	8611	-18902	45
327	11.64	3.8	9.42	3.8	742331	996538	1968116	0.086	0.096	0	0	62447	14094	8611	18902	45
327	11.64	3.8	9.42	3.8	-1019747	-1333033	-2420370	0.103	0.096	0	0	62447	-17448	9238	-18902	45
455	15.71	3.8	10.56	3.8	1991777	1991777	2201841	0.085	0.176	0	0	62447	13420	10182	34819	45
455	15.71	3.8	10.56	3.8	-2634745	-2634745	-3250188	0.124	0.176	0	0	62447	-18121	10209	-34819	45
490	15.71	3.8	10.56	3.8	2156356	2156356	2201841	0.085	0	0	0	62471	13237	10211	0	45
490	15.71	3.8	10.56	3.8	-2860772	-2860772	-3250188	0.124	0	0	0	62471	-18305	10211	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1286	-15733	-17019	-10532	15809	14523	11788
35	1103	-15916	-17019	-10716	15625	14523	11604
163	429	-16590	-17019	-11390	14952	14523	10931
327	-429	-17448	-17019	-12247	14094	14523	10073
455	-1103	-18121	-17019	-12921	13420	14523	9399
490	-1286	-18305	-17019	-13105	13237	14523	9216

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-52707	2	30	-52707	2									0	0	0	0
35	-45136	2	25	-45136	2									0	0	0	0
163	-31175	1	19	-31175	1									0	0	0	0
327	-138708	6	85	-138708	6									0	0	0	0
455	-321484	13	190	-321484	13									0	0	0	0
490	-352208	14	208	-352208	14									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	3	2201104	-1968865
1	275	4	3897772	-3897772
2	35	4	3897772	-3897772
2	455	5	2201841	-3250188

Trave a "Piano 2" 3-9

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 3 e tra il filo 9; asta sap n° 229  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovreresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	4.9	11.69	3.7	913988	913988	2494307	0.103	0	0	0	61855	24648	11369	0	45
0	21.99	4.9	11.69	3.7	-3969483	-3969483	-4402965	0.185								
35	21.99	4.9	11.69	3.7	1049913	1356409	2494307	0.103	0.176	0	0	61177	23318	11309	34111	45
35	21.99	4.9	11.69	3.7	-3625816	-3625816	-4402965	0.185								
267	9.42	3.8	9.42	3.8	1811484	1830184	1967990	0.091	0.109	0	0	62447	14514	8611	21527	45
267	9.42	3.8	9.42	3.8	-153106	-431949	-1967990	0.091	0.109	0	0	62447	-4311	8611	-21527	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
533	9.42	3.8	9.42	3.8	1241409	1434623	1967990	0.091	0.109	0	0	62447	4379	8611	21527	45
533	9.42	3.8	9.42	3.8	85261	-225208	-1967990	0.091	0.109	0	0	62447	-14446	8611	-21527	45
765	21.99	5.5	11.69	3.7	191665	552592	2490837	0.113	0.176	0	0	60542	-23250	11253	-33757	45
765	21.99	5.5	11.69	3.7	-3675622	-3675622	-4353792	0.187								
800	21.99	5.5	11.69	3.7	33659	33659	2490837	0.113	0	0	0	61538	-24580	11341	0	45
800	21.99	5.5	11.69	3.7	-4041369	-4041369	-4353792	0.187								

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	15205	5824	-9381	9043	24648	9444	20578
35	13875	4494	-9381	7694	23318	9444	19228
267	5070	-4311	-9381	-1239	14514	9444	10295
533	-5065	-14446	-9381	-11522	4379	9444	13
765	-13869	-23250	-9381	-20454	-4425	9444	-8920
800	-15199	-24580	-9381	-21804	-5756	9444	-10269

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1527748	60	1467	-1527748	60					16.2	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0
35	-1287951	51	1236	-1287951	51					16.2	0.008	0.008	0.008	0	0	0	0
267	829189	43	1710	829189	43	21.5	0.014	0.014	0.014					0.19	0.26	0.19	0.26
533	663335	34	1368	663335	34	21.5	0.01	0.01	0.01					0.17	0.24	0.17	0.24
765	-1741978	70	1719	-1741978	70					16.5	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0
800	-2003855	80	1977	-2003855	80					16.5	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	3	2494307	-4402965
1	765	9	2490837	-4353792

Trave a "Piano 2" 4-10

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 4 e tra il filo 10; asta sap n° 276  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	9.42	3.8	-3259334	-3259334	-3818220	0.168	0	0	0	62077	30888	10818	0	45
18	18.85	4.5	9.42	3.8	-3064872	-3064872	-3818220	0.168	0.151	0	0	61707	29581	10787	29491	45 *
278	9.42	3.8	15.71	3.8	2284538	2471193	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	15797	10209	29845	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-648	10209	-29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8	1951215	2293330	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	1089	10209	29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-15357	9492	-29845	45
818	21.99	5.5	13.95	3.7	-3788182	-3788182	-4385801	0.15	0.176	0	0	60542	-30278	11253	-33757	45
835	21.99	5.5	13.95	3.7	-4005661	-4005661	-4385801	0.15	0	0	0	61567	-31531	11344	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	22442	14442	-8000	15336	30888	8445	28794
18	21135	13135	-8000	14503	29581	8445	27213
278	7352	-648	-8000	3091	15797	8445	9209
557	-7357	-15357	-8000	-11617	1089	8445	-5500
818	-21141	-30278	-8000	-30278	-12695	8445	-16180
835	-22065	-31531	-8000	-31531	-13620	8445	-16849

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1889438	80	2066	-1889438	80					16.6	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0
18	-1721739	73	1882	-1721739	73					16.6	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
278	1685610	74	2128	1685610	74	16.7	0.015	0.015	0.015					0.48	0.62	0.48	0.62
557	1350411	59	1705	1350411	59	16.7	0.012	0.012	0.012					0.44	0.57	0.44	0.57
818	-2684356	103	2633	-2684356	103					16.6	0.02	0.02	0.02	0	0	0	0
835	-2875073	110	2820	-2875073	110					16.6	0.021	0.021	0.021	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	4	2014157	-3818220
1	818	10	2938136	-4385801

Trave a "Piano 2" 5-6

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 5 e tra il filo 6; asta sap n° 279  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
0	9.42	3.8	9.42	3.8	946332	946332	1967990	0.091	0	0	0	62447	14673	8611	0	45	
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1946832	-1946832	-1967990	0.091									
35	9.42	3.8	9.42	3.8	960887	972369	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	12967	8611	24871	45	
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-1762034	-1762034	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-1090	8611	-24871	45	
210	9.42	3.8	9.42	3.8	826280	885405	1967990	0.091	0.062	0	0	62447	9256	8611	12209	45	
210	9.42	3.8	9.42	3.8	-196301	-383835	-1967990	0.091	0.062	0	0	62447	-4801	8611	-12209	45	
420	9.42	3.8	9.42	3.8	828050	887520	1967990	0.091	0.062	0	0	62447	4801	8611	12209	45	
420	9.42	3.8	9.42	3.8	-198923	-387009	-1967990	0.091	0.062	0	0	62447	-9256	8611	-12209	45	
595	9.42	3.8	9.42	3.8	963757	975252	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	1090	8611	24871	45	
595	9.42	3.8	9.42	3.8	-1767178	-1767178	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-12967	8611	-24871	45	
630	9.42	3.8	9.42	3.8	949207	949207	1967990	0.091	0	0	0	62447	-14673	8611	0	45	
630	9.42	3.8	9.42	3.8	-1952122	-1952122	-1967990	0.091									

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	7645	616	-7029	2774	14673	7029	12512
35	5939	-1090	-7029	1158	12967	7029	10895
210	2227	-4801	-7029	-2644	9256	7029	7094
420	-2227	-9256	-7029	-7098	4801	7029	2640
595	-5939	-12967	-7029	-10900	1090	7029	-1162
630	-7645	-14673	-7029	-12516	-616	7029	-2778

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-500250	21	314	-500250	21									0	0	0	0
35	-400574	17	252	-400574	17									0	0	0	0
210	314990	13	198	314990	13									0.05	0.05	0.05	0.05
420	314563	13	198	314563	13									0.05	0.05	0.05	0.05
595	-401710	17	252	-401710	17									0	0	0	0
630	-501458	21	315	-501458	21									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	5	1967990	-1967990
1	595	6	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 5-11

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 5 e tra il filo 11; asta sap n° 206  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
0	28.27	6	21.99	3.8	-4904314	-4904314	-5571846	0.146	0	0	0	61213	42179	12301	0	45	
18	28.27	6	21.99	3.8	-4641717	-4641717	-5571846	0.146	0.226	0	0	59978	40970	12182	42997	45	
278	9.42	3.8	21.99	3.8	2553736	3001490	4451162	0.221	0.226	0	0	62447	22949	10710	44767	45	
278	9.42	3.8	21.99	3.8					0.226	0	0	62447	-3758	11421	-44767	45	
557	9.42	3.8	21.99	3.8	2553735	3001491	4451162	0.221	0.226	0	0	62447	3719	11421	44767	45	
557	9.42	3.8	21.99	3.8					0.226	0	0	62447	-22988	10710	-44767	45	
818	31.42	5.8	25.13	4.3	-4637159	-4637159	-6196823	0.161	0.226	0	0	60225	-41009	12642	-43174	45	
835	31.42	5.8	25.13	4.3	-4927371	-4927371	-6196823	0.161	0	0	0	61058	-42218	12725	0	45	

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	28845	15472	-13373	20539	42179	13334	38904
18	27636	14263	-13373	19673	40970	13334	37264
278	9615	-3758	-13373	6166	22949	13334	12814
557	-9615	-22988	-13373	-13276	3719	13334	-6507
818	-27636	-41009	-13373	-37726	-14302	13334	-19919
835	-28845	-42218	-13373	-39366	-15511	13334	-20785

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-3493459	112	2729	-3493459	112					14.9	0.019	0.019	0.019	0	0	0	0	
18	-3259381	104	2546	-3259381	104					14.9	0.017	0.017	0.017	0	0	0	0	
278	1560624	62	1430	1560624	62	14.7	0.009	0.009	0.009					0.43	0.46	0.43	0.46	
557	1513249	60	1386	1513249	60	14.7	0.009	0.009	0.009					0.42	0.46	0.42	0.46	
818	-3395549	102	2374	-3395549	102					14.3	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0	
835	-3632607	109	2539	-3632607	109					14.3	0.017	0.017	0.017	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	5	4501405	-5571846
1	818	11	5095124	-6196823

Trave a "Piano 2" 6-7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 6 e tra il filo 7; asta sap nø 221,222  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	15.71	3.8	10.56	3.8	2146351	2146351	2201841	0.085	0	0	0	62471	15680	10211	0	45
0	15.71	3.8	10.56	3.8	-2849613	-2849613	-3250188	0.124	0	0	0	62471	-11707	10211	0	45
35	15.71	3.8	10.56	3.8	1982544	1982544	2201841	0.085	0.176	0	0	62447	15497	10209	34819	45
35	15.71	3.8	10.56	3.8	-2624406	-2624406	-3250188	0.124	0.176	0	0	62447	-11891	10182	-34819	45
163	11.64	3.8	9.42	3.8	738770	991853	1968116	0.086	0.08	0	0	62447	14823	9238	15917	45
163	11.64	3.8	9.42	3.8	-1015425	-1327518	-2420370	0.103	0.08	0	0	62447	-12565	8611	-15917	45
327	11.64	3.8	9.42	3.8	907357	1193780	1968116	0.086	0.08	0	0	62447	13965	8611	15917	45
327	11.64	3.8	9.42	3.8	-969383	-1248113	-2420370	0.103	0.08	0	0	62447	-13422	9238	-15917	45
455	15.71	3.8	13.45	3.7	2319580	2319580	2795313	0.095	0.126	0	0	62447	13292	10182	24871	45
455	15.71	3.8	13.45	3.7	-2409871	-2409871	-3255514	0.11	0.126	0	0	62447	-14096	10209	-24871	45
490	15.71	3.8	13.45	3.7	2506490	2506490	2795313	0.095	0	0	0	62481	13108	10212	0	45
490	15.71	3.8	13.45	3.7	-2611972	-2611972	-3255514	0.11	0	0	0	62481	-14280	10212	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1286	-11707	-12994	-9172	15680	14394	13058
35	1103	-11891	-12994	-9355	15497	14394	12874
163	429	-12565	-12994	-10029	14823	14394	12200
327	-429	-13422	-12994	-10887	13965	14394	11343
455	-1103	-14096	-12994	-11560	13292	14394	10669
490	-1286	-14280	-12994	-11744	13108	14394	10485

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-351631	14	208	-351631	14									0	0	0	0	
35	-320931	13	190	-320931	13									0	0	0	0	
163	-138327	6	85	-138327	6									0	0	0	0	
327	-31013	1	19	-31013	1									0	0	0	0	
455	-45146	2	26	-45146	2									0	0	0	0	
490	-52741	2	31	-52741	2									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	6	2201841	-3250188
1	455	7	2795313	-3255514

Trave a "Piano 2" 6-12

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 6 e tra il filo 12; asta sap nø 238  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	28.27	6	21.99	3.8	-4895727	-4895727	-5571846	0.146	0	0	0	61213	42179	12301	0	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
18	28.27	6	21.99	3.8	-4633399	-4633399	-5571846	0.146	0.226	0	0	59978	40970	12182	42997	45
278	9.42	3.8	21.99	3.8	2553736	3001490	4451162	0.221	0.226	0	0	62447	22949	10710	44767	45
278	9.42	3.8	21.99	3.8					0.226	0	0	62447	-3758	11421	-44767	45
557	9.42	3.8	21.99	3.8	2553735	3001491	4451162	0.221	0.226	0	0	62447	3719	11421	44767	45
557	9.42	3.8	21.99	3.8					0.226	0	0	62447	-22988	10710	-44767	45
818	31.42	5.8	25.13	4.3	-4627376	-4627376	-6196823	0.161	0.226	0	0	60225	-41009	12642	-43174	45
835	31.42	5.8	25.13	4.3	-4927832	-4927832	-6196823	0.161	0	0	0	61058	-42218	12725	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	28845	15472	-13373	20538	42179	13334	38903
18	27636	14263	-13373	19672	40970	13334	37263
278	9615	-3758	-13373	6190	22949	13334	12813
557	-9615	-22988	-13373	-13277	3719	13334	-6532
818	-27636	-41009	-13373	-37727	-14302	13334	-19920
835	-28845	-42218	-13373	-39367	-15511	13334	-20786

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-3493164	112	2729	-3493164	112					14.9	0.019	0.019	0.019	0	0	0	0
18	-3259092	104	2546	-3259092	104					14.9	0.017	0.017	0.017	0	0	0	0
278	1560710	62	1430	1560710	62	14.7	0.009	0.009	0.009					0.43	0.46	0.43	0.46
557	1513118	60	1386	1513118	60	14.7	0.009	0.009	0.009					0.42	0.46	0.42	0.46
818	-3395883	102	2374	-3395883	102					14.3	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0
835	-3632948	109	2539	-3632948	109					14.3	0.017	0.017	0.017	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	6	4501405	-5571846
1	818	12	5095124	-6196823

Trave a "Piano 2" 7-8

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 7 e tra il filo 8; asta sap n° 239

sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2

sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1030484	1030484	1967990	0.091	0	0	0	62447	17214	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1181081	-1181081	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-15586	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	871613	871613	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17030	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-966314	-966314	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15770	8611	-24871	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	249893	484140	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16671	8611	19897	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	-155539	-454276	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16129	8611	-19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	1022104	1302866	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16129	8611	19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	-738737	-990977	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16671	8611	-19897	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	1768827	1768827	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	15770	8611	24871	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	-1424531	-1424531	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-17030	8611	-24871	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	1960299	1960299	1967990	0.091	0	0	0	62447	15586	8611	0	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	-1606697	-1606697	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-17214	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-15586	-16400	-8561	17214	16400	12015
35	630	-15770	-16400	-8749	17030	16400	11828
103	271	-16129	-16400	-9114	16671	16400	11462
207	-271	-16671	-16400	-9667	16129	16400	10910
275	-630	-17030	-16400	-10032	15770	16400	10544
310	-814	-17214	-16400	-10220	15586	16400	10357

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-75299	3	47	-75299	3									0	0	0	0
35	-47350	2	30	-47350	2									0	0	0	0
103	47177	2	30	47177	2									0	0	0	0
207	141683	6	89	141683	6									0.01	0	0.01	0
275	172148	7	108	172148	7									0	0	0	0
310	176801	7	111	176801	7									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	7	1967990	-1967990
1	275	8	1967990	-1967990



Trave a "Piano 2" 7-13

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 7 e tra il filo 13; asta sap n° 284  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	9.42	3.8	-3243863	-3243863	-3818220	0.168	0	0	0	62077	30888	10818	0	45
18	18.85	4.5	9.42	3.8	-3049692	-3049692	-3818220	0.168	0.151	0	0	61707	29581	10787	29491	45 *
278	9.42	3.8	15.71	3.8	2284120	2470817	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	15797	10209	29845	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-648	10209	-29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8	1951215	2293330	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	1089	10209	29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-15357	9492	-29845	45
818	21.99	5.5	13.95	3.7	-3776071	-3776071	-4385801	0.15	0.176	0	0	60542	-30276	11253	-33757	45
835	21.99	5.5	13.95	3.7	-3993239	-3993239	-4385801	0.15	0	0	0	61567	-31529	11344	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	22442	14442	-8000	15337	30888	8445	28795
18	21135	13135	-8000	14504	29581	8445	27214
278	7352	-648	-8000	3127	15797	8445	9175
557	-7357	-15357	-8000	-11595	1089	8445	-5533
818	-21141	-30276	-8000	-30276	-12695	8445	-16179
835	-22065	-31529	-8000	-31529	-13620	8445	-16848

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkIR	wkIF	wkIQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1890070	80	2066	-1890070	80					16.6	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0
18	-1722360	73	1883	-1722360	73					16.6	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
278	1685301	74	2127	1685301	74	16.7	0.015	0.015	0.015					0.48	0.62	0.48	0.62
557	1350435	59	1705	1350435	59	16.7	0.012	0.012	0.012					0.44	0.57	0.44	0.57
818	-2684020	103	2632	-2684020	103					16.6	0.02	0.02	0.02	0	0	0	0
835	-2874727	110	2819	-2874727	110					16.6	0.021	0.021	0.021	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	7	2014157	-3818220
1	818	13	2938136	-4385801

Trave a "Piano 2" 8-14

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 8 e tra il filo 14; asta sap n° 259  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	4.9	11.69	3.7	875236	875236	2494307	0.103	0	0	0	61855	24643	11369	0	45
0	21.99	4.9	11.69	3.7	-3937321	-3937321	-4402965	0.185								
35	21.99	4.9	11.69	3.7	1012802	1323342	2494307	0.103	0.176	0	0	61177	23313	11309	34111	45
35	21.99	4.9	11.69	3.7	-3595010	-3595010	-4402965	0.185								
267	9.42	3.8	9.42	3.8	1795786	1812136	1967990	0.091	0.109	0	0	62447	14508	8611	21527	45
267	9.42	3.8	9.42	3.8	-140004	-416903	-1967990	0.091	0.109	0	0	62447	-4316	8611	-21527	45
533	9.42	3.8	9.42	3.8	1234135	1434284	1967990	0.091	0.109	0	0	62447	4373	8611	21527	45
533	9.42	3.8	9.42	3.8	94209	-213910	-1967990	0.091	0.109	0	0	62447	-14451	8611	-21527	45
765	21.99	5.5	11.69	3.7	166688	530959	2490837	0.113	0.176	0	0	60542	-23256	11253	-33757	45
765	21.99	5.5	11.69	3.7	-3645260	-3645260	-4353792	0.187								
800	21.99	5.5	11.69	3.7	7325	7325	2490837	0.113	0	0	0	61538	-24586	11341	0	45
800	21.99	5.5	11.69	3.7	-4009367	-4009367	-4353792	0.187								

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	15199	5818	-9381	9135	24643	9444	20503
35	13869	4488	-9381	7785	23313	9444	19153
267	5065	-4316	-9381	-1148	14508	9444	10220

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
533	-5070	-14451	-9381	-11430	4373	9444	-62
765	-13875	-23256	-9381	-20363	-4431	9444	-8995
800	-15205	-24586	-9381	-21713	-5761	9444	-10345

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1531043	60	1470	-1531043	60					16.2	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0
35	-1291104	51	1239	-1291104	51					16.2	0.008	0.008	0.008	0	0	0	0
267	827891	43	1707	827891	43	21.5	0.014	0.014	0.014					0.19	0.26	0.19	0.26
533	664172	34	1370	664172	34	21.5	0.01	0.01	0.01					0.17	0.24	0.17	0.24
765	-1739286	70	1716	-1739286	70					16.5	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0
800	-2001021	80	1974	-2001021	80					16.5	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	8	2494307	-4402965
1	765	14	2490837	-4353792

Trave a "Piano 2" 9-10

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 9 e tra il filo 10; asta sap n° 230  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1762302	1762302	1967990	0.091	0	0	0	62447	17214	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1563797	-1563797	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-15586	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	1584032	1584032	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17030	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-1384542	-1384542	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15770	8611	-24871	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	887928	1149855	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16671	8611	19897	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	-709909	-957996	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16129	8611	-19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	301190	494730	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16129	8611	19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	-252517	-495867	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16671	8611	-19897	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	872405	872405	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	15770	8611	24871	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	-973331	-973331	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-17030	8611	-24871	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	1028364	1028364	1967990	0.091	0	0	0	62447	15586	8611	0	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	-1174895	-1174895	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-17214	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-15586	-16400	-9630	17214	16400	10059
35	630	-15770	-16400	-9817	17030	16400	9872
103	271	-16129	-16400	-10182	16671	16400	9507
207	-271	-16671	-16400	-10735	16129	16400	8954
275	-630	-17030	-16400	-11101	15770	16400	8588
310	-814	-17214	-16400	-11288	15586	16400	8401

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	99252	4	62	99252	4									0	0	0	0
35	99745	4	63	99745	4									0	0	0	0
103	89009	4	56	89009	4									0	0	0	0
207	24336	1	15	24336	1									0	0	0	0
275	-50463	2	32	-50463	2									0	0	0	0
310	-73266	3	46	-73266	3									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	9	1967990	-1967990
1	275	10	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 9-15

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 9 e tra il filo 15; asta sap n° 280  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	10.56	3.8	2183067	2183067	2243218	0.094	0	0	0	62101	33322	10820	0	45
0	18.85	4.5	10.56	3.8	-3273206	-3273206	-3832519	0.151	0	0	0	62101	-24612	10820	0	45
35	18.85	4.5	10.56	3.8	1858771	1858771	2243218	0.094	0.188	0	0	61707	32374	10787	36863	45
35	18.85	4.5	10.56	3.8	-2871518	-2871518	-3832519	0.151	0.188	0	0	61707	-25560	10787	-36863	45
97	18.85	4.5	9.77	3.8	644155	1152586	2084038	0.092	0.188	0	0	62085	31128	10819	37089	45
97	18.85	4.5	9.77	3.8	-1419202	-2010278	-3823571	0.162	0.188	0	0	62085	-26806	10819	-37089	45
193	18.85	4.5	11.73	3.8	763765	1306278	2478167	0.097	0.188	0	0	62099	29355	10820	37098	45
193	18.85	4.5	11.73	3.8	-1425378	-1990865	-3837914	0.141	0.188	0	0	62099	-28579	10820	-37098	45
255	18.85	4.5	13.45	3.7	2060974	2060974	2825080	0.103	0.188	0	0	61707	28224	10787	36863	45
255	18.85	4.5	13.45	3.7	-2815559	-2815559	-3844637	0.13	0.188	0	0	61707	-29709	10787	-36863	45
290	18.85	4.5	13.45	3.7	2407286	2407286	2825080	0.103	0	0	0	62110	27009	10821	0	45
290	18.85	4.5	13.45	3.7	-3199914	-3199914	-3844637	0.13	0	0	0	62110	-30925	10821	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	3060	-24612	-27672	-18966	33322	30262	26441
35	2112	-25560	-27672	-20146	32374	30262	25261
97	866	-26806	-27672	-21241	31128	30262	24165
193	-906	-28579	-27672	-22943	29355	30262	22464
255	-2037	-29709	-27672	-24038	28224	30262	21369
290	-3253	-30925	-27672	-25218	27009	30262	20189

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-545070	22	316	-545070	22									0	0	0	0
35	-506373	20	294	-506373	20									0	0	0	0
97	-387523	16	226	-387523	16									0	0	0	0
193	-330806	13	191	-330806	13									0	0	0	0
255	-377293	15	217	-377293	15									0	0	0	0
290	-396314	16	228	-396314	16									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	9	2243218	-3832519
1	255	15	2825080	-3844637

Trave a "Piano 2" 10-11

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 10 e tra il filo 11; asta sap n° 214  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	11.44	3.8	9.42	3.8	1744831	1744831	1968741	0.086	0	0	0	62467	14714	9186	0	45
0	11.44	3.8	9.42	3.8	-2287154	-2287154	-2380519	0.102	0	0	0	62467	-5997	9186	0	45
35	11.44	3.8	9.42	3.8	1652461	1652461	1968741	0.086	0.126	0	0	62486	14091	9187	24886	45
35	11.44	3.8	9.42	3.8	-2080317	-2080317	-2380519	0.102	0.126	0	0	62486	-6619	9048	-24886	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	831007	1016495	1967990	0.091	0.07	0	0	62447	11808	8611	13928	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	-707583	-956799	-1967990	0.091	0.07	0	0	62447	-8903	8611	-13928	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	619144	780449	1967990	0.091	0.07	0	0	62447	8903	8611	13928	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	-642328	-913003	-1967990	0.091	0.07	0	0	62447	-11808	8611	-13928	45
455	11.44	3.8	9.42	3.8	1321839	1321839	1968741	0.086	0.126	0	0	62486	6619	9048	24886	45
455	11.44	3.8	9.42	3.8	-2126685	-2126685	-2380519	0.102	0.126	0	0	62486	-14091	9187	-24886	45
490	11.44	3.8	9.42	3.8	1398466	1398466	1968741	0.086	0	0	0	62467	5997	9186	0	45
490	11.44	3.8	9.42	3.8	-2349196	-2349196	-2380519	0.102	0	0	0	62467	-14714	9186	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	4359	-5997	-10355	-4639	14714	10355	12459
35	3736	-6619	-10355	-5262	14091	10355	11836
163	1453	-8903	-10355	-7545	11808	10355	9553
327	-1453	-11808	-10355	-10451	8903	10355	6647
455	-3736	-14091	-10355	-12734	6619	10355	4364
490	-4359	-14714	-10355	-13356	5997	10355	3742

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-271161	11	167	-271161	11									0	0	0	0
35	-213928	9	132	-213928	9									0	0	0	0
163	61712	3	39	61712	3									0	0	0	0

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
327	-11592	0	7	-11592	0									0	0	0	0	
455	-402423	17	248	-402423	17									0	0	0	0	
490	-475365	20	293	-475365	20									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	10	1968741	-2380519
1	455	11	1968741	-2380519

Trave a "Piano 2" 10-16

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 10 e tra il filo 16; asta sap n° 278  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	16.59	3.8	9.42	3.8	-3058517	-3058517	-3424999	0.139	0	0	0	62474	26087	10399	0	45
0	16.59	3.8	9.42	3.8					0	0	0	62474	-21329	10399	0	45
18	16.59	3.8	9.42	3.8	-2940475	-2940475	-3424999	0.139	0.151	0	0	62501	25162	10401	29871	45
18	16.59	3.8	9.42	3.8					0.151	0	0	62501	-22253	10302	-29871	45
85	15.71	3.8	9.42	3.8	14906	22657	1968844	0.081	0.136	0	0	62470	24808	10211	26870	45
85	15.71	3.8	9.42	3.8	-2068052	-2377389	-3247334	0.132	0.136	0	0	62470	-22608	9479	-26870	45
170	13.83	3.9	9.42	3.8	14906	22657	1976989	0.086	0.136	0	0	62366	24361	9780	26825	45
170	13.83	3.9	9.42	3.8	-1957379	-2233724	-2858949	0.118	0.136	0	0	62366	-23054	9780	-26825	45
238	14.83	4	9.42	3.8	-2714699	-2714699	-3053802	0.126	0.176	0	0	62176	24007	9838	34668	45
238	14.83	4	9.42	3.8					0.176	0	0	62176	-23408	9994	-34668	45
255	14.83	4	9.42	3.8	13228	13228	1983613	0.087	0	0	0	62312	23082	9989	0	45
255	14.83	4	9.42	3.8	-2815701	-2815701	-3053802	0.126	0	0	0	62312	-24333	10005	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1502	-21329	-22831	-9476	26087	24585	14419
18	578	-22253	-22831	-10378	25162	24585	13517
85	223	-22608	-22831	-10755	24808	24585	13140
170	-223	-23054	-22831	-11201	24361	24585	12694
238	-578	-23408	-22831	-11578	24007	24585	12317
255	-1502	-24333	-22831	-12480	23082	24585	11415

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1631484	70	1953	-1631484	70					15.8	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
18	-1617964	70	1937	-1617964	70					15.8	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
85	-1525488	67	1924	-1525488	67					16	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
170	-1443084	66	2071	-1443084	66					16.8	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0
238	-1404683	63	1895	-1404683	63					16.7	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
255	-1401237	63	1891	-1401237	63					16.7	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	10	1969006	-3424999
1	238	16	1983613	-3053802

Trave a "Piano 2" 11-12

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 11 e tra il filo 12; asta sap n° 215  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	11.69	3.7	9.42	3.8	1322673	1322673	1969504	0.085	0	0	0	62490	13467	9254	0	45
0	11.69	3.7	9.42	3.8	-2205656	-2205656	-2433760	0.103	0	0	0	62490	-2259	9254	0	45
35	11.69	3.7	9.42	3.8	1305101	1305101	1969504	0.085	0.176	0	0	62533	12844	9257	34867	45
35	11.69	3.7	9.42	3.8	-2015590	-2015590	-2433760	0.103	0.176	0	0	62533	-2882	9195	-34867	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	868819	965463	1967990	0.091	0.062	0	0	62447	9731	8611	12209	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
210	9.42	3.8	9.42	3.8	-380015	-584296	-1967990	0.091	0.062	0	0	62447	-5995	8611	-12209	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	870470	967416	1967990	0.091	0.062	0	0	62447	5995	8611	12209	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	-382927	-587815	-1967990	0.091	0.062	0	0	62447	-9731	8611	-12209	45
595	11.69	3.7	9.42	3.8	1308549	1308549	1969504	0.085	0.176	0	0	62533	2882	9195	34867	45
595	11.69	3.7	9.42	3.8	-2022400	-2022400	-2433760	0.103	0.176	0	0	62533	-12844	9257	-34867	45
630	11.69	3.7	9.42	3.8	1326073	1326073	1969504	0.085	0	0	0	62490	2259	9254	0	45
630	11.69	3.7	9.42	3.8	-2212629	-2212629	-2433760	0.103	0	0	0	62490	-13467	9254	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	5604	-2259	-7863	-335	13467	7863	11537
35	4981	-2882	-7863	-958	12844	7863	10914
210	1868	-5995	-7863	-4071	9731	7863	7801
420	-1868	-9731	-7863	-7807	5995	7863	4065
595	-4981	-12844	-7863	-10920	2882	7863	952
630	-5604	-13467	-7863	-11543	2259	7863	329

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-441491	18	272	-441491	18									0	0	0	0
35	-355245	15	219	-355245	15									0	0	0	0
210	244402	10	154	244402	10									0.04	0.04	0.04	0.04
420	243772	10	153	243772	10									0.04	0.03	0.04	0.03
595	-356926	15	220	-356926	15									0	0	0	0
630	-443278	18	273	-443278	18									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	11	1969504	-2433760
1	595	12	1969504	-2433760

Trave a "Piano 2" 11-17

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 11 e tra il filo 17; asta sap n° 207

sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2

sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	13.45	3.7	9.42	3.8	613742	613742	1969214	0.083	0	0	0	62481	23402	9696	0	45
0	13.45	3.7	9.42	3.8	-2585785	-2585785	-2791259	0.115	0	0	0	62481	-17191	9696	0	45
18	13.45	3.7	9.42	3.8	517943	517943	1969214	0.083	0.126	0	0	62514	22193	9699	24897	45
18	13.45	3.7	9.42	3.8	-2447154	-2447154	-2791259	0.115	0.126	0	0	62514	-18400	9584	-24897	45
85	12.56	3.8	9.42	3.8	14867	53165	1969030	0.084	0.126	0	0	62475	21838	9479	24882	45
85	12.56	3.8	9.42	3.8	-1389515	-1785079	-2611426	0.109	0.126	0	0	62475	-18754	8613	-24882	45
170	9.88	3.8	9.42	3.8	14939	289103	1968317	0.089	0.126	0	0	62458	21392	8747	24875	45
170	9.88	3.8	9.42	3.8	-1212407	-1512769	-2061318	0.093	0.126	0	0	62458	-19201	8747	-24875	45
238	10.56	3.8	9.42	3.8	911846	911846	1968865	0.088	0.176	0	0	62495	21038	8795	34846	45
238	10.56	3.8	9.42	3.8	-2017296	-2017296	-2201104	0.097	0.176	0	0	62495	-19555	8946	-34846	45
255	10.56	3.8	9.42	3.8	1040403	1040403	1968865	0.088	0	0	0	62471	20457	8883	0	45
255	10.56	3.8	9.42	3.8	-2123169	-2123169	-2201104	0.097	0	0	0	62471	-20136	8944	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1765	-17191	-18956	-9737	23402	21637	17055
18	556	-18400	-18956	-10916	22193	21637	15876
85	202	-18754	-18956	-11301	21838	21637	15491
170	-245	-19201	-18956	-11747	21392	21637	15045
238	-599	-19555	-18956	-12114	21038	21637	14678
255	-1180	-20136	-18956	-12682	20457	21637	14110

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-986022	45	1443	-986022	45					17.2	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0
18	-964605	44	1412	-964605	44					17.2	0.009	0.009	0.009	0	0	0	0
85	-811195	38	1267	-811195	38					17.5	0.008	0.008	0.008	0	0	0	0
170	-652061	33	1285	-652061	33					19.6	0.009	0.009	0.009	0	0	0	0
238	-552725	23	344	-552725	23									0	0	0	0
255	-541383	23	337	-541383	23									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	11	1969214	-2791259
1	238	17	1968865	-2201104

Trave a "Piano 2" 12-13

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 12 e tra il filo 13; asta sap n° 257  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	11.44	3.8	9.42	3.8	1402419	1402419	1968741	0.086	0	0	0	62467	14716	9186	0	45
0	11.44	3.8	9.42	3.8	-2348878	-2348878	-2380519	0.102	0	0	0	62467	-6124	9186	0	45
35	11.44	3.8	9.42	3.8	1326081	1326081	1968741	0.086	0.126	0	0	62486	14093	9187	24886	45
35	11.44	3.8	9.42	3.8	-2127023	-2127023	-2380519	0.102	0.126	0	0	62486	-6746	9048	-24886	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	622303	784477	1967990	0.091	0.07	0	0	62447	11810	8611	13928	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	-644266	-915278	-1967990	0.091	0.07	0	0	62447	-9029	8611	-13928	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	827457	1012044	1967990	0.091	0.07	0	0	62447	8904	8611	13928	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	-706227	-955073	-1967990	0.091	0.07	0	0	62447	-11935	8611	-13928	45
455	11.69	3.7	9.42	3.8	1644363	1644363	1969504	0.085	0.176	0	0	62533	6621	9057	34867	45
455	11.69	3.7	9.42	3.8	-2077096	-2077096	-2433760	0.103	0.176	0	0	62533	-14218	9257	-34867	45
490	11.69	3.7	9.42	3.8	1736106	1736106	1969504	0.085	0	0	0	62490	5999	9254	0	45
490	11.69	3.7	9.42	3.8	-2283673	-2283673	-2433760	0.103	0	0	0	62490	-14841	9254	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	4359	-6124	-10482	-3727	14716	10357	13321
35	3736	-6746	-10482	-4350	14093	10357	12698
163	1453	-9029	-10482	-6633	11810	10357	10415
327	-1453	-11935	-10482	-9539	8904	10357	7510
455	-3736	-14218	-10482	-11822	6621	10357	5227
490	-4359	-14841	-10482	-12444	5999	10357	4604

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-473230	20	292	-473230	20									0	0	0	0
35	-400471	17	247	-400471	17									0	0	0	0
163	-10981	0	7	-10981	0									0	0	0	0
327	60615	3	38	60615	3									0	0	0	0
455	-216366	9	133	-216366	9									0	0	0	0
490	-273783	11	168	-273783	11									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	12	1968741	-2380519
1	455	13	1969504	-2433760

Trave a "Piano 2" 12-18

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 12 e tra il filo 18; asta sap n° 237  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	13.45	3.7	9.42	3.8	599742	599742	1969214	0.083	0	0	0	62481	23402	9696	0	45
0	13.45	3.7	9.42	3.8	-2570424	-2570424	-2791259	0.115	0	0	0	62481	-17191	9696	0	45
18	13.45	3.7	9.42	3.8	504968	504968	1969214	0.083	0.126	0	0	62514	22193	9699	24897	45
18	13.45	3.7	9.42	3.8	-2432895	-2432895	-2791259	0.115	0.126	0	0	62514	-18400	9584	-24897	45
85	12.56	3.8	9.42	3.8	14939	45174	1969030	0.084	0.126	0	0	62475	21838	9479	24882	45
85	12.56	3.8	9.42	3.8	-1384194	-1776125	-2611426	0.109	0.126	0	0	62475	-18754	8613	-24882	45
170	9.88	3.8	9.42	3.8	14867	280927	1968317	0.089	0.126	0	0	62458	21392	8747	24875	45
170	9.88	3.8	9.42	3.8	-1207544	-1504934	-2061318	0.093	0.126	0	0	62458	-19201	8747	-24875	45
238	10.56	3.8	9.42	3.8	898365	898365	1968865	0.088	0.176	0	0	62495	21038	8795	34846	45
238	10.56	3.8	9.42	3.8	-2004541	-2004541	-2201104	0.097	0.176	0	0	62495	-19555	8946	-34846	45
255	10.56	3.8	9.42	3.8	1025819	1025819	1968865	0.088	0	0	0	62471	20457	8883	0	45
255	10.56	3.8	9.42	3.8	-2109390	-2109390	-2201104	0.097	0	0	0	62471	-20136	8944	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1765	-17191	-18956	-9620	23402	21637	16929
18	556	-18400	-18956	-10799	22193	21637	15750
85	202	-18754	-18956	-11184	21838	21637	15365
170	-245	-19201	-18956	-11630	21392	21637	14919
238	-599	-19555	-18956	-11998	21038	21637	14551
255	-1180	-20136	-18956	-12565	20457	21637	13984

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-985341	45	1442	-985341	45					17.2	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0
18	-963964	44	1411	-963964	44					17.2	0.009	0.009	0.009	0	0	0	0
85	-810862	38	1267	-810862	38					17.5	0.008	0.008	0.008	0	0	0	0
170	-652116	33	1285	-652116	33					19.6	0.009	0.009	0.009	0	0	0	0
238	-553088	23	344	-553088	23									0	0	0	0
255	-541785	23	337	-541785	23									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	12	1969214	-2791259
1	238	18	1968865	-2201104

Trave a "Piano 2" 13-14

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 13 e tra il filo 14; asta sap n° 258  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1036591	1036591	1967990	0.091	0	0	0	62447	17214	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1176313	-1176313	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-15586	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	879244	879244	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17030	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-974511	-974511	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15770	8611	-24871	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	299587	496179	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16671	8611	19897	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	-249673	-494430	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16129	8611	-19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	889069	1151338	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16129	8611	19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	-716485	-966557	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16671	8611	-19897	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	1586093	1586093	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	15770	8611	24871	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	-1396453	-1396453	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-17030	8611	-24871	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	1764602	1764602	1967990	0.091	0	0	0	62447	15586	8611	0	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	-1577100	-1577100	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-17214	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-15586	-16400	-8478	17214	16400	11301
35	630	-15770	-16400	-8665	17030	16400	11114
103	271	-16129	-16400	-9031	16671	16400	10748
207	-271	-16671	-16400	-9583	16129	16400	10196
275	-630	-17030	-16400	-9949	15770	16400	9830
310	-814	-17214	-16400	-10136	15586	16400	9643

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-69861	3	44	-69861	3									0	0	0	0
35	-47634	2	30	-47634	2									0	0	0	0
103	24957	1	16	24957	1									0	0	0	0
207	86292	4	54	86292	4									0	0	0	0
275	94820	4	60	94820	4									0	0	0	0
310	93751	4	59	93751	4									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	13	1967990	-1967990
1	275	14	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 13-19

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 13 e tra il filo 19; asta sap n° 286  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	16.59	3.8	9.42	3.8	-3045729	-3045729	-3424999	0.139	0	0	0	62474	26079	10399	0	45
0	16.59	3.8	9.42	3.8					0	0	0	62474	-20280	10399	0	45
18	16.59	3.8	9.42	3.8	-2928692	-2928692	-3424999	0.139	0.151	0	0	62501	25154	10401	29871	45
18	16.59	3.8	9.42	3.8					0.151	0	0	62501	-21205	10302	-29871	45
85	15.71	3.8	9.42	3.8	14906	22657	1968844	0.081	0.136	0	0	62470	24799	10211	26870	45
85	15.71	3.8	9.42	3.8	-2068093	-2370455	-3247334	0.132	0.136	0	0	62470	-21559	9479	-26870	45
170	13.2	4	9.42	3.8	14906	22657	1976269	0.087	0.136	0	0	62351	24353	9627	26819	45
170	13.2	4	9.42	3.8	-1957276	-2223374	-2729285	0.113	0.136	0	0	62351	-22006	9627	-26819	45
238	13.7	4.1	9.42	3.8	-2698633	-2698633	-2823164	0.117	0.176	0	0	62117	23999	9647	34635	45
238	13.7	4.1	9.42	3.8					0.176	0	0	62117	-22360	9729	-34635	45
255	13.7	4.1	9.42	3.8	-2798491	-2798491	-2823164	0.117	0	0	0	62282	23074	9733	0	45
255	13.7	4.1	9.42	3.8					0	0	0	62282	-23285	9741	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1502	-20280	-21783	-9357	26079	24576	14303
18	578	-21205	-21783	-10259	25154	24576	13401
85	223	-21559	-21783	-10636	24799	24576	13024
170	-223	-22006	-21783	-11082	24353	24576	12578
238	-578	-22360	-21783	-11459	23999	24576	12201
255	-1502	-23285	-21783	-12362	23074	24576	11299

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkIR	wkIF	wkIQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1631610	70	1953	-1631610	70					15.8	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
18	-1618079	70	1937	-1618079	70					15.8	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
85	-1525518	67	1924	-1525518	67					16	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
170	-1443007	67	2168	-1443007	67					17.7	0.016	0.016	0.016	0	0	0	0
238	-1404521	65	2048	-1404521	65					17.8	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0
255	-1401064	65	2042	-1401064	65					17.8	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	13	1969006	-3424999
1	238	19	1981793	-2823164

Trave a "Piano 2" 14-20

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 14 e tra il filo 20; asta sap n° 260  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	10.56	3.8	2141691	2141691	2243218	0.094	0	0	0	62101	31672	10820	0	45
0	18.85	4.5	10.56	3.8	-3237543	-3237543	-3832519	0.151	0	0	0	62101	-24382	10820	0	45
35	18.85	4.5	10.56	3.8	1823259	1823259	2243218	0.094	0.176	0	0	61707	30457	10787	34406	45
35	18.85	4.5	10.56	3.8	-2841159	-2841159	-3832519	0.151	0.176	0	0	61707	-25598	10787	-34406	45
97	18.85	4.5	9.77	3.8	629055	1129088	2084038	0.092	0.151	0	0	62085	29326	10819	29672	45
97	18.85	4.5	9.77	3.8	-1407193	-1990722	-3823571	0.162	0.151	0	0	62085	-26729	10819	-29672	45
193	18.85	4.5	10.57	3.8	744848	1278517	2246188	0.094	0.151	0	0	62089	27553	10819	29674	45
193	18.85	4.5	10.57	3.8	-1406321	-1962115	-3831550	0.151	0.151	0	0	62089	-28502	10819	-29674	45
255	18.85	4.5	11.44	3.8	2020607	2020607	2419784	0.096	0.176	0	0	61707	26307	10787	34406	45
255	18.85	4.5	11.44	3.8	-2772992	-2772992	-3836518	0.144	0.176	0	0	61707	-29747	10787	-34406	45
290	18.85	4.5	11.44	3.8	2361083	2361083	2419784	0.096	0	0	0	62096	25359	10820	0	45
290	18.85	4.5	11.44	3.8	-3150950	-3150950	-3836518	0.144	0	0	0	62096	-30695	10820	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	3253	-24382	-27635	-18569	31672	28420	26078
35	2037	-25598	-27635	-19749	30457	28420	24899
97	906	-26729	-27635	-20844	29326	28420	23803
193	-866	-28502	-27635	-22546	27553	28420	22102
255	-2112	-29747	-27635	-23641	26307	28420	21006
290	-3060	-30695	-27635	-24821	25359	28420	19827

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkIR	wkIF	wkIQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
---	--------	----------	----------	---------	----------	------	------	------	-------	------	------	------	-------	------	------	-------	-------



x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-547926	22	318	-547926	22									0	0	0	0	
35	-508950	20	295	-508950	20									0	0	0	0	
97	-389069	16	226	-389069	16									0	0	0	0	
193	-330736	13	192	-330736	13									0	0	0	0	
255	-376192	15	218	-376192	15									0	0	0	0	
290	-394934	16	228	-394934	16									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	14	2243218	-3832519
1	255	20	2419784	-3836518

Trave a "Piano 2" 15-16

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 15 e tra il filo 16; asta sap n° 231  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1852934	1852934	1967990	0.091	0	0	0	62447	17214	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1592735	-1592735	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-15586	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	1668341	1668341	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17030	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-1413221	-1413221	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15770	8611	-24871	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	947996	1218943	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16671	8611	19897	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	-737599	-986054	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16129	8611	-19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	263249	466106	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16129	8611	19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	-217358	-478676	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16671	8611	-19897	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	847194	847194	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	15770	8611	24871	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	-974153	-974153	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-17030	8611	-24871	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	1003413	1003413	1967990	0.091	0	0	0	62447	15586	8611	0	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	-1182041	-1182041	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-17214	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-15586	-16400	-9978	17214	16400	10074
35	630	-15770	-16400	-10165	17030	16400	9886
103	271	-16129	-16400	-10531	16671	16400	9521
207	-271	-16671	-16400	-11083	16129	16400	8968
275	-630	-17030	-16400	-11449	15770	16400	8603
310	-814	-17214	-16400	-11636	15586	16400	8415

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	130100	5	82	130100	5									0	0	0	0
35	127560	5	80	127560	5									0	0	0	0
103	105199	4	66	105199	4									0	0	0	0
207	22946	1	14	22946	1									0	0	0	0
275	-63479	3	40	-63479	3									0	0	0	0
310	-89314	4	56	-89314	4									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	15	1967990	-1967990
1	275	16	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 15-21

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 15 e tra il filo 21; asta sap n° 249  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	4.9	11.69	3.7	316303	316303	2494307	0.103	0	0	0	61855	24653	11369	0	45
0	21.99	4.9	11.69	3.7	-3829861	-3829861	-4402965	0.185								

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
35	21.99	4.9	11.69	3.7	469264	817752	2494307	0.103	0.176	0	0	61177	23323	11309	34111	45
35	21.99	4.9	11.69	3.7	-3483848	-3483848	-4402965	0.185								
267	9.42	3.8	9.42	3.8	1453159	1453159	1967990	0.091	0.109	0	0	62447	14518	8611	21527	45
267	9.42	3.8	9.42	3.8	19466	-262734	-1967990	0.091	0.109	0	0	62447	-4378	8611	-21527	45
533	9.42	3.8	9.42	3.8	1449238	1449238	1967990	0.091	0.109	0	0	62447	4384	8611	21527	45
533	9.42	3.8	9.42	3.8	-17181	-303248	-1967990	0.091	0.109	0	0	62447	-14513	8611	-21527	45
765	21.99	4.9	11.69	3.7	430097	785242	2494307	0.103	0.176	0	0	61177	-23317	11309	-34111	45
765	21.99	4.9	11.69	3.7	-3555737	-3555737	-4402965	0.185								
800	21.99	4.9	11.69	3.7	274436	274436	2494307	0.103	0	0	0	61855	-24648	11369	0	45
800	21.99	4.9	11.69	3.7	-3904449	-3904449	-4402965	0.185								

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	15205	5756	-9448	9989	24653	9448	20797
35	13875	4426	-9448	8640	23323	9448	19359
267	5070	-4378	-9448	-293	14518	9448	10426
533	-5065	-14513	-9448	-10576	4384	9448	143
765	-13869	-23317	-9448	-19509	-4421	9448	-8790
800	-15199	-24648	-9448	-20999	-5751	9448	-10139

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1756779	69	1687	-1756779	69					16.2	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0
35	-1507292	59	1447	-1507292	59					16.2	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0
267	736312	38	1518	736312	38	21.5	0.012	0.012	0.012					0.18	0.24	0.18	0.24
533	716028	37	1477	716028	37	21.5	0.011	0.011	0.011					0.18	0.23	0.18	0.23
765	-1562820	61	1500	-1562820	61					16.2	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0
800	-1815007	71	1742	-1815007	71					16.2	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	15	2494307	-4402965
1	765	21	2494307	-4402965

Trave a "Piano 2" 16-17

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 16 e tra il filo 17; asta sap n° 218  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	10.56	3.8	9.42	3.8	1736274	1736274	1968865	0.088	0	0	0	62471	14287	8944	0	45
0	10.56	3.8	9.42	3.8	-2091555	-2091555	-2201104	0.097	0	0	0	62471	-5997	8944	0	45
35	10.56	3.8	9.42	3.8	1646545	1646545	1968865	0.088	0.176	0	0	62495	13664	8946	34846	45
35	10.56	3.8	9.42	3.8	-1897340	-1897340	-2201104	0.097	0.176	0	0	62495	-6620	8787	-34846	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	844463	1026114	1967990	0.091	0.07	0	0	62447	11381	8611	13928	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	-617170	-848048	-1967990	0.091	0.07	0	0	62447	-8903	8611	-13928	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	592552	735565	1967990	0.091	0.07	0	0	62447	8475	8611	13928	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	-605020	-871903	-1967990	0.091	0.07	0	0	62447	-11809	8611	-13928	45
455	11.44	3.8	9.42	3.8	1201785	1201785	1968741	0.086	0.126	0	0	62486	6192	9048	24886	45
455	11.44	3.8	9.42	3.8	-2069106	-2069106	-2380519	0.102	0.126	0	0	62486	-14092	9187	-24886	45
490	11.44	3.8	9.42	3.8	1265802	1265802	1968741	0.086	0	0	0	62467	5570	9186	0	45
490	11.44	3.8	9.42	3.8	-2288987	-2288987	-2380519	0.102	0	0	0	62467	-14714	9186	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	4359	-5997	-10356	-4488	14287	9928	11737
35	3736	-6620	-10356	-5111	13664	9928	11115
163	1453	-8903	-10356	-7394	11381	9928	8832
327	-1453	-11809	-10356	-10300	8475	9928	5926
455	-3736	-14092	-10356	-12583	6192	9928	3643
490	-4359	-14714	-10356	-13205	5570	9928	3020

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-177641	7	110	-177641	7									0	0	0	0
35	-125397	5	78	-125397	5									0	0	0	0
163	113647	5	71	113647	5									0	0	0	0
327	-6234	0	4	-6234	0									0	0	0	0
455	-433661	18	267	-433661	18									0	0	0	0
490	-511593	21	316	-511593	21									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
---------	---	----------	---------	---------

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	16	1968865	-2201104
1	455	17	1968741	-2380519

Trave a "Piano 2" 16-22

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 16 e tra il filo 22; asta sap n° 277  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	5.1	11.69	3.7	-3698908	-3698908	-3790674	0.142	0	0	0	61750	30240	10791	0	45
18	18.85	5.1	11.69	3.7	-3492920	-3492920	-3790674	0.142	0.176	0	0	60966	28987	10725	33993	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8	1951215	2293329	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	14610	9497	29845	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-519	10209	-29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8	1971037	2295044	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	-15227	9508	-29845	45
818	18.85	4.5	9.42	3.8	-3271179	-3271179	-3818220	0.168	0.151	0	0	61707	-29011	10787	-29491	45
835	18.85	4.5	9.42	3.8	-3472823	-3472823	-3818220	0.168	0	0	0	62077	-29936	10818	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	22063	14190	-7873	16130	30240	7256	30240
18	21138	13265	-7873	15461	28987	7256	28987
278	7354	-519	-7873	4901	14610	7256	10306
557	-7354	-15227	-7873	-9807	-98	7256	-4405
818	-21138	-29011	-7873	-28310	-13882	7256	-15125
835	-22063	-29936	-7873	-29563	-14807	7256	-15794

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-2583145	107	2895	-2583145	107					17.6	0.023	0.023	0.023	0	0	0	0
18	-2400794	99	2690	-2400794	99					17.6	0.021	0.021	0.021	0	0	0	0
278	1384594	61	1748	1384594	61	16.7	0.012	0.012	0.012					0.42	0.54	0.42	0.54
557	1453682	64	1835	1453682	64	16.7	0.013	0.013	0.013					0.42	0.55	0.42	0.55
818	-2202218	93	2408	-2202218	93					16.6	0.018	0.018	0.018	0	0	0	0
835	-2380226	101	2602	-2380226	101					16.6	0.019	0.019	0.019	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	16	2480282	-3790674
1	818	22	2014157	-3818220

Trave a "Piano 2" 17-18

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 17 e tra il filo 18; asta sap n° 219  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	11.69	3.7	9.42	3.8	1230853	1230853	1969504	0.085	0	0	0	62490	13467	9254	0	45
0	11.69	3.7	9.42	3.8	-2218967	-2218967	-2433760	0.103		0	0	62490	-2259	9254	0	45
35	11.69	3.7	9.42	3.8	1215706	1215706	1969504	0.085	0.176	0	0	62533	12844	9257	34867	45
35	11.69	3.7	9.42	3.8	-2031363	-2031363	-2433760	0.103	0.176	0	0	62533	-2882	9195	-34867	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	801405	894895	1967990	0.091	0.062	0	0	62447	9731	8611	12209	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	-418119	-619196	-1967990	0.091	0.062	0	0	62447	-5995	8611	-12209	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	799682	892713	1967990	0.091	0.062	0	0	62447	5995	8611	12209	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	-418078	-619103	-1967990	0.091	0.062	0	0	62447	-9731	8611	-12209	45
595	11.69	3.7	9.42	3.8	1211316	1211316	1969504	0.085	0.176	0	0	62533	2882	9195	34867	45
595	11.69	3.7	9.42	3.8	-2031459	-2031459	-2433760	0.103	0.176	0	0	62533	-12844	9257	-34867	45
630	11.69	3.7	9.42	3.8	1226449	1226449	1969504	0.085	0	0	0	62490	2259	9254	0	45
630	11.69	3.7	9.42	3.8	-2219331	-2219331	-2433760	0.103	0	0	0	62490	-13467	9254	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	5604	-2259	-7863	-193	13467	7863	11393

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
35	4981	-2882	-7863	-816	12844	7863	10771
210	1868	-5995	-7863	-3929	9731	7863	7657
420	-1868	-9731	-7863	-7665	5995	7863	3921
595	-4981	-12844	-7863	-10779	2882	7863	808
630	-5604	-13467	-7863	-11401	2259	7863	185

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-494057	21	304	-494057	21									0	0	0	0	
35	-407828	17	251	-407828	17									0	0	0	0	
210	191643	8	120	191643	8									0.03	0.02	0.03	0.02	
420	190802	8	120	190802	8									0.03	0.02	0.03	0.02	
595	-410072	17	252	-410072	17									0	0	0	0	
630	-496441	21	305	-496441	21									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	17	1969504	-2433760
1	595	18	1969504	-2433760

Trave a "Piano 2" 17-23

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 17 e tra il filo 23; asta sap n° 208  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	15.71	3.8	9.42	3.8	-2883480	-2883480	-3245271	0.132	0	0	0	62447	20369	10209	0	45
18	15.71	3.8	9.42	3.8	-2745204	-2745204	-3245271	0.132	0.126	0	0	62447	19789	10209	24871	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	1221849	1436080	1967990	0.091	0.095	0	0	62447	11134	8611	18872	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8					0.095	0	0	62447	-1899	8611	-18872	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	1221849	1436081	1967990	0.091	0.095	0	0	62447	1899	8611	18872	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8					0.095	0	0	62447	-11134	8611	-18872	45
818	15.71	3.8	9.42	3.8	-2665150	-2665150	-3245271	0.132	0.126	0	0	62447	-19789	10209	-24871	45
835	15.71	3.8	9.42	3.8	-2801904	-2801904	-3245271	0.132	0	0	0	62447	-20369	10209	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	13853	7336	-6517	10338	20369	6517	18842
18	13272	6755	-6517	9908	19789	6517	18057
278	4618	-1899	-6517	1918	11134	6517	7491
557	-4618	-11134	-6517	-7317	1899	6517	-1744
818	-13272	-19789	-6517	-17822	-6755	6517	-9776
835	-13853	-20369	-6517	-18607	-7336	6517	-10207

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-1739112	76	2195	-1739112	76					16.7	0.016	0.016	0.016	0	0	0	0	
18	-1625221	71	2052	-1625221	71					16.7	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0	
278	733554	38	1513	733554	38	21.5	0.012	0.012	0.012					0.21	0.26	0.21	0.26	
557	757755	39	1563	757755	39	21.5	0.012	0.012	0.012					0.21	0.27	0.21	0.27	
818	-1555661	68	1964	-1555661	68					16.7	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0	
835	-1668030	73	2106	-1668030	73					16.7	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	17	1968125	-3245271
1	818	23	1968125	-3245271

Trave a "Piano 2" 18-19

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 18 e tra il filo 19; asta sap n° 268

sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	11.44	3.8	9.42	3.8	1274164	1274164	1968741	0.086	0	0	0	62467	14714	9186	0	45
0	11.44	3.8	9.42	3.8	-2291383	-2291383	-2380519	0.102	0	0	0	62467	-5570	9186	0	45
35	11.44	3.8	9.42	3.8	1209484	1209484	1968741	0.086	0.126	0	0	62486	14092	9187	24886	45
35	11.44	3.8	9.42	3.8	-2071325	-2071325	-2380519	0.102	0.126	0	0	62486	-6192	9048	-24886	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	592291	736532	1967990	0.091	0.07	0	0	62447	11809	8611	13928	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	-602838	-870243	-1967990	0.091	0.07	0	0	62447	-8475	8611	-13928	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	844910	1026793	1967990	0.091	0.07	0	0	62447	8903	8611	13928	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	-620228	-852042	-1967990	0.091	0.07	0	0	62447	-11381	8611	-13928	45
455	10.56	3.8	9.42	3.8	1648164	1648164	1968865	0.088	0.176	0	0	62495	6620	8787	34846	45
455	10.56	3.8	9.42	3.8	-1905129	-1905129	-2201104	0.097	0.176	0	0	62495	-13664	8946	-34846	45
490	10.56	3.8	9.42	3.8	1738052	1738052	1968865	0.088	0	0	0	62471	5997	8944	0	45
490	10.56	3.8	9.42	3.8	-2099990	-2099990	-2201104	0.097	0	0	0	62471	-14287	8944	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	4359	-5570	-9928	-3057	14714	10356	13214
35	3736	-6192	-9928	-3680	14092	10356	12592
163	1453	-8475	-9928	-5963	11809	10356	10309
327	-1453	-11381	-9928	-8868	8903	10356	7403
455	-3736	-13664	-9928	-11152	6620	10356	5120
490	-4359	-14287	-9928	-11774	5997	10356	4497

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkIR	wkIF	wkIQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-508609	21	314	-508609	21									0	0	0	0
35	-430920	18	266	-430920	18									0	0	0	0
163	-5273	0	3	-5273	0									0	0	0	0
327	112341	5	71	112341	5									0	0	0	0
455	-128483	5	80	-128483	5									0	0	0	0
490	-180969	8	112	-180969	8									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	18	1968741	-2380519
1	455	19	1968865	-2201104

Trave a "Piano 2" 18-24

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 18 e tra il filo 24; asta sap n° 236

sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2

sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	15.71	3.8	9.42	3.8	-2875054	-2875054	-3245271	0.132	0	0	0	62447	20369	10209	0	45
18	15.71	3.8	9.42	3.8	-2736957	-2736957	-3245271	0.132	0.126	0	0	62447	19789	10209	24871	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	1221849	1436080	1967990	0.091	0.095	0	0	62447	11134	8611	18872	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8					0.095	0	0	62447	-1899	8611	-18872	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	1221849	1436081	1967990	0.091	0.095	0	0	62447	1899	8611	18872	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8					0.095	0	0	62447	-11134	8611	-18872	45
818	15.71	3.8	9.42	3.8	-2657003	-2657003	-3245271	0.132	0.126	0	0	62447	-19789	10209	-24871	45
835	15.71	3.8	9.42	3.8	-2793580	-2793580	-3245271	0.132	0	0	0	62447	-20369	10209	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	13853	7336	-6517	10338	20369	6517	18842
18	13272	6755	-6517	9908	19789	6517	18057
278	4618	-1899	-6517	1938	11134	6517	7471
557	-4618	-11134	-6517	-7297	1899	6517	-1764
818	-13272	-19789	-6517	-17822	-6755	6517	-9776
835	-13853	-20369	-6517	-18607	-7336	6517	-10207

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkIR	wkIF	wkIQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1739028	76	2195	-1739028	76					16.7	0.016	0.016	0.016	0	0	0	0
18	-1625138	71	2051	-1625138	71					16.7	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0
278	733618	38	1513	733618	38	21.5	0.012	0.012	0.012					0.21	0.26	0.21	0.26
557	757799	39	1563	757799	39	21.5	0.012	0.012	0.012					0.21	0.27	0.21	0.27
818	-1555636	68	1964	-1555636	68					16.7	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0
835	-1668006	73	2106	-1668006	73					16.7	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	18	1968125	-3245271
1	818	24	1968125	-3245271

Trave a "Piano 2" 19-20

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 19 e tra il filo 20; asta sap n° 267  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1000562	1000562	1967990	0.091	0	0	0	62447	17214	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1173346	-1173346	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-15586	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	844998	844998	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17030	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-966962	-966962	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15770	8611	-24871	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	265497	465492	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16671	8611	19897	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	-217868	-475112	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16129	8611	-19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	940701	1209503	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16129	8611	19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	-733491	-981012	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16671	8611	-19897	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	1655280	1655280	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	15770	8611	24871	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	-1406603	-1406603	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-17030	8611	-24871	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	1838369	1838369	1967990	0.091	0	0	0	62447	15586	8611	0	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	-1585462	-1585462	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-17214	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-15586	-16400	-8379	17214	16400	11553
35	630	-15770	-16400	-8567	17030	16400	11366
103	271	-16129	-16400	-8932	16671	16400	11001
207	-271	-16671	-16400	-9485	16129	16400	10448
275	-630	-17030	-16400	-9850	15770	16400	10082
310	-814	-17214	-16400	-10037	15586	16400	9895

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srm	wkiR	wkiF	wkiQP	srm	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-86392	4	54	-86392	4									0	0	0	0
35	-60982	3	38	-60982	3									0	0	0	0
103	23814	1	15	23814	1									0	0	0	0
207	103605	4	65	103605	4									0	0	0	0
275	124339	5	78	124339	5									0	0	0	0
310	126453	5	79	126453	5									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	19	1967990	-1967990
1	275	20	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 19-25

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 19 e tra il filo 25; asta sap n° 285  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	5.1	10.56	3.8	-3688432	-3688432	-3783346	0.152	0	0	0	61730	30242	10789	0	45
18	18.85	5.1	10.56	3.8	-3482670	-3482670	-3783346	0.152	0.176	0	0	60966	28988	10725	33993	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8	1951215	2293329	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	14601	9497	29845	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-237	10209	-29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8	1971344	2295071	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	-14946	9508	-29845	45
818	18.85	4.5	9.42	3.8	-3259729	-3259729	-3818220	0.168	0.151	0	0	61707	-28729	10787	-29491	45
835	18.85	4.5	9.42	3.8	-3461129	-3461129	-3818220	0.168	0	0	0	62077	-29654	10818	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	22063	14472	-7591	16131	30242	7247	30242

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
18	21138	13547	-7591	15462	28988	7247	28988
278	7354	-237	-7591	4929	14601	7247	10307
557	-7354	-14946	-7591	-9779	-107	7247	-4431
818	-21138	-28729	-7591	-28308	-13891	7247	-15124
835	-22063	-29654	-7591	-29562	-14816	7247	-15793

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-2583469	109	2904	-2583469	109					17.6	0.023	0.023	0.023	0	0	0	0	
18	-2401109	101	2699	-2401109	101					17.6	0.021	0.021	0.021	0	0	0	0	
278	1384542	61	1748	1384542	61	16.7	0.012	0.012	0.012					0.42	0.54	0.42	0.54	
557	1453910	64	1835	1453910	64	16.7	0.013	0.013	0.013					0.42	0.55	0.42	0.55	
818	-2201728	93	2407	-2201728	93					16.6	0.018	0.018	0.018	0	0	0	0	
835	-2379727	101	2602	-2379727	101					16.6	0.019	0.019	0.019	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	19	2254808	-3783346
1	818	25	2014157	-3818220

Trave a "Piano 2" 20-26

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 20 e tra il filo 26; asta sap n° 266  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	4.9	11.69	3.7	286481	286481	2494307	0.103	0	0	0	61855	24648	11369	0	45
0	21.99	4.9	11.69	3.7	-3801326	-3801326	-4402965	0.185								
35	21.99	4.9	11.69	3.7	440908	793010	2494307	0.103	0.176	0	0	61177	23317	11309	34111	45
35	21.99	4.9	11.69	3.7	-3456732	-3456732	-4402965	0.185								
267	9.42	3.8	9.42	3.8	1443939	1444053	1967990	0.091	0.109	0	0	62447	14513	8611	21527	45
267	9.42	3.8	9.42	3.8	28077	-252093	-1967990	0.091	0.109	0	0	62447	-4384	8611	-21527	45
533	9.42	3.8	9.42	3.8	1436548	1443709	1967990	0.091	0.109	0	0	62447	4378	8611	21527	45
533	9.42	3.8	9.42	3.8	-4374	-288340	-1967990	0.091	0.109	0	0	62447	-14518	8611	-21527	45
765	21.99	4.9	11.69	3.7	398899	757540	2494307	0.103	0.176	0	0	61177	-23323	11309	-34111	45
765	21.99	4.9	11.69	3.7	-3523792	-3523792	-4402965	0.185								
800	21.99	4.9	11.69	3.7	241820	241820	2494307	0.103	0	0	0	61855	-24653	11369	0	45
800	21.99	4.9	11.69	3.7	-3871038	-3871038	-4402965	0.185								

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	15199	5751	-9448	10071	24648	9448	20799
35	13869	4421	-9448	8721	23317	9448	19280
267	5065	-4384	-9448	-212	14513	9448	10347
533	-5070	-14518	-9448	-10494	4378	9448	65
765	-13875	-23323	-9448	-19427	-4426	9448	-8868
800	-15205	-24653	-9448	-20997	-5756	9448	-10218

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-1757423	69	1687	-1757423	69					16.2	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0	
35	-1507912	59	1448	-1507912	59					16.2	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0	
267	736008	38	1518	736008	38	21.5	0.012	0.012	0.012					0.18	0.24	0.18	0.24	
533	716087	37	1477	716087	37	21.5	0.011	0.011	0.011					0.18	0.23	0.18	0.23	
765	-1562446	61	1500	-1562446	61					16.2	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0	
800	-1814609	71	1742	-1814609	71					16.2	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	20	2494307	-4402965
1	765	26	2494307	-4402965

Trave a "Piano 2" 21-22

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
 campata n. 1 tra il filo 21 e tra il filo 22; asta sap n° 250  
 sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
 sovrarresistenza 0%  
 Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1639064	1639064	1967990	0.091	0	0	0	62447	17214	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1478718	-1478718	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-15586	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	1469963	1469963	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17030	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-1312433	-1312433	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15770	8611	-24871	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	809012	1057860	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16671	8611	19897	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	-687529	-917113	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16129	8611	-19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	249703	443572	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16129	8611	19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	-279607	-528708	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16671	8611	-19897	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	793517	793517	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	15770	8611	24871	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	-987594	-987594	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-17030	8611	-24871	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	936799	936799	1967990	0.091	0	0	0	62447	15586	8611	0	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	-1180283	-1180283	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-17214	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-15586	-16400	-9141	17214	16400	9361
35	630	-15770	-16400	-9328	17030	16400	9174
103	271	-16129	-16400	-9694	16671	16400	8808
207	-271	-16671	-16400	-10246	16129	16400	8256
275	-630	-17030	-16400	-10612	15770	16400	7890
310	-814	-17214	-16400	-10799	15586	16400	7703

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	80173	3	50	80173	3									0	0	0	0
35	78765	3	49	78765	3									0	0	0	0
103	60741	3	38	60741	3									0	0	0	0
207	-14952	1	9	-14952	1									0	0	0	0
275	-97038	4	61	-97038	4									0	0	0	0
310	-121742	5	76	-121742	5									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	21	1967990	-1967990
1	275	22	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 21-27

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
 campata n. 1 tra il filo 21 e tra il filo 27; asta sap n° 176  
 sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
 sovrarresistenza 0%  
 Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	10.56	3.8	2175807	2175807	2243218	0.094	0	0	0	62101	19296	10820	0	45
0	18.85	4.5	10.56	3.8	-3316044	-3316044	-3832519	0.151	0	0	0	62101	-8731	10820	0	45
35	18.85	4.5	10.56	3.8	2045533	2045533	2243218	0.094	0.176	0	0	61707	18348	10787	34406	45
35	18.85	4.5	10.56	3.8	-3050398	-3050398	-3832519	0.151	0.176	0	0	61707	-9679	10787	-34406	45
170	13.05	4.2	9.42	3.8	882021	1123083	1985798	0.091	0.09	0	0	62242	15757	9582	17662	45
170	13.05	4.2	9.42	3.8	-1103790	-1444765	-2688325	0.113	0.09	0	0	62242	-12270	8597	-17662	45
340	12.14	4.1	9.42	3.8	913350	1169565	1981380	0.091	0.09	0	0	62282	12640	8600	17673	45
340	12.14	4.1	9.42	3.8	-1057272	-1390114	-2508750	0.107	0.09	0	0	62282	-15388	9358	-17673	45
475	18.85	4.5	11.44	3.8	2147491	2147491	2419784	0.096	0.126	0	0	61707	10164	10787	24576	45
475	18.85	4.5	11.44	3.8	-2950870	-2950870	-3836518	0.144	0.126	0	0	61707	-17864	10787	-24576	45
510	18.85	4.5	11.44	3.8	2285609	2285609	2419784	0.096	0	0	0	62096	8948	10820	0	45
510	18.85	4.5	11.44	3.8	-3208708	-3208708	-3836518	0.144	0	0	0	62096	-19079	10820	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	5086	-8731	-13818	-6478	19296	14210	17233
35	4138	-9679	-13818	-7679	18348	14210	16032
170	1548	-12270	-13818	-10098	15757	14210	13613
340	-1570	-15388	-13818	-13144	12640	14210	10567
475	-4046	-17864	-13818	-15564	10164	14210	8147
510	-5262	-19079	-13818	-16764	8948	14210	6947

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-570118	23	331	-570118	23									0	0	0	0



x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
35	-502432	20	292	-502432	20									0	0	0	0	
170	-110885	5	68	-110885	5									0	0	0	0	
340	-71961	3	44	-71961	3									0	0	0	0	
475	-401689	16	232	-401689	16									0	0	0	0	
510	-461549	18	267	-461549	18									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	21	2243218	-3832519
1	475	27	2419784	-3836518

Trave a "Piano 2" 22-23

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 22 e tra il filo 23; asta sap n° 283

sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2

sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	10.56	3.8	9.42	3.8	1331762	1331762	1968865	0.088	0	0	0	62471	17361	8944	0	45
0	10.56	3.8	9.42	3.8	-2110605	-2110605	-2201104	0.097	0	0	0	62471	-3052	8944	0	45
35	10.56	3.8	9.42	3.8	1306755	1306755	1968865	0.088	0.176	0	0	62495	16299	8946	34846	45
35	10.56	3.8	9.42	3.8	-1878560	-1878560	-2201104	0.097	0.176	0	0	62495	-4113	8787	-34846	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	877734	1001507	1967990	0.091	0.08	0	0	62447	12407	8611	15917	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	-422525	-672211	-1967990	0.091	0.08	0	0	62447	-8005	8611	-15917	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	711670	812004	1967990	0.091	0.08	0	0	62447	7453	8611	15917	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	-395500	-665034	-1967990	0.091	0.08	0	0	62447	-12959	8611	-15917	45
455	11.69	3.7	9.42	3.8	1027451	1027451	1969504	0.085	0.176	0	0	62533	3561	8956	34867	45
455	11.69	3.7	9.42	3.8	-1956785	-1956785	-2433760	0.103	0.176	0	0	62533	-16852	9257	-34867	45
490	11.69	3.7	9.42	3.8	1037536	1037536	1969504	0.085	0	0	0	62490	2499	9254	0	45
490	11.69	3.7	9.42	3.8	-2203703	-2203703	-2433760	0.103	0	0	0	62490	-17913	9254	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	7431	-3052	-10482	-339	17361	9930	14350
35	6369	-4113	-10482	-1401	16299	9930	13288
163	2477	-8005	-10482	-5293	12407	9930	9396
327	-2477	-12959	-10482	-10247	7453	9930	4442
455	-6369	-16852	-10482	-14139	3561	9930	550
490	-7431	-17913	-10482	-15201	2499	9930	-512

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-389422	16	242	-389422	16									0	0	0	0	
35	-285903	12	178	-285903	12									0	0	0	0	
163	227604	10	143	227604	10									0.02	0.02	0.02	0.02	
327	158085	7	99	158085	7									0.02	0.01	0.02	0.01	
455	-464667	19	286	-464667	19									0	0	0	0	
490	-583083	24	359	-583083	24									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	22	1968865	-2201104
1	455	23	1969504	-2433760

Trave a "Piano 2" 22-28

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 22 e tra il filo 28; asta sap n° 273

sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2

sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	13.45	3.7	9.42	3.8	432475	432475	1969214	0.083	0	0	0	62481	12899	9696	0	45
0	13.45	3.7	9.42	3.8	-2465251	-2465251	-2791259	0.115	0	0	0	62481	-8739	9696	0	45
18	13.45	3.7	9.42	3.8	388071	388071	1969214	0.083	0.126	0	0	62514	11974	9699	24897	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
18	13.45	3.7	9.42	3.8	-2398342	-2398342	-2791259	0.115	0.126	0	0	62514	-9664	9699	-24897	45
158	10.95	3.8	9.42	3.8	57249	74239	1968586	0.087	0.061	0	0	62463	11235	9055	12127	45
158	10.95	3.8	9.42	3.8	-1371424	-1549247	-2281949	0.099	0.061	0	0	62463	-10404	8612	-12127	45
317	9.42	3.8	9.42	3.8	57249	74239	1967990	0.091	0.061	0	0	62447	10404	8611	12124	45
317	9.42	3.8	9.42	3.8	-1360821	-1531283	-1967990	0.091	0.061	0	0	62447	-11235	8611	-12124	45
458	13.45	3.7	9.42	3.8	464112	464112	1969214	0.083	0.126	0	0	62514	9664	9699	24897	45
458	13.45	3.7	9.42	3.8	-2346954	-2346954	-2791259	0.115	0.126	0	0	62514	-11974	9699	-24897	45
475	13.45	3.7	9.42	3.8	511051	511051	1969214	0.083	0	0	0	62481	8739	9696	0	45
475	13.45	3.7	9.42	3.8	-2411329	-2411329	-2791259	0.115	0	0	0	62481	-12899	9696	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	2080	-8739	-10819	-4136	12899	10819	8585
18	1155	-9664	-10819	-4990	11974	10819	7732
158	416	-10404	-10819	-5800	11235	10819	6921
317	-416	-11235	-10819	-6632	10404	10819	6090
458	-1155	-11974	-10819	-7442	9664	10819	5280
475	-2080	-12899	-10819	-8296	8739	10819	4426

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1016388	47	1487	-1016388	47					17.2	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0
18	-1005136	46	1471	-1005136	46					17.2	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0
158	-874023	43	1558	-874023	43					18.1	0.011	0.011	0.011	0	0	0	0
317	-851095	44	1755	-851095	44					18.8	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
458	-941421	43	1378	-941421	43					17.2	0.009	0.009	0.009	0	0	0	0
475	-950139	44	1390	-950139	44					17.2	0.009	0.009	0.009	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	22	1969214	-2791259
1	458	28	1969214	-2791259

Trave a "Piano 2" 23-24

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 23 e tra il filo 24; asta sap n° 213  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1297967	1297967	1967990	0.091	0	0	0	62447	8682	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1710200	-1710200	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-5375	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	1234776	1234776	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	8499	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-1596353	-1596353	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-5559	8611	-24871	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	525367	638232	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	7580	8611	10853	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	-535505	-679774	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-6477	8611	-10853	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	525200	637699	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	6477	8611	10853	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	-538691	-683405	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-7580	8611	-10853	45
595	9.42	3.8	9.42	3.8	1231893	1231893	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	5559	8611	24871	45
595	9.42	3.8	9.42	3.8	-1602410	-1602410	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-8499	8611	-24871	45
630	9.42	3.8	9.42	3.8	1294806	1294806	1967990	0.091	0	0	0	62447	5375	8611	0	45
630	9.42	3.8	9.42	3.8	-1716539	-1716539	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-8682	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1654	-5375	-7029	-3413	8682	7029	6704
35	1470	-5559	-7029	-3596	8499	7029	6520
210	551	-6477	-7029	-4515	7580	7029	5602
420	-551	-7580	-7029	-5618	6477	7029	4499
595	-1470	-8499	-7029	-6536	5559	7029	3580
630	-1654	-8682	-7029	-6720	5375	7029	3397

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-206117	9	129	-206117	9									0	0	0	0
35	-180789	8	114	-180789	8									0	0	0	0
210	-5069	0	3	-5069	0									0	0	0	0
420	-6745	0	4	-6745	0									0	0	0	0
595	-185259	8	116	-185259	8									0	0	0	0
630	-210866	9	132	-210866	9									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	23	1967990	-1967990

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	595	24	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 23-29

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 23 e tra il filo 29; asta sap n° 209  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1029544	1029544	1967990	0.091	0	0	0	62447	10681	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1925451	-1925451	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-7210	8611	0	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	986074	986074	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	10100	8611	24871	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	-1855928	-1855928	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-7790	8611	-24871	45
158	9.42	3.8	9.42	3.8	235991	378947	1967990	0.091	0.057	0	0	62447	9361	8611	11192	45
158	9.42	3.8	9.42	3.8	-787334	-972667	-1967990	0.091	0.057	0	0	62447	-8530	8611	-11192	45
317	9.42	3.8	9.42	3.8	290544	451083	1967990	0.091	0.057	0	0	62447	8530	8611	11192	45
317	9.42	3.8	9.42	3.8	-732698	-900546	-1967990	0.091	0.057	0	0	62447	-9361	8611	-11192	45
458	9.42	3.8	9.42	3.8	1137933	1137933	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	7790	8611	24871	45
458	9.42	3.8	9.42	3.8	-1704355	-1704355	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-10100	8611	-24871	45
475	9.42	3.8	9.42	3.8	1187497	1187497	1967990	0.091	0	0	0	62447	7210	8611	0	45
475	9.42	3.8	9.42	3.8	-1767905	-1767905	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-10681	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1736	-7210	-8945	-4378	10681	8945	8539
18	1155	-7790	-8945	-4917	10100	8945	8000
158	416	-8530	-8945	-5698	9361	8945	7219
317	-416	-9361	-8945	-6529	8530	8945	6388
458	-1155	-10100	-8945	-7311	7790	8945	5607
475	-1736	-10681	-8945	-7850	7210	8945	5068

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-447954	19	281	-447954	19									0	0	0	0
18	-434927	18	273	-434927	18									0	0	0	0
158	-275672	12	173	-275672	12									0	0	0	0
317	-221077	9	139	-221077	9									0	0	0	0
458	-283211	12	178	-283211	12									0	0	0	0
475	-290204	12	182	-290204	12									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	23	1967990	-1967990
1	458	29	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 24-25

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 24 e tra il filo 25; asta sap n° 264  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	11.69	3.7	9.42	3.8	1042671	1042671	1969504	0.085	0	0	0	62490	17913	9254	0	45
0	11.69	3.7	9.42	3.8	-2197938	-2197938	-2433760	0.103	0	0	0	62490	-2499	9254	0	45
35	11.69	3.7	9.42	3.8	1032896	1032896	1969504	0.085	0.176	0	0	62533	16852	9257	34867	45
35	11.69	3.7	9.42	3.8	-1952197	-1952197	-2433760	0.103	0.176	0	0	62533	-3561	8956	-34867	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	716176	817689	1967990	0.091	0.08	0	0	62447	12959	8611	15917	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	-396326	-665779	-1967990	0.091	0.08	0	0	62447	-7453	8611	-15917	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	872928	995305	1967990	0.091	0.08	0	0	62447	8005	8611	15917	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	-422124	-671673	-1967990	0.091	0.08	0	0	62447	-12407	8611	-15917	45
455	10.56	3.8	9.42	3.8	1294911	1294911	1968865	0.088	0.176	0	0	62495	4113	8787	34846	45
455	10.56	3.8	9.42	3.8	-1877475	-1877475	-2201104	0.097	0.176	0	0	62495	-16299	8946	-34846	45
490	10.56	3.8	9.42	3.8	1318952	1318952	1968865	0.088	0	0	0	62471	3052	8944	0	45
490	10.56	3.8	9.42	3.8	-2109420	-2109420	-2201104	0.097	0	0	0	62471	-17361	8944	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	7431	-2499	-9930	517	17913	10482	15147
35	6369	-3561	-9930	-545	16852	10482	14085
163	2477	-7453	-9930	-4437	12959	10482	10193
327	-2477	-12407	-9930	-9391	8005	10482	5239
455	-6369	-16299	-9930	-13283	4113	10482	1347
490	-7431	-17361	-9930	-14345	3052	10482	285

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srm	wkiR	wkiF	wkiQP	srm	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-577634	24	355	-577634	24									0	0	0	0
35	-459651	19	283	-459651	19									0	0	0	0
163	159925	7	100	159925	7									0.02	0.01	0.02	0.01
327	225402	9	142	225402	9									0.02	0.02	0.02	0.02
455	-291282	12	181	-291282	12									0	0	0	0
490	-395234	16	246	-395234	16									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	24	1969504	-2433760
1	455	25	1968865	-2201104

Trave a "Piano 2" 24-30

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 24 e tra il filo 30; asta sap n° 235  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1016813	1016813	1967990	0.091	0	0	0	62447	10681	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1912385	-1912385	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-7210	8611	0	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	973839	973839	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	10100	8611	24871	45
18	9.42	3.8	9.42	3.8	-1843370	-1843370	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-7790	8611	-24871	45
158	9.42	3.8	9.42	3.8	231748	373281	1967990	0.091	0.057	0	0	62447	9361	8611	11192	45
158	9.42	3.8	9.42	3.8	-782958	-966832	-1967990	0.091	0.057	0	0	62447	-8530	8611	-11192	45
317	9.42	3.8	9.42	3.8	285181	444105	1967990	0.091	0.057	0	0	62447	8530	8611	11192	45
317	9.42	3.8	9.42	3.8	-727415	-893682	-1967990	0.091	0.057	0	0	62447	-9361	8611	-11192	45
458	9.42	3.8	9.42	3.8	1123946	1123946	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	7790	8611	24871	45
458	9.42	3.8	9.42	3.8	-1690639	-1690639	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-10100	8611	-24871	45
475	9.42	3.8	9.42	3.8	1172937	1172937	1967990	0.091	0	0	0	62447	7210	8611	0	45
475	9.42	3.8	9.42	3.8	-1753626	-1753626	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-10681	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1736	-7210	-8945	-4320	10681	8945	8479
18	1155	-7790	-8945	-4859	10100	8945	7940
158	416	-8530	-8945	-5640	9361	8945	7159
317	-416	-9361	-8945	-6471	8530	8945	6328
458	-1155	-10100	-8945	-7252	7790	8945	5547
475	-1736	-10681	-8945	-7791	7210	8945	5008

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srm	wkiR	wkiF	wkiQP	srm	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-447786	19	281	-447786	19									0	0	0	0
18	-434765	18	273	-434765	18									0	0	0	0
158	-275605	12	173	-275605	12									0	0	0	0
317	-221117	9	139	-221117	9									0	0	0	0
458	-283346	12	178	-283346	12									0	0	0	0
475	-290345	12	182	-290345	12									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	24	1967990	-1967990
1	458	30	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 25-26

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 25 e tra il filo 26; asta sap n° 265  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	947829	947829	1967990	0.091	0	0	0	62447	17214	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1182096	-1182096	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-15586	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	802738	802738	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17030	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-989072	-989072	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15770	8611	-24871	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	248545	448439	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16671	8611	19897	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	-276354	-529379	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16129	8611	-19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	809139	1058410	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16129	8611	19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	-694102	-926211	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16671	8611	-19897	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	1471228	1471228	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	15770	8611	24871	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	-1325792	-1325792	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-17030	8611	-24871	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	1640626	1640626	1967990	0.091	0	0	0	62447	15586	8611	0	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	-1493848	-1493848	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-17214	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-15586	-16400	-7803	17214	16400	10818
35	630	-15770	-16400	-7990	17030	16400	10630
103	271	-16129	-16400	-8355	16671	16400	10265
207	-271	-16671	-16400	-8908	16129	16400	9712
275	-630	-17030	-16400	-9273	15770	16400	9347
310	-814	-17214	-16400	-9461	15586	16400	9159

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-117134	5	74	-117134	5									0	0	0	0
35	-93167	4	59	-93167	4									0	0	0	0
103	-13904	1	9	-13904	1									0	0	0	0
207	57518	2	36	57518	2									0	0	0	0
275	72718	3	46	72718	3									0	0	0	0
310	73389	3	46	73389	3									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	25	1967990	-1967990
1	275	26	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 25-31

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 25 e tra il filo 31; asta sap n° 270  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	13.45	3.7	9.42	3.8	405709	405709	1969214	0.083	0	0	0	62481	12899	9696	0	45
0	13.45	3.7	9.42	3.8	-2437259	-2437259	-2791259	0.115	0	0	0	62481	-8739	9696	0	45
18	13.45	3.7	9.42	3.8	362498	362498	1969214	0.083	0.126	0	0	62514	11974	9699	24897	45
18	13.45	3.7	9.42	3.8	-2371641	-2371641	-2791259	0.115	0.126	0	0	62514	-9664	9699	-24897	45
158	9.42	3.8	9.42	3.8	57249	74239	1967990	0.091	0.061	0	0	62447	11235	8611	12124	45
158	9.42	3.8	9.42	3.8	-1365508	-1539579	-1967990	0.091	0.061	0	0	62447	-10404	8611	-12124	45
317	9.42	3.8	9.42	3.8	57249	74239	1967990	0.091	0.061	0	0	62447	10404	8611	12124	45
317	9.42	3.8	9.42	3.8	-1345584	-1512578	-1967990	0.091	0.061	0	0	62447	-11235	8611	-12124	45
458	13.45	3.7	9.42	3.8	425884	425884	1969214	0.083	0.126	0	0	62514	9664	9699	24897	45
458	13.45	3.7	9.42	3.8	-2312506	-2791259	-2791259	0.115	0.126	0	0	62514	-11974	9699	-24897	45
475	13.45	3.7	9.42	3.8	471531	471531	1969214	0.083	0	0	0	62481	8739	9696	0	45
475	13.45	3.7	9.42	3.8	-2375686	-2375686	-2791259	0.115	0	0	0	62481	-12899	9696	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	2080	-8739	-10819	-4000	12899	10819	8438
18	1155	-9664	-10819	-4854	11974	10819	7584
158	416	-10404	-10819	-5664	11235	10819	6774
317	-416	-11235	-10819	-6495	10404	10819	5942
458	-1155	-11974	-10819	-7306	9664	10819	5132
475	-2080	-12899	-10819	-8159	8739	10819	4278

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-1015775	47	1486	-1015775	47					17.2	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0	
18	-1004572	46	1470	-1004572	46					17.2	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0	
158	-874244	45	1803	-874244	45					18.8	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0	
317	-852199	44	1757	-852199	44					18.8	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0	
458	-943311	43	1380	-943311	43					17.2	0.009	0.009	0.009	0	0	0	0	
475	-952078	44	1393	-952078	44					17.2	0.009	0.009	0.009	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	25	1969214	-2791259
1	458	31	1969214	-2791259

Trave a "Piano 2" 26-32

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 26 e tra il filo 32; asta sap n° 178  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	10.56	3.8	2135546	2135546	2243218	0.094	0	0	0	62101	19591	10820	0	45
0	18.85	4.5	10.56	3.8	-3284880	-3284880	-3832519	0.151	0	0	0	62101	-8564	10820	0	45
35	18.85	4.5	10.56	3.8	2007370	2007370	2243218	0.094	0.176	0	0	61707	18375	10787	34406	45
35	18.85	4.5	10.56	3.8	-3020325	-3020325	-3832519	0.151	0.176	0	0	61707	-9779	10787	-34406	45
170	13.05	4.2	9.42	3.8	864022	1102158	1985798	0.091	0.09	0	0	62242	15899	9582	17662	45
170	13.05	4.2	9.42	3.8	-1085923	-1425469	-2688325	0.113	0.09	0	0	62242	-12255	8597	-17662	45
340	12.14	4.1	9.42	3.8	920276	1174574	1981380	0.091	0.09	0	0	62282	12781	8600	17673	45
340	12.14	4.1	9.42	3.8	-1054307	-1383732	-2508750	0.107	0.09	0	0	62282	-15373	9358	-17673	45
475	18.85	4.5	11.69	3.7	2144240	2144240	2472235	0.097	0.176	0	0	61707	10191	10787	34406	45
475	18.85	4.5	11.69	3.7	-2929767	-2929767	-3839847	0.141	0.176	0	0	61707	-17963	10787	-34406	45
510	18.85	4.5	11.69	3.7	2281069	2281069	2472235	0.097	0	0	0	62120	9243	10822	0	45
510	18.85	4.5	11.69	3.7	-3185308	-3185308	-3839847	0.141	0	0	0	62120	-18911	10822	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	5262	-8564	-13825	-6340	19591	14329	17156
35	4046	-9779	-13825	-7541	18375	14329	15955
170	1570	-12255	-13825	-9960	15899	14329	13536
340	-1548	-15373	-13825	-13007	12781	14329	10489
475	-4138	-17963	-13825	-15426	10191	14329	8070
510	-5086	-18911	-13825	-16627	9243	14329	6869

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-574667	23	333	-574667	23									0	0	0	0
35	-506477	20	294	-506477	20									0	0	0	0
170	-110950	5	68	-110950	5									0	0	0	0
340	-67015	3	41	-67015	3									0	0	0	0
475	-392764	16	227	-392764	16									0	0	0	0
510	-452120	18	261	-452120	18									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	26	2243218	-3832519
1	475	32	2472235	-3839847

Trave a "Piano 2" 27-28

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 27 e tra il filo 28; asta sap n° 251  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1690748	1690748	1967990	0.091	0	0	0	62447	17214	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1470316	-1470316	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-15586	8611	0	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
35	9.42	3.8	9.42	3.8	1514876	1514876	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17030	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-1302565	-1302565	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15770	8611	-24871	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	827966	1086473	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16671	8611	19897	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	-672042	-903717	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16129	8611	-19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	249030	446684	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16129	8611	19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	-275249	-535704	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16671	8611	-19897	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	799454	799454	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	15770	8611	24871	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	-1010186	-1010186	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-17030	8611	-24871	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	943909	943909	1967990	0.091	0	0	0	62447	15586	8611	0	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	-1209353	-1209353	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-17214	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-15586	-16400	-9498	17214	16400	9426
35	630	-15770	-16400	-9685	17030	16400	9239
103	271	-16129	-16400	-10050	16671	16400	8873
207	-271	-16671	-16400	-10603	16129	16400	8320
275	-630	-17030	-16400	-10969	15770	16400	7955
310	-814	-17214	-16400	-11156	15586	16400	7768

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	110216	5	69	110216	5									0	0	0	0
35	106155	4	67	106155	4									0	0	0	0
103	77962	3	49	77962	3									0	0	0	0
207	-13110	1	8	-13110	1									0	0	0	0
275	-105366	4	66	-105366	4									0	0	0	0
310	-132722	6	83	-132722	6									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	27	1967990	-1967990
1	275	28	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 27-33

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 27 e tra il filo 33; asta sap n° 252  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	5.5	11.69	3.7	404147	404147	2490837	0.113	0	0	0	61538	24581	11341	0	45
0	21.99	5.5	11.69	3.7	-4262519	-4262519	-4353792	0.187								
35	21.99	5.5	11.69	3.7	547524	872385	2490837	0.113	0.176	0	0	60542	23251	11253	33757	45
35	21.99	5.5	11.69	3.7	-3888106	-3888106	-4353792	0.187								
267	9.42	3.8	9.42	3.8	1406336	1442302	1967990	0.091	0.109	0	0	62447	14446	8611	21527	45
267	9.42	3.8	9.42	3.8	-14144	-337022	-1967990	0.091	0.109	0	0	62447	-4306	8611	-21527	45
533	9.42	3.8	9.42	3.8	1847374	1877851	1967990	0.091	0.109	0	0	62447	4312	8611	21527	45
533	9.42	3.8	9.42	3.8	-213085	-512247	-1967990	0.091	0.109	0	0	62447	-14441	8611	-21527	45
765	21.99	5.5	11.69	3.7	1194355	1479885	2490837	0.113	0.176	0	0	60542	-23245	11253	-33757	45
765	21.99	5.5	11.69	3.7	-3872198	-3872198	-4353792	0.187								
800	21.99	5.5	11.69	3.7	1067381	1067381	2490837	0.113	0	0	0	61538	-24575	11341	0	45
800	21.99	5.5	11.69	3.7	-4230780	-4230780	-4353792	0.187								

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	15205	5829	-9376	9457	24581	9376	22285
35	13875	4498	-9376	8107	23251	9376	20936
267	5070	-4306	-9376	-825	14446	9376	12003
533	-5065	-14441	-9376	-11108	4312	9376	1720
765	-13869	-23245	-9376	-20041	-4493	9376	-7213
800	-15199	-24575	-9376	-21390	-5823	9376	-8562

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1929186	77	1903	-1929186	77					16.5	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
35	-1670291	67	1648	-1670291	67					16.5	0.011	0.011	0.011	0	0	0	0
267	696096	36	1436	696096	36	21.5	0.011	0.011	0.011					0.18	0.25	0.18	0.25
533	817145	42	1685	817145	42	21.5	0.014	0.014	0.014					0.19	0.27	0.19	0.27
765	-1338921	54	1321	-1338921	54					16.5	0.009	0.009	0.009	0	0	0	0
800	-1581700	63	1561	-1581700	63					16.5	0.011	0.011	0.011	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
---------	---	----------	---------	---------

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	27	2490837	-4353792
1	765	33	2490837	-4353792

Trave a "Piano 2" 28-29

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 28 e tra il filo 29; asta sap n° 217  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrareistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	10.56	3.8	9.42	3.8	1325681	1325681	1968865	0.088	0	0	0	62471	17361	8944	0	45
0	10.56	3.8	9.42	3.8	-2102918	-2102918	-2201104	0.097	0	0	0	62471	-3052	8944	0	45
35	10.56	3.8	9.42	3.8	1301066	1301066	1968865	0.088	0.176	0	0	62495	16299	8946	34846	45
35	10.56	3.8	9.42	3.8	-1871539	-1871539	-2201104	0.097	0.176	0	0	62495	-4113	8787	-34846	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	874906	998111	1967990	0.091	0.08	0	0	62447	12407	8611	15917	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	-420374	-669094	-1967990	0.091	0.08	0	0	62447	-8005	8611	-15917	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	711729	812003	1967990	0.091	0.08	0	0	62447	7453	8611	15917	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	-398793	-668664	-1967990	0.091	0.08	0	0	62447	-12959	8611	-15917	45
455	11.69	3.7	9.42	3.8	1022315	1022315	1969504	0.085	0.176	0	0	62533	3561	8956	34867	45
455	11.69	3.7	9.42	3.8	-1956892	-1956892	-2433760	0.103	0.176	0	0	62533	-16852	9257	-34867	45
490	11.69	3.7	9.42	3.8	1031398	1031398	1969504	0.085	0	0	0	62490	2499	9254	0	45
490	11.69	3.7	9.42	3.8	-2203081	-2203081	-2433760	0.103	0	0	0	62490	-17913	9254	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	7431	-3052	-10482	-317	17361	9930	14312
35	6369	-4113	-10482	-1379	16299	9930	13250
163	2477	-8005	-10482	-5271	12407	9930	9358
327	-2477	-12959	-10482	-10225	7453	9930	4404
455	-6369	-16852	-10482	-14117	3561	9930	512
490	-7431	-17913	-10482	-15179	2499	9930	-550

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-388619	16	242	-388619	16									0	0	0	0
35	-285237	12	177	-285237	12									0	0	0	0
163	227266	10	143	227266	10									0.02	0.02	0.02	0.02
327	156468	7	98	156468	7									0.02	0.01	0.02	0.01
455	-467289	19	288	-467289	19									0	0	0	0
490	-585842	24	360	-585842	24									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	28	1968865	-2201104
1	455	29	1969504	-2433760

Trave a "Piano 2" 28-34

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 28 e tra il filo 34; asta sap n° 272  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrareistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	5.1	10.56	3.8	-3492521	-3492521	-3783346	0.152	0	0	0	61730	29666	10789	0	45
18	18.85	5.1	10.56	3.8	-3290628	-3290628	-3783346	0.152	0.176	0	0	60966	28688	10725	33993	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8	1957562	2293879	3245271	0.132	0.137	0	0	62447	14905	9502	27211	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8					0.137	0	0	62447	-191	10209	-27211	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8	1951215	2293330	3245271	0.132	0.137	0	0	62447	196	10209	27211	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8					0.137	0	0	62447	-14899	9497	-27211	45
818	18.85	5.1	10.56	3.8	-3434309	-3434309	-3783346	0.152	0.176	0	0	60966	-29078	10725	-33993	45
835	18.85	5.1	10.56	3.8	-3637258	-3637258	-3783346	0.152	0	0	0	61730	-30659	10789	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
---	-------------------------	--------------	------------------------	----------	--------------	------------------------	----------



x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	22065	14518	-7548	15857	29666	7548	29666
18	21141	13593	-7548	15188	28688	7548	28412
278	7357	-191	-7548	4530	14905	7548	9836
557	-7352	-14899	-7548	-10203	196	7548	-4873
818	-21135	-29078	-7548	-29078	-13588	7548	-15495
835	-22442	-30659	-7548	-30659	-14895	7548	-16328

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-2411057	102	2710	-2411057	102					17.6	0.021	0.021	0.021	0	0	0	0
18	-2232377	94	2509	-2232377	94					17.6	0.019	0.019	0.019	0	0	0	0
278	1443578	63	1822	1443578	63	16.7	0.013	0.013	0.013					0.42	0.55	0.42	0.55
557	1395890	61	1762	1395890	61	16.7	0.012	0.012	0.012					0.42	0.54	0.42	0.54
818	-2370271	100	2664	-2370271	100					17.6	0.021	0.021	0.021	0	0	0	0
835	-2550008	108	2866	-2550008	108					17.6	0.023	0.023	0.023	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	28	2254808	-3783346
1	818	34	2254808	-3783346

Trave a "Piano 2" 29-30

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 29 e tra il filo 30; asta sap n° 220  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1298246	1298246	1967990	0.091	0	0	0	62447	8682	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1709351	-1709351	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-5375	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	1235101	1235101	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	8499	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-1595674	-1595674	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-5559	8611	-24871	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	526081	638919	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	7580	8611	10853	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	-536470	-680529	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-6477	8611	-10853	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	522508	634528	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	6477	8611	10853	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	-537755	-682174	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-7580	8611	-10853	45
595	9.42	3.8	9.42	3.8	1227035	1227035	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	5559	8611	24871	45
595	9.42	3.8	9.42	3.8	-1600564	-1600564	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-8499	8611	-24871	45
630	9.42	3.8	9.42	3.8	1289773	1289773	1967990	0.091	0	0	0	62447	5375	8611	0	45
630	9.42	3.8	9.42	3.8	-1714643	-1714643	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-8682	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1654	-5375	-7029	-3410	8682	7029	6694
35	1470	-5559	-7029	-3594	8499	7029	6511
210	551	-6477	-7029	-4512	7580	7029	5592
420	-551	-7580	-7029	-5615	6477	7029	4489
595	-1470	-8499	-7029	-6534	5559	7029	3571
630	-1654	-8682	-7029	-6717	5375	7029	3387

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-205552	9	129	-205552	9									0	0	0	0
35	-180287	8	113	-180287	8									0	0	0	0
210	-5195	0	3	-5195	0									0	0	0	0
420	-7624	0	5	-7624	0									0	0	0	0
595	-186764	8	117	-186764	8									0	0	0	0
630	-212435	9	133	-212435	9									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	29	1967990	-1967990
1	595	30	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 29-35

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 29 e tra il filo 35; asta sap n° 210  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	15.71	3.8	9.42	3.8	-2856251	-2856251	-3245271	0.132	0	0	0	62447	20369	10209	0	45
18	15.71	3.8	9.42	3.8	-2718371	-2718371	-3245271	0.132	0.126	0	0	62447	19789	10209	24871	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	1221849	1436080	1967990	0.091	0.095	0	0	62447	11134	8611	18872	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8					0.095	0	0	62447	-1899	8611	-18872	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	1221849	1436081	1967990	0.091	0.095	0	0	62447	1899	8611	18872	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8					0.095	0	0	62447	-11134	8611	-18872	45
818	15.71	3.8	9.42	3.8	-2667172	-2667172	-3245271	0.132	0.126	0	0	62447	-19789	10209	-24871	45
835	15.71	3.8	9.42	3.8	-2803881	-2803881	-3245271	0.132	0	0	0	62447	-20369	10209	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	13853	7336	-6517	10339	20369	6517	18811
18	13272	6755	-6517	9909	19789	6517	18027
278	4618	-1899	-6517	1923	11134	6517	7446
557	-4618	-11134	-6517	-7312	1899	6517	-1789
818	-13272	-19789	-6517	-17853	-6755	6517	-9775
835	-13853	-20369	-6517	-18637	-7336	6517	-10206

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1728594	76	2182	-1728594	76					16.7	0.016	0.016	0.016	0	0	0	0
18	-1614879	71	2038	-1614879	71					16.7	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0
278	738672	38	1523	738672	38	21.5	0.012	0.012	0.012					0.21	0.27	0.21	0.27
557	757298	39	1562	757298	39	21.5	0.012	0.012	0.012					0.21	0.27	0.21	0.27
818	-1561342	69	1971	-1561342	69					16.7	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0
835	-1673886	74	2113	-1673886	74					16.7	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	29	1968125	-3245271
1	818	35	1968125	-3245271

Trave a "Piano 2" 30-31

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 30 e tra il filo 31; asta sap n° 263  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	11.69	3.7	9.42	3.8	1038265	1038265	1969504	0.085	0	0	0	62490	17913	9254	0	45
0	11.69	3.7	9.42	3.8	-2195913	-2195913	-2433760	0.103	0	0	0	62490	-2499	9254	0	45
35	11.69	3.7	9.42	3.8	1027884	1027884	1969504	0.085	0.176	0	0	62533	16852	9257	34867	45
35	11.69	3.7	9.42	3.8	-1949514	-1949514	-2433760	0.103	0.176	0	0	62533	-3561	8956	-34867	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	712895	813731	1967990	0.091	0.08	0	0	62447	12959	8611	15917	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	-394993	-663845	-1967990	0.091	0.08	0	0	62447	-7453	8611	-15917	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	873106	995858	1967990	0.091	0.08	0	0	62447	-8005	8611	15917	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	-423765	-673613	-1967990	0.091	0.08	0	0	62447	-12407	8611	-15917	45
455	10.56	3.8	9.42	3.8	1296970	1296970	1968865	0.088	0.176	0	0	62495	4113	8787	34846	45
455	10.56	3.8	9.42	3.8	-1880615	-1880615	-2201104	0.097	0.176	0	0	62495	-16299	8946	-34846	45
490	10.56	3.8	9.42	3.8	1321274	1321274	1968865	0.088	0	0	0	62471	3052	8944	0	45
490	10.56	3.8	9.42	3.8	-2112771	-2112771	-2201104	0.097	0	0	0	62471	-17361	8944	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	7431	-2499	-9930	506	17913	10482	15161
35	6369	-3561	-9930	-556	16852	10482	14099
163	2477	-7453	-9930	-4448	12959	10482	10207
327	-2477	-12407	-9930	-9402	8005	10482	5253
455	-6369	-16299	-9930	-13294	4113	10482	1361
490	-7431	-17361	-9930	-14356	3052	10482	299

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-578824	24	356	-578824	24									0	0	0	0
35	-460815	19	284	-460815	19									0	0	0	0
163	158951	7	100	158951	7									0.02	0.01	0.02	0.01
327	224670	9	141	224670	9									0.02	0.02	0.02	0.02

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
455	-291823	12	181	-291823	12									0	0	0	0	
490	-395749	16	246	-395749	16									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	30	1969504	-2433760
1	455	31	1968865	-2201104

Trave a "Piano 2" 30-36

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 30 e tra il filo 36; asta sap n° 234  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	15.71	3.8	9.42	3.8	-2847512	-2847512	-3245271	0.132	0	0	0	62447	20369	10209	0	45
18	15.71	3.8	9.42	3.8	-2709821	-2709821	-3245271	0.132	0.126	0	0	62447	19789	10209	24871	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8	1221849	1436080	1967990	0.091	0.095	0	0	62447	11134	8611	18872	45
278	9.42	3.8	9.42	3.8					0.095	0	0	62447	-1899	8611	-18872	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8	1221849	1436081	1967990	0.091	0.095	0	0	62447	1899	8611	18872	45
557	9.42	3.8	9.42	3.8					0.095	0	0	62447	-11134	8611	-18872	45
818	15.71	3.8	9.42	3.8	-2658420	-2658420	-3245271	0.132	0.126	0	0	62447	-19789	10209	-24871	45
835	15.71	3.8	9.42	3.8	-2794936	-2794936	-3245271	0.132	0	0	0	62447	-20369	10209	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	13853	7336	-6517	10340	20369	6517	18812
18	13272	6755	-6517	9909	19789	6517	18027
278	4618	-1899	-6517	1945	11134	6517	7425
557	-4618	-11134	-6517	-7290	1899	6517	-1811
818	-13272	-19789	-6517	-17852	-6755	6517	-9775
835	-13853	-20369	-6517	-18637	-7336	6517	-10205

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1728771	76	2182	-1728771	76					16.7	0.016	0.016	0.016	0	0	0	0
18	-1615053	71	2039	-1615053	71					16.7	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0
278	738565	38	1523	738565	38	21.5	0.012	0.012	0.012					0.21	0.27	0.21	0.27
557	757263	39	1562	757263	39	21.5	0.012	0.012	0.012					0.21	0.27	0.21	0.27
818	-1561309	69	1971	-1561309	69					16.7	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0
835	-1673852	74	2113	-1673852	74					16.7	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	30	1968125	-3245271
1	818	36	1968125	-3245271

Trave a "Piano 2" 31-32

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 31 e tra il filo 32; asta sap n° 262  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	943869	943869	1967990	0.091	0	0	0	62447	17214	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1196236	-1196236	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-15586	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	799488	799488	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17030	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-999435	-999435	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15770	8611	-24871	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	251502	446897	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16671	8611	19897	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	-275724	-530649	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16129	8611	-19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	815928	1071060	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16129	8611	19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	-671295	-902864	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16671	8611	-19897	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	1493767	1493767	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	15770	8611	24871	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	-1301534	-1301534	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-17030	8611	-24871	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
310	9.42	3.8	9.42	3.8	1667272	1667272	1967990	0.091	0	0	0	62447	15586	8611	0	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	-1469211	-1469211	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-17214	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-15586	-16400	-7764	17214	16400	11026
35	630	-15770	-16400	-7951	17030	16400	10838
103	271	-16129	-16400	-8316	16671	16400	10473
207	-271	-16671	-16400	-8869	16129	16400	9920
275	-630	-17030	-16400	-9234	15770	16400	9555
310	-814	-17214	-16400	-9422	15586	16400	9367

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-126183	5	79	-126183	5									0	0	0	0
35	-99973	4	63	-99973	4									0	0	0	0
103	-12111	1	8	-12111	1									0	0	0	0
207	72317	3	45	72317	3									0	0	0	0
275	96116	4	60	96116	4									0	0	0	0
310	99031	4	62	99031	4									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	31	1967990	-1967990
1	275	32	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 31-37

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 31 e tra il filo 37; asta sap n° 271  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	5.1	10.56	3.8	-3494085	-3494085	-3783346	0.152	0	0	0	61730	29680	10789	0	45
18	18.85	5.1	10.56	3.8	-3291980	-3291980	-3783346	0.152	0.176	0	0	60966	28686	10725	33993	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8	1956144	2293755	3245271	0.132	0.137	0	0	62447	14902	9501	27211	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8					0.137	0	0	62447	-193	10209	-27211	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8	1951215	2293329	3245271	0.132	0.137	0	0	62447	193	10209	27211	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8					0.137	0	0	62447	-14902	9497	-27211	45
818	18.85	5.1	10.56	3.8	-3442640	-3442640	-3783346	0.152	0.176	0	0	60966	-28871	10725	-33993	45
835	18.85	5.1	10.56	3.8	-3647565	-3647565	-3783346	0.152	0	0	0	61730	-30124	10789	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	22063	14515	-7548	15865	29680	7548	29680
18	21138	13590	-7548	15196	28686	7548	28426
278	7354	-193	-7548	4526	14902	7548	9860
557	-7354	-14902	-7548	-10190	193	7548	-4848
818	-21138	-28871	-7548	-28871	-13590	7548	-15390
835	-22063	-30124	-7548	-30124	-14515	7548	-16059

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-2414866	102	2714	-2414866	102					17.6	0.021	0.021	0.021	0	0	0	0
18	-2236096	94	2513	-2236096	94					17.6	0.019	0.019	0.019	0	0	0	0
278	1442520	63	1821	1442520	63	16.7	0.013	0.013	0.013					0.42	0.55	0.42	0.55
557	1397672	61	1764	1397672	61	16.7	0.012	0.012	0.012					0.42	0.54	0.42	0.54
818	-2365000	100	2658	-2365000	100					17.6	0.021	0.021	0.021	0	0	0	0
835	-2546589	107	2862	-2546589	107					17.6	0.022	0.022	0.022	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	31	2254808	-3783346
1	818	37	2254808	-3783346

Trave a "Piano 2" 32-38

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 32 e tra il filo 38; asta sap n° 261  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	4.9	11.69	3.7	157752	157752	2494307	0.103	0	0	0	61855	24319	11369	0	45
0	21.99	4.9	11.69	3.7	-3948952	-3948952	-4402965	0.185								
35	21.99	4.9	11.69	3.7	319113	688302	2494307	0.103	0.176	0	0	61177	22989	11309	34111	45
35	21.99	4.9	11.69	3.7	-3598625	-3598625	-4402965	0.185								
267	9.42	3.8	9.42	3.8	1412607	1442594	1967990	0.091	0.109	0	0	62447	14185	8611	21527	45
267	9.42	3.8	9.42	3.8	-38985	-327366	-1967990	0.091	0.109	0	0	62447	-3535	8611	-21527	45
533	9.42	3.8	9.42	3.8	1463675	1463675	1967990	0.091	0.109	0	0	62447	4050	8611	21527	45
533	9.42	3.8	9.42	3.8	60373	-213366	-1967990	0.091	0.109	0	0	62447	-13670	8611	-21527	45
765	18.85	5.1	10.56	3.8	498162	843169	2254808	0.106	0.176	0	0	60966	-22474	10725	-33993	45
765	18.85	5.1	10.56	3.8	-3365886	-3365886	-3783346	0.152								
800	18.85	5.1	10.56	3.8	346633	346633	2254808	0.106	0	0	0	61730	-23804	10789	0	45
800	18.85	5.1	10.56	3.8	-3706015	-3706015	-3783346	0.152								

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	15199	6600	-8600	10455	24319	9120	21271
35	13869	5270	-8600	9106	22989	9120	19598
267	5065	-3535	-8600	173	14185	9120	10666
533	-5070	-13670	-8600	-10110	4050	9120	383
765	-13875	-22474	-8600	-19042	-4754	9120	-8550
800	-15205	-23804	-8600	-20525	-6085	9120	-9899

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1895600	75	1820	-1895600	75					16.2	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
35	-1639756	64	1574	-1639756	64					16.2	0.011	0.011	0.011	0	0	0	0
267	686811	36	1416	686811	36	21.5	0.011	0.011	0.011					0.17	0.23	0.17	0.23
533	762024	39	1571	762024	39	21.5	0.012	0.012	0.012					0.18	0.24	0.18	0.24
765	-1433862	61	1612	-1433862	61					17.6	0.011	0.011	0.011	0	0	0	0
800	-1679691	71	1888	-1679691	71					17.6	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	32	2494307	-4402965
1	765	38	2254808	-3783346

Trave a "Piano 2" 33-34

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 33 e tra il filo 34; asta sap n° 253  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1737329	1737329	1967990	0.091	0	0	0	62447	17214	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1501092	-1501092	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-15586	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	1561652	1561652	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17030	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-1322492	-1322492	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15770	8611	-24871	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	875491	1133718	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16671	8611	19897	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	-650376	-897526	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16129	8611	-19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	317578	546739	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16129	8611	19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	-210578	-486786	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16671	8611	-19897	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	925625	925625	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	15770	8611	24871	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	-960796	-960796	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-17030	8611	-24871	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	1080929	1080929	1967990	0.091	0	0	0	62447	15586	8611	0	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	-1159768	-1159768	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-17214	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-15586	-16400	-9487	17214	16400	10023
35	630	-15770	-16400	-9674	17030	16400	9836
103	271	-16129	-16400	-10040	16671	16400	9470
207	-271	-16671	-16400	-10592	16129	16400	8918
275	-630	-17030	-16400	-10958	15770	16400	8552
310	-814	-17214	-16400	-11145	15586	16400	8365

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	118119	5	74	118119	5									0	0	0	0	
35	119580	5	75	119580	5									0	0	0	0	
103	112557	5	71	112557	5									0	0	0	0	
207	53500	2	34	53500	2									0	0	0	0	
275	-17586	1	11	-17586	1									0	0	0	0	
310	-39420	2	25	-39420	2									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	33	1967990	-1967990
1	275	34	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 34-35

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 34 e tra il filo 35; asta sap n° 281  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	10.56	3.8	9.42	3.8	1691477	1691477	1968865	0.088	0	0	0	62471	14289	8944	0	45
0	10.56	3.8	9.42	3.8	-1993328	-1993328	-2201104	0.097	0	0	0	62471	-6124	8944	0	45
35	10.56	3.8	9.42	3.8	1607519	1607519	1968865	0.088	0.176	0	0	62495	13666	8946	34846	45
35	10.56	3.8	9.42	3.8	-1803783	-1803783	-2201104	0.097	0.176	0	0	62495	-6747	8787	-34846	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	847756	1021023	1967990	0.091	0.07	0	0	62447	11383	8611	13928	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	-557857	-781951	-1967990	0.091	0.07	0	0	62447	-9030	8611	-13928	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	608873	744312	1967990	0.091	0.07	0	0	62447	8477	8611	13928	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	-548459	-806168	-1967990	0.091	0.07	0	0	62447	-11935	8611	-13928	45
455	11.69	3.7	9.42	3.8	1183214	1183214	1969504	0.085	0.176	0	0	62533	6194	8956	34867	45
455	11.69	3.7	9.42	3.8	-1969579	-1969579	-2433760	0.103	0.176	0	0	62533	-14218	9257	-34867	45
490	11.69	3.7	9.42	3.8	1242581	1242581	1969504	0.085	0	0	0	62490	5571	9254	0	45
490	11.69	3.7	9.42	3.8	-2183710	-2183710	-2433760	0.103	0	0	0	62490	-14841	9254	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	4359	-6124	-10482	-4158	14289	9930	11470
35	3736	-6747	-10482	-4781	13666	9930	10848
163	1453	-9030	-10482	-7064	11383	9930	8565
327	-1453	-11935	-10482	-9970	8477	9930	5659
455	-3736	-14218	-10482	-12253	6194	9930	3376
490	-4359	-14841	-10482	-12875	5571	9930	2753

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-150926	6	94	-150926	6									0	0	0	0
35	-98132	4	61	-98132	4									0	0	0	0
163	144949	6	91	144949	6									0.01	0.01	0.01	0.01
327	30207	1	19	30207	1									0	0	0	0
455	-393183	16	242	-393183	16									0	0	0	0
490	-470564	20	290	-470564	20									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	34	1968865	-2201104
1	455	35	1969504	-2433760

Trave a "Piano 2" 34-40

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 34 e tra il filo 40; asta sap n° 275  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	16.59	4.7	9.42	3.8	76730	76730	2009816	0.097	0	0	0	61936	26303	10356	0	45
0	16.59	4.7	9.42	3.8	-3000577	-3000577	-3361998	0.142	0	0	0	61936	-21811	10356	0	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
18	16.59	4.7	9.42	3.8	-2885029	-2885029	-3361998	0.142	0.151	0	0	61424	24805	10315	29356	45
18	16.59	4.7	9.42	3.8					0.151	0	0	61424	-23309	10216	-29356	45
85	15.71	4.6	9.42	3.8	14969	22720	2003243	0.095	0.136	0	0	62025	24451	10176	26679	45
85	15.71	4.6	9.42	3.8	-2005454	-2333939	-3198162	0.134	0.136	0	0	62025	-23664	9946	-26679	45
170	15.43	3.8	9.42	3.8	14969	22720	1968101	0.082	0.136	0	0	62447	24005	10150	26860	45
170	15.43	3.8	9.42	3.8	-2068188	-2418788	-3190177	0.13	0.136	0	0	62447	-24110	10150	-26860	45
238	15.71	3.8	9.42	3.8	-3006473	-3006473	-3245271	0.132	0.136	0	0	62447	23650	10206	26860	45
238	15.71	3.8	9.42	3.8					0.136	0	0	62447	-24464	10209	-26860	45
255	15.71	3.8	9.42	3.8	-3129632	-3129632	-3245271	0.132	0	0	0	62447	22152	10209	0	45
255	15.71	3.8	9.42	3.8					0	0	0	62447	-25962	10209	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	2076	-21811	-23887	-11425	26303	24228	14706
18	578	-23309	-23887	-12885	24805	24228	13246
85	223	-23664	-23887	-13277	24451	24228	12854
170	-223	-24110	-23887	-13723	24005	24228	12407
238	-578	-24464	-23887	-14116	23650	24228	12015
255	-2076	-25962	-23887	-15576	22152	24228	10555

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1461924	65	1826	-1461924	65					17.5	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
18	-1460696	65	1824	-1460696	65					17.5	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
85	-1463009	66	1910	-1463009	66					16.8	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
170	-1499973	66	1925	-1499973	66					16.8	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0
238	-1556368	68	1965	-1556368	68					16.7	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0
255	-1565206	69	1976	-1565206	69					16.7	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	34	2009816	-3361998
1	238	40	1968125	-3245271

Trave a "Piano 2" 35-36

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 35 e tra il filo 36; asta sap n° 282  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1469197	1469197	1967990	0.091	0	0	0	62447	8682	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1822315	-1822315	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-5375	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	1397654	1397654	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	8499	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-1700309	-1700309	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-5559	8611	-24871	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	604654	729679	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	7580	8611	10853	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	-557800	-713949	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-6477	8611	-10853	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	601740	726073	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	6477	8611	10853	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	-560557	-717386	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-7580	8611	-10853	45
595	9.42	3.8	9.42	3.8	1389990	1389990	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	5559	8611	24871	45
595	9.42	3.8	9.42	3.8	-1707766	-1707766	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-8499	8611	-24871	45
630	9.42	3.8	9.42	3.8	1461189	1461189	1967990	0.091	0	0	0	62447	5375	8611	0	45
630	9.42	3.8	9.42	3.8	-1830373	-1830373	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-8682	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1654	-5375	-7029	-3891	8682	7029	7171
35	1470	-5559	-7029	-4075	8499	7029	6988
210	551	-6477	-7029	-4993	7580	7029	6069
420	-551	-7580	-7029	-6096	6477	7029	4966
595	-1470	-8499	-7029	-7015	5559	7029	4048
630	-1654	-8682	-7029	-7198	5375	7029	3864

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-176559	7	111	-176559	7									0	0	0	0
35	-151327	6	95	-151327	6									0	0	0	0
210	23427	1	15	23427	1									0	0	0	0
420	20591	1	13	20591	1									0	0	0	0
595	-158888	7	100	-158888	7									0	0	0	0
630	-184592	8	116	-184592	8									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
---------	---	----------	---------	---------

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	35	1967990	-1967990
1	595	36	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 35-41

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 35 e tra il filo 41; asta sap n° 211  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarestenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	10.56	3.8	9.42	3.8	1040372	1040372	1968865	0.088	0	0	0	62471	20113	8944	0	45
0	10.56	3.8	9.42	3.8	-2176107	-2176107	-2201104	0.097	0	0	0	62471	-17796	8883	0	45
18	10.56	3.8	9.42	3.8	932586	932586	1968865	0.088	0.176	0	0	62495	19532	8946	34846	45
18	10.56	3.8	9.42	3.8	-2044314	-2044314	-2201104	0.097	0.176	0	0	62495	-18377	8795	-34846	45
85	9.88	3.8	9.42	3.8	89255	409720	1968317	0.089	0.106	0	0	62458	19178	8747	20895	45
85	9.88	3.8	9.42	3.8	-1039464	-1415145	-2061318	0.093	0.106	0	0	62458	-18731	8612	-20895	45
170	9.88	3.8	9.42	3.8	191874	552812	1968317	0.089	0.106	0	0	62458	18731	8612	20895	45
170	9.88	3.8	9.42	3.8	-1006777	-1341986	-2061318	0.093	0.106	0	0	62458	-19178	8747	-20895	45
238	10.56	3.8	9.42	3.8	1142655	1142655	1968865	0.088	0.176	0	0	62495	18377	8795	34846	45
238	10.56	3.8	9.42	3.8	-1904179	-1904179	-2201104	0.097	0.176	0	0	62495	-19532	8946	-34846	45
255	10.56	3.8	9.42	3.8	1264369	1264369	1968865	0.088	0	0	0	62471	17796	8883	0	45
255	10.56	3.8	9.42	3.8	-2022044	-2022044	-2201104	0.097	0	0	0	62471	-20113	8944	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1158	-17796	-18954	-11736	20113	18954	15644
18	578	-18377	-18954	-12304	19532	18954	15077
85	223	-18731	-18954	-12671	19178	18954	14709
170	-223	-19178	-18954	-13117	18731	18954	14263
238	-578	-19532	-18954	-13485	18377	18954	13896
255	-1158	-20113	-18954	-14053	17796	18954	13328

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-567868	24	353	-567868	24									0	0	0	0
18	-555864	23	346	-555864	23									0	0	0	0
85	-475105	20	297	-475105	20									0	0	0	0
170	-407452	17	255	-407452	17									0	0	0	0
238	-380762	16	237	-380762	16									0	0	0	0
255	-378837	16	235	-378837	16									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	35	1968865	-2201104
1	238	41	1968865	-2201104

Trave a "Piano 2" 36-37

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 36 e tra il filo 37; asta sap n° 247  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarestenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	11.69	3.7	9.42	3.8	1247838	1247838	1969504	0.085	0	0	0	62490	14841	9254	0	45
0	11.69	3.7	9.42	3.8	-2185986	-2185986	-2433760	0.103	0	0	0	62490	-5571	9254	0	45
35	11.69	3.7	9.42	3.8	1187958	1187958	1969504	0.085	0.176	0	0	62533	14218	9257	34867	45
35	11.69	3.7	9.42	3.8	-1972056	-1972056	-2433760	0.103	0.176	0	0	62533	-6194	8956	-34867	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	604854	743064	1967990	0.091	0.07	0	0	62447	11935	8611	13928	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	-547408	-806852	-1967990	0.091	0.07	0	0	62447	-8477	8611	-13928	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	841944	1014918	1967990	0.091	0.07	0	0	62447	9030	8611	13928	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	-561676	-786514	-1967990	0.091	0.07	0	0	62447	-11383	8611	-13928	45
455	10.56	3.8	9.42	3.8	1600230	1600230	1968865	0.088	0.176	0	0	62495	6747	8787	34846	45
455	10.56	3.8	9.42	3.8	-1811359	-1811359	-2201104	0.097	0.176	0	0	62495	-13666	8946	-34846	45
490	10.56	3.8	9.42	3.8	1683987	1683987	1968865	0.088	0	0	0	62471	6124	8944	0	45
490	10.56	3.8	9.42	3.8	-2001417	-2001417	-2201104	0.097	0	0	0	62471	-14289	8944	0	45



Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	4359	-5571	-9930	-2783	14841	10482	12864
35	3736	-6194	-9930	-3405	14218	10482	12241
163	1453	-8477	-9930	-5688	11935	10482	9958
327	-1453	-11383	-9930	-8594	9030	10482	7053
455	-3736	-13666	-9930	-10877	6747	10482	4770
490	-4359	-14289	-9930	-11500	6124	10482	4147

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-469074	19	289	-469074	19									0	0	0	0
35	-392049	16	241	-392049	16									0	0	0	0
163	28723	1	18	28723	1									0	0	0	0
327	140134	6	88	140134	6									0.01	0.01	0.01	0.01
455	-105564	4	66	-105564	4									0	0	0	0
490	-158715	7	99	-158715	7									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	36	1969504	-2433760
1	455	37	1968865	-2201104

Trave a "Piano 2" 36-42

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 36 e tra il filo 42; asta sap n° 233  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	10.56	3.8	9.42	3.8	1019114	1019114	1968865	0.088	0	0	0	62471	20113	8944	0	45
0	10.56	3.8	9.42	3.8	-2153702	-2153702	-2201104	0.097	0	0	0	62471	-17796	8883	0	45
18	10.56	3.8	9.42	3.8	912891	912891	1968865	0.088	0.176	0	0	62495	19532	8946	34846	45
18	10.56	3.8	9.42	3.8	-2023554	-2023554	-2201104	0.097	0.176	0	0	62495	-18377	8795	-34846	45
85	9.88	3.8	9.42	3.8	81612	397537	1968317	0.089	0.106	0	0	62458	19178	8747	20895	45
85	9.88	3.8	9.42	3.8	-1031398	-1402297	-2061318	0.093	0.106	0	0	62458	-18731	8612	-20895	45
170	9.88	3.8	9.42	3.8	183957	540115	1968317	0.089	0.106	0	0	62458	18731	8612	20895	45
170	9.88	3.8	9.42	3.8	-999244	-1329913	-2061318	0.093	0.106	0	0	62458	-19178	8747	-20895	45
238	10.56	3.8	9.42	3.8	1122045	1122045	1968865	0.088	0.176	0	0	62495	18377	8795	34846	45
238	10.56	3.8	9.42	3.8	-1884594	-1884594	-2201104	0.097	0.176	0	0	62495	-19532	8946	-34846	45
255	10.56	3.8	9.42	3.8	1242115	1242115	1968865	0.088	0	0	0	62471	17796	8883	0	45
255	10.56	3.8	9.42	3.8	-2000896	-2000896	-2201104	0.097	0	0	0	62471	-20113	8944	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1158	-17796	-18954	-11558	20113	18954	15456
18	578	-18377	-18954	-12125	19532	18954	14889
85	223	-18731	-18954	-12493	19178	18954	14521
170	-223	-19178	-18954	-12939	18731	18954	14075
238	-578	-19532	-18954	-13306	18377	18954	13708
255	-1158	-20113	-18954	-13874	17796	18954	13140

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-567294	24	353	-567294	24									0	0	0	0
18	-555332	23	345	-555332	23									0	0	0	0
85	-474893	20	297	-474893	20									0	0	0	0
170	-407643	17	255	-407643	17									0	0	0	0
238	-381274	16	237	-381274	16									0	0	0	0
255	-379391	16	236	-379391	16									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	36	1968865	-2201104
1	238	42	1968865	-2201104

Trave a "Piano 2" 37-38

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 37 e tra il filo 38; asta sap n° 248  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	958511	958511	1967990	0.091	0	0	0	62447	17214	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1156521	-1156521	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-15586	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	809111	809111	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17030	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-955354	-955354	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15770	8611	-24871	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	250721	444451	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16671	8611	19897	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	-223744	-476073	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16129	8611	-19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	902077	1163438	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16129	8611	19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	-710031	-948762	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16671	8611	-19897	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	1596658	1596658	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	15770	8611	24871	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	-1359518	-1359518	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-17030	8611	-24871	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	1774531	1774531	1967990	0.091	0	0	0	62447	15586	8611	0	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	-1532215	-1532215	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-17214	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-15586	-16400	-8040	17214	16400	11266
35	630	-15770	-16400	-8227	17030	16400	11079
103	271	-16129	-16400	-8593	16671	16400	10713
207	-271	-16671	-16400	-9145	16129	16400	10161
275	-630	-17030	-16400	-9511	15770	16400	9795
310	-814	-17214	-16400	-9698	15586	16400	9608

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkIR	wkIF	wkIQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-99005	4	62	-99005	4									0	0	0	0
35	-73121	3	46	-73121	3									0	0	0	0
103	13489	1	8	13489	1									0	0	0	0
207	96023	4	60	96023	4									0	0	0	0
275	118570	5	74	118570	5									0	0	0	0
310	121158	5	76	121158	5									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	37	1967990	-1967990
1	275	38	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 37-43

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 37 e tra il filo 43; asta sap n° 287  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	16.59	3.8	9.42	3.8	-2878965	-2878965	-3424999	0.139	0	0	0	62474	26020	10399	0	45
0	16.59	3.8	9.42	3.8					0	0	0	62474	-23016	10399	0	45
18	16.59	3.8	9.42	3.8	-2772198	-2772198	-3424999	0.139	0.151	0	0	62501	25096	10401	29871	45
18	16.59	3.8	9.42	3.8					0.151	0	0	62501	-23941	10401	-29871	45
85	16.59	3.8	9.42	3.8	14906	22657	1969006	0.08	0.136	0	0	62474	24741	10399	26872	45
85	16.59	3.8	9.42	3.8	-1982498	-2263355	-3424999	0.139	0.136	0	0	62474	-24295	10399	-26872	45
170	16.59	3.8	9.42	3.8	14906	22657	1969006	0.08	0.136	0	0	62474	24295	10399	26872	45
170	16.59	3.8	9.42	3.8	-2033872	-2353552	-3424999	0.139	0.136	0	0	62474	-24741	10399	-26872	45
238	16.59	3.8	9.42	3.8	-2900101	-2900101	-3424999	0.139	0.151	0	0	62501	23941	10401	29871	45
238	16.59	3.8	9.42	3.8					0.151	0	0	62501	-25096	10401	-29871	45
255	16.59	3.8	9.42	3.8	-3014710	-3014710	-3424999	0.139	0	0	0	62474	23016	10399	0	45
255	16.59	3.8	9.42	3.8					0	0	0	62474	-26020	10399	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1502	-23016	-24518	-11020	26020	24518	13129
18	578	-23941	-24518	-11923	25096	24518	12227
85	223	-24295	-24518	-12300	24741	24518	11850
170	-223	-24741	-24518	-12746	24295	24518	11403
238	-578	-25096	-24518	-13123	23941	24518	11027
255	-1502	-26020	-24518	-14025	23016	24518	10124

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-1459742	63	1748	-1459742	63					15.8	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0	
18	-1458626	63	1746	-1458626	63					15.8	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0	
85	-1461833	63	1750	-1461833	63					15.8	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0	
170	-1499920	65	1796	-1499920	65					15.8	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0	
238	-1557202	67	1864	-1557202	67					15.8	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0	
255	-1566159	68	1875	-1566159	68					15.8	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	37	1969006	-3424999
1	238	43	1969006	-3424999

Trave a "Piano 2" 38-44

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 38 e tra il filo 44; asta sap n° 179  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	18.85	4.5	11.69	3.7	2234782	2234782	2472235	0.097	0	0	0	62120	31706	10822	0	45
0	18.85	4.5	11.69	3.7	-3303132	-3303132	-3839847	0.141	0	0	0	62120	-25423	10822	0	45
35	18.85	4.5	11.69	3.7	1907059	1907059	2472235	0.097	0.188	0	0	61707	30490	10787	36863	45
35	18.85	4.5	11.69	3.7	-2900592	-2900592	-3839847	0.141	0.188	0	0	61707	-26639	10787	-36863	45
97	18.85	4.5	10.11	3.8	689915	1197330	2153940	0.093	0.188	0	0	62092	29359	10819	37094	45
97	18.85	4.5	10.11	3.8	-1455222	-2041376	-3828494	0.156	0.188	0	0	62092	-27770	10819	-37094	45
193	18.85	4.5	10.57	3.8	712377	1252822	2246188	0.094	0.188	0	0	62089	27586	10819	37092	45
193	18.85	4.5	10.57	3.8	-1379101	-1946427	-3831550	0.151	0.188	0	0	62089	-29543	10819	-37092	45
255	18.85	4.5	11.44	3.8	2004569	2004569	2419784	0.096	0.188	0	0	61707	26341	10787	36863	45
255	18.85	4.5	11.44	3.8	-2773740	-2773740	-3836518	0.144	0.188	0	0	61707	-30788	10787	-36863	45
290	18.85	4.5	11.44	3.8	2349520	2349520	2419784	0.096	0	0	0	62096	25393	10820	0	45
290	18.85	4.5	11.44	3.8	-3159310	-3159310	-3836518	0.144	0	0	0	62096	-31736	10820	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	3253	-25423	-28676	-19041	31706	28453	26356
35	2037	-26639	-28676	-20221	30490	28453	25176
97	906	-27770	-28676	-21316	29359	28453	24080
193	-866	-29543	-28676	-23018	27586	28453	22379
255	-2112	-30788	-28676	-24113	26341	28453	21284
290	-3060	-31736	-28676	-25293	25393	28453	20104

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-534175	21	309	-534175	21									0	0	0	0	
35	-496767	20	287	-496767	20									0	0	0	0	
97	-382654	15	222	-382654	15									0	0	0	0	
193	-333362	13	193	-333362	13									0	0	0	0	
255	-384586	15	222	-384586	15									0	0	0	0	
290	-404895	16	234	-404895	16									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	38	2472235	-3839847
1	255	44	2419784	-3836518

Trave a "Piano 2" 39-40

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 39 e tra il filo 40; asta sap n° 254  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1727963	1727963	1967990	0.091	0	0	0	62447	17214	8611	0	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1432322	-1432322	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-15586	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	1555095	1555095	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17030	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-1259462	-1259462	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15770	8611	-24871	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	879703	1133924	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16671	8611	19897	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	-609351	-848314	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16129	8611	-19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	325336	546307	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16129	8611	19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	-190092	-462289	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16671	8611	-19897	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	911373	911373	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	15770	8611	24871	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	-929537	-929537	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-17030	8611	-24871	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	1060937	1060937	1967990	0.091	0	0	0	62447	15586	8611	0	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	-1125700	-1125700	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-17214	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-15586	-16400	-9332	17214	16400	9707
35	630	-15770	-16400	-9520	17030	16400	9520
103	271	-16129	-16400	-9885	16671	16400	9154
207	-271	-16671	-16400	-10438	16129	16400	8602
275	-630	-17030	-16400	-10803	15770	16400	8236
310	-814	-17214	-16400	-10990	15586	16400	8049

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	147821	6	93	147821	6									0	0	0	0
35	147817	6	93	147817	6									0	0	0	0
103	135176	6	85	135176	6									0.01	0.01	0.01	0.01
207	67622	3	42	67622	3									0	0	0	0
275	-9082	0	6	-9082	0									0	0	0	0
310	-32381	1	20	-32381	1									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	39	1967990	-1967990
1	275	40	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 39-45

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 39 e tra il filo 45; asta sap n° 255  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	25.13	5.8	13.45	3.7	613340	613340	2841216	0.121	0	0	0	61369	25359	11842	0	45
0	25.13	5.8	13.45	3.7	-4585771	-4585771	-4921806	0.214								
35	25.13	5.8	13.45	3.7	753948	1072217	2841216	0.121	0.126	0	0	60225	24029	11736	23986	45
35	25.13	5.8	13.45	3.7	-4201098	-4201098	-4921806	0.214								
267	9.42	3.8	9.42	3.8	1578178	1589975	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	15224	8611	24871	45
267	9.42	3.8	9.42	3.8	-194763	-532143	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-4786	8611	-24871	45
533	9.42	3.8	10.55	3.8	1822691	1868634	2199108	0.097	0.126	0	0	62495	5090	8614	24890	45
533	9.42	3.8	10.55	3.8	-84616	-388513	-1968835	0.088	0.126	0	0	62495	-14921	8943	-24890	45
765	21.99	5.5	11.69	3.7	1309372	1568974	2490837	0.113	0.176	0	0	60542	-23725	11253	-33757	45
765	21.99	5.5	11.69	3.7	-3785640	-3785640	-4353792	0.187								
800	21.99	5.5	11.69	3.7	1192468	1192468	2490837	0.113	0	0	0	61538	-25055	11341	0	45
800	21.99	5.5	11.69	3.7	-4146799	-4146799	-4353792	0.187								

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	15205	5349	-9856	9298	25359	10154	22860
35	13875	4018	-9856	7948	24029	10154	21511
267	5070	-4786	-9856	-985	15224	10154	12578
533	-5065	-14921	-9856	-11267	5090	10154	2296
765	-13869	-23725	-9856	-20200	-3715	10154	-6637
800	-15199	-25055	-9856	-21550	-5045	10154	-7987

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1986216	75	1746	-1986216	75					15.5	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0
35	-1723575	65	1515	-1723575	65					15.5	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0
267	691707	36	1426	691707	36	21.5	0.011	0.011	0.011					0.19	0.26	0.19	0.26
533	869038	43	1607	869038	43	19.2	0.012	0.012	0.012					0.21	0.29	0.21	0.29
765	-1238134	49	1222	-1238134	49					16.5	0.008	0.008	0.008	0	0	0	0
800	-1477165	59	1457	-1477165	59					16.5	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	39	2841216	-4921806
1	765	45	2490837	-4353792

Trave a "Piano 2" 40-41

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 40 e tra il filo 41; asta sap n° 216  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	10.56	3.8	9.42	3.8	1774219	1774219	1968865	0.088	0	0	0	62471	14289	8944	0	45
0	10.56	3.8	9.42	3.8	-2045456	-2045456	-2201104	0.097	0	0	0	62471	-6124	8944	0	45
35	10.56	3.8	9.42	3.8	1683750	1683750	1968865	0.088	0.176	0	0	62495	13666	8946	34846	45
35	10.56	3.8	9.42	3.8	-1852486	-1852486	-2201104	0.097	0.176	0	0	62495	-6747	8787	-34846	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	876233	1058961	1967990	0.091	0.07	0	0	62447	11383	8611	13928	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	-581448	-810517	-1967990	0.091	0.07	0	0	62447	-9030	8611	-13928	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	612128	754643	1967990	0.091	0.07	0	0	62447	8477	8611	13928	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	-575641	-844912	-1967990	0.091	0.07	0	0	62447	-11935	8611	-13928	45
455	11.69	3.7	9.42	3.8	1216689	1216689	1969504	0.085	0.176	0	0	62533	6194	9057	34867	45
455	11.69	3.7	9.42	3.8	-2049622	-2049622	-2433760	0.103	0.176	0	0	62533	-14218	9257	-34867	45
490	11.69	3.7	9.42	3.8	1279484	1279484	1969504	0.085	0	0	0	62490	5571	9254	0	45
490	11.69	3.7	9.42	3.8	-2270267	-2270267	-2433760	0.103	0	0	0	62490	-14841	9254	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	4359	-6124	-10482	-4530	14289	9930	11666
35	3736	-6747	-10482	-5153	13666	9930	11043
163	1453	-9030	-10482	-7436	11383	9930	8760
327	-1453	-11935	-10482	-10342	8477	9930	5855
455	-3736	-14218	-10482	-12625	6194	9930	3572
490	-4359	-14841	-10482	-13248	5571	9930	2949

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srm	wkIR	wkIF	wkIQP	srm	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-135618	6	84	-135618	6									0	0	0	0
35	-84368	4	52	-84368	4									0	0	0	0
163	147393	6	93	147393	6									0.01	0.01	0.01	0.01
327	18244	1	11	18244	1									0	0	0	0
455	-416466	17	256	-416466	17									0	0	0	0
490	-495391	21	305	-495391	21									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	40	1968865	-2201104
1	455	41	1969504	-2433760

Trave a "Piano 2" 40-46

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 40 e tra il filo 46; asta sap n° 274  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	5.5	13.95	3.7	-3979812	-3979812	-4385801	0.15	0	0	0	61567	32160	11344	0	45
18	21.99	5.5	13.95	3.7	-3764167	-3764167	-4385801	0.15	0.176	0	0	60542	30579	11253	33757	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8	1951217	2293330	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	15356	9492	29845	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-1089	10209	-29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8	2312033	2495943	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	648	10209	29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-15797	10209	-29845	45
818	18.85	4.5	9.42	3.8	-3017421	-3017421	-3818220	0.168	0.151	0	0	61707	-29581	10787	-29491	45 *
835	18.85	4.5	9.42	3.8	-3208926	-3208926	-3818220	0.168	0	0	0	62077	-31214	10818	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
---	-------------------------	--------------	------------------------	----------	--------------	------------------------	----------

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	22447	14002	-8445	17173	32160	8000	32160
18	21140	12695	-8445	16340	30579	8000	30579
278	7357	-1089	-8445	5648	15356	8000	11704
557	-7352	-15797	-8445	-9060	648	8000	-3079
818	-21136	-29581	-8445	-27269	-13136	8000	-14523
835	-22769	-31214	-8445	-29129	-14769	8000	-15498

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-2897545	111	2842	-2897545	111					16.6	0.021	0.021	0.021	0	0	0	0
18	-2708066	104	2656	-2708066	104					16.6	0.02	0.02	0.02	0	0	0	0
278	1348519	59	1702	1348519	59	16.7	0.012	0.012	0.012					0.44	0.57	0.44	0.57
557	1706115	75	2154	1706115	75	16.7	0.016	0.016	0.016					0.49	0.63	0.49	0.63
818	-1680949	71	1838	-1680949	71					16.6	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
835	-1846289	78	2018	-1846289	78					16.6	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	40	2938136	-4385801
1	818	46	2014157	-3818220

Trave a "Piano 2" 41-42

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 41 e tra il filo 42; asta sap n° 205  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1504024	1504024	1967990	0.091	0	0	0	62447	8682	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1855067	-1855067	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-5375	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	1430391	1430391	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	8499	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-1731001	-1731001	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-5559	8611	-24871	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	617255	745027	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	7580	8611	10853	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	-568646	-727500	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-6477	8611	-10853	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	616639	744038	1967990	0.091	0.055	0	0	62447	6477	8611	10853	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	-574049	-733987	-1967990	0.091	0.055	0	0	62447	-7580	8611	-10853	45
595	9.42	3.8	9.42	3.8	1425906	1425906	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	5559	8611	24871	45
595	9.42	3.8	9.42	3.8	-1742565	-1742565	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-8499	8611	-24871	45
630	9.42	3.8	9.42	3.8	1499076	1499076	1967990	0.091	0	0	0	62447	5375	8611	0	45
630	9.42	3.8	9.42	3.8	-1867172	-1867172	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-8682	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1654	-5375	-7029	-4012	8682	7029	7291
35	1470	-5559	-7029	-4195	8499	7029	7107
210	551	-6477	-7029	-5114	7580	7029	6188
420	-551	-7580	-7029	-6217	6477	7029	5086
595	-1470	-8499	-7029	-7135	5559	7029	4167
630	-1654	-8682	-7029	-7319	5375	7029	3983

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-175522	7	110	-175522	7									0	0	0	0
35	-150305	6	94	-150305	6									0	0	0	0
210	24304	1	15	24304	1									0	0	0	0
420	21295	1	13	21295	1									0	0	0	0
595	-158329	7	99	-158329	7									0	0	0	0
630	-184048	8	116	-184048	8									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	41	1967990	-1967990
1	595	42	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 41-47

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 41 e tra il filo 47; asta sap n° 212  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovreresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	15.71	3.8	9.42	3.8	-2907132	-2907132	-3245271	0.132	0	0	0	62447	20378	10209	0	45
18	15.71	3.8	9.42	3.8	-2764889	-2764889	-3245271	0.132	0.126	0	0	62447	19797	10209	24871	45
273	9.42	3.8	9.42	3.8	1169955	1372213	1967990	0.091	0.096	0	0	62447	11336	8611	18971	45
273	9.42	3.8	9.42	3.8					0.096	0	0	62447	-2294	8611	-18971	45
545	9.42	3.8	9.42	3.8	1227365	1316193	1967990	0.091	0.096	0	0	62447	2295	8611	18971	45
545	9.42	3.8	9.42	3.8	35409	-185898	-1967990	0.091	0.096	0	0	62447	-11335	8611	-18971	45
783	15.71	3.8	9.42	3.8	-2874699	-2874699	-3245271	0.132	0.126	0	0	62447	-19215	10209	-24871	45
818	15.71	3.8	9.42	3.8	-3158497	-3158497	-3245271	0.132	0	0	0	62447	-20377	10209	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	13563	6748	-6815	10011	20378	6815	18197
18	12982	6167	-6815	9440	19797	6815	17406
273	4521	-2294	-6815	919	11336	6815	7801
545	-4520	-11335	-6815	-8188	2295	6815	-1305
783	-12400	-19215	-6815	-17148	-5586	6815	-9241
818	-13562	-20377	-6815	-18729	-6747	6815	-10247

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-1643918	72	2075	-1643918	72					16.7	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0
18	-1532434	67	1934	-1532434	67					16.7	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0
273	684375	35	1411	684375	35	21.5	0.011	0.011	0.011					0.17	0.2	0.17	0.2
545	631387	33	1302	631387	33	21.5	0.009	0.009	0.009					0.16	0.19	0.16	0.19
783	-1455582	64	1837	-1455582	64					16.7	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0
818	-1678298	74	2119	-1678298	74					16.7	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	41	1968125	-3245271
1	783	47	1968125	-3245271

Trave a "Piano 2" 42-44

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 42 e tra il filo 43; asta sap n° 245  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovreresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	11.69	3.7	9.42	3.8	1279492	1279492	1969504	0.085	0	0	0	62490	19434	9254	0	45
0	11.69	3.7	9.42	3.8	-2264233	-2264233	-2433760	0.103	0	0	0	62490	-9611	9254	0	45
35	11.69	3.7	9.42	3.8	1216754	1216754	1969504	0.085	0.176	0	0	62533	18811	9257	34867	45
35	11.69	3.7	9.42	3.8	-2044551	-2044551	-2433760	0.103	0.176	0	0	62533	-10234	9057	-34867	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	612719	755066	1967990	0.091	0.096	0	0	62447	16528	8611	18902	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	-577740	-845527	-1967990	0.091	0.096	0	0	62447	-12517	8611	-18902	45
327	12.75	3.8	9.42	3.8	865338	1046670	1968139	0.085	0.096	0	0	62447	13622	8611	18902	45
327	12.75	3.8	9.42	3.8	-580517	-809506	-2645840	0.11	0.096	0	0	62447	-15423	8611	-18902	45
455	18.85	3.8	18.85	3.8	1665810	1665810	3897772	0.108	0.126	0	0	62447	11339	10813	24871	45
455	18.85	3.8	18.85	3.8	-1851155	-1851155	-3897772	0.108	0.126	0	0	62447	-17706	10849	-24871	45
490	18.85	3.8	18.85	3.8	1755319	1755319	3897772	0.108	0	0	0	62447	10717	10849	0	45
490	18.85	3.8	18.85	3.8	-2044070	-2044070	-3897772	0.108	0	0	0	62447	-18328	10849	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	4359	-9611	-13970	-2946	19434	15075	13193
35	3736	-10234	-13970	-3569	18811	15075	12570
163	1453	-12517	-13970	-5852	16528	15075	10287
327	-1453	-15423	-13970	-8757	13622	15075	7381
455	-3736	-17706	-13970	-11040	11339	15075	5098
490	-4359	-18328	-13970	-11663	10717	15075	4476

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-492370	20	303	-492370	20									0	0	0	0
35	-413898	17	255	-413898	17									0	0	0	0
163	17490	1	11	17490	1									0	0	0	0
327	142411	6	88	142411	6									0.01	0.01	0.01	0.01

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
455	-92672	3	52	-92672	3									0	0	0	0	
490	-144376	5	81	-144376	5									0	0	0	0	

campata n. 2 tra il filo 43 e tra il filo 44; asta sap n° 246  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
0	18.85	3.8	18.85	3.8	980268	980268	3897772	0.108	0	0	0	62447	25254	10849	0	45	
0	18.85	3.8	18.85	3.8	-1143769	-1143769	-3897772	0.108	0	0	0	62447	-23627	10849	0	45	
35	18.85	3.8	18.85	3.8	833799	833799	3897772	0.108	0.151	0	0	62447	25071	10849	29845	45	
35	18.85	3.8	18.85	3.8	-943706	-943706	-3897772	0.108	0.151	0	0	62447	-23811	10849	-29845	45	
103	18.18	3.8	15.46	3.8	293627	476419	3205420	0.097	0.126	0	0	62447	24712	10156	24871	45	
103	18.18	3.8	15.46	3.8	-223306	-467304	-3758350	0.116	0.126	0	0	62447	-24169	8611	-24871	45	
207	9.42	3.8	9.42	3.8	903143	1162934	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	24169	8611	24871	45	
207	9.42	3.8	9.42	3.8	-657158	-891711	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-24712	8611	-24871	45	
275	9.42	3.8	9.42	3.8	1593506	1593506	1967990	0.091	0.151	0	0	62447	23811	8611	29845	45	
275	9.42	3.8	9.42	3.8	-1295418	-1295418	-1967990	0.091	0.151	0	0	62447	-25071	8611	-29845	45	
310	9.42	3.8	9.42	3.8	1770278	1770278	1967990	0.091	0	0	0	62447	23627	8611	0	45	
310	9.42	3.8	9.42	3.8	-1465187	-1465187	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-25254	8611	0	45	

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-23627	-24441	-7879	25254	24441	11205
35	630	-23811	-24441	-8066	25071	24441	11018
103	271	-24169	-24441	-8431	24712	24441	10653
207	-271	-24712	-24441	-8984	24169	24441	10100
275	-630	-25071	-24441	-9350	23811	24441	9735
310	-814	-25254	-24441	-9537	23627	24441	9547

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-81751	3	46	-81751	3									0	0	0	0	
35	-54953	2	31	-54953	2									0	0	0	0	
103	35161	1	20	35161	1									0	0	0	0	
207	122993	5	77	122993	5									0	0	0	0	
275	149044	6	94	149044	6									0	0	0	0	
310	152545	6	96	152545	6									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	42	1969504	-2433760
1	455	43	3897772	-3897772
2	35	43	3897772	-3897772
2	275	44	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 42-48

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 42 e tra il filo 48; asta sap n° 232  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta	
0	15.71	3.8	9.42	3.8	-2895879	-2895879	-3245271	0.132	0	0	0	62447	20377	10209	0	45	
18	15.71	3.8	9.42	3.8	-2754302	-2754302	-3245271	0.132	0.126	0	0	62447	19796	10209	24871	45	
273	9.42	3.8	9.42	3.8	1169955	1372213	1967990	0.091	0.096	0	0	62447	11335	8611	18971	45	
273	9.42	3.8	9.42	3.8					0.096	0	0	62447	-2295	8611	-18971	45	
545	9.42	3.8	9.42	3.8	1219718	1315680	1967990	0.091	0.096	0	0	62447	2294	8611	18971	45	
545	9.42	3.8	9.42	3.8	42316	-178102	-1967990	0.091	0.096	0	0	62447	-11336	8611	-18971	45	
783	15.71	3.8	9.42	3.8	-2859486	-2859486	-3245271	0.132	0.126	0	0	62447	-19217	10209	-24871	45	
818	15.71	3.8	9.42	3.8	-3142668	-3142668	-3245271	0.132	0	0	0	62447	-20378	10209	0	45	

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	13562	6747	-6815	10010	20377	6815	18195
18	12981	6166	-6815	9475	19796	6815	17404
273	4520	-2295	-6815	953	11335	6815	7764
545	-4521	-11336	-6815	-8153	2294	6815	-1342
783	-12402	-19217	-6815	-17150	-5587	6815	-9279
818	-13563	-20378	-6815	-18731	-6748	6815	-10248

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
---	--------	----------	----------	---------	----------	------	------	------	-------	------	------	------	-------	------	------	-------	-------	--



x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-1643505	72	2075	-1643505	72					16.7	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0	
18	-1532033	67	1934	-1532033	67					16.7	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0	
273	684403	35	1411	684403	35	21.5	0.011	0.011	0.011					0.17	0.2	0.17	0.2	
545	631017	33	1301	631017	33	21.5	0.009	0.009	0.009					0.16	0.19	0.16	0.19	
783	-1456299	64	1838	-1456299	64					16.7	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0	
818	-1679041	74	2119	-1679041	74					16.7	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	42	1968125	-3245271
1	783	48	1968125	-3245271

Trave a "Piano 2" 43-49

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 43 e tra il filo 49; asta sap n° 269  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	5.5	13.95	3.7	-3984966	-3984966	-4385801	0.15	0	0	0	61567	31633	11344	0	45
18	21.99	5.5	13.95	3.7	-3767618	-3767618	-4385801	0.15	0.176	0	0	60542	30380	11253	33757	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8	1951215	2293329	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	15359	9492	29845	45
278	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-1086	10209	-29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8	2311556	2495608	3245271	0.132	0.151	0	0	62447	651	10209	29845	45
557	9.42	3.8	15.71	3.8					0.151	0	0	62447	-15795	10209	-29845	45
818	18.85	4.5	9.42	3.8	-2994068	-2994068	-3818220	0.168	0.151	0	0	61707	-29578	10787	-29491	45 *
835	18.85	4.5	9.42	3.8	-3185407	-3185407	-3818220	0.168	0	0	0	62077	-31211	10818	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitaz.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	22068	13622	-8445	16909	31633	8000	31633
18	21143	12698	-8445	16240	30380	8000	30380
278	7359	-1086	-8445	5668	15359	8000	11699
557	-7349	-15795	-8445	-9041	651	8000	-3106
818	-21133	-29578	-8445	-27275	-13133	8000	-14527
835	-22766	-31211	-8445	-29135	-14766	8000	-15501

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-2896740	111	2841	-2896740	111					16.6	0.021	0.021	0.021	0	0	0	0	
18	-2705355	104	2653	-2705355	104					16.6	0.02	0.02	0.02	0	0	0	0	
278	1349316	59	1703	1349316	59	16.7	0.012	0.012	0.012					0.44	0.57	0.44	0.57	
557	1705754	75	2153	1705754	75	16.7	0.016	0.016	0.016					0.49	0.63	0.49	0.63	
818	-1682397	71	1839	-1682397	71					16.6	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0	
835	-1847773	78	2020	-1847773	78					16.6	0.014	0.014	0.014	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	18	43	2938136	-4385801
1	818	49	2014157	-3818220

Trave a "Piano 2" 44-50

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 44 e tra il filo 50; asta sap n° 244  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	21.99	5.5	11.69	3.7	-4034057	-4034057	-4353792	0.187	0	0	0	61538	24580	11341	0	45
35	21.99	5.5	11.69	3.7	78545	454461	2490837	0.113	0.176	0	0	60542	23250	11253	33757	45
35	21.99	5.5	11.69	3.7	-3668332	-3668332	-4353792	0.187								
267	9.42	3.8	9.42	3.8	1207651	1433051	1967990	0.091	0.109	0	0	62447	14446	8611	21527	45
267	9.42	3.8	9.42	3.8	92248	-218187	-1967990	0.091	0.109	0	0	62447	-4379	8611	-21527	45
533	9.42	3.8	9.42	3.8	1818133	1836800	1967990	0.091	0.109	0	0	62447	4311	8611	21527	45

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
533	9.42	3.8	9.42	3.8	-95518	-365651	-1967990	0.091	0.109	0	0	62447	-14514	8611	-21527	45
765	21.99	4.9	11.69	3.7	1056262	1362814	2494307	0.103	0.176	0	0	61177	-23318	11309	-34111	45
765	21.99	4.9	11.69	3.7	-3488868	-3488868	-4402965	0.185								
800	21.99	4.9	11.69	3.7	920315	920315	2494307	0.103	0	0	0	61855	-24648	11369	0	45
800	21.99	4.9	11.69	3.7	-3826454	-3826454	-4402965	0.185								

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	15199	5756	-9444	10607	24580	9381	21949
35	13869	4425	-9444	9258	23250	9381	20453
267	5065	-4379	-9444	325	14446	9381	11520
533	-5070	-14514	-9444	-9958	4311	9381	1238
765	-13875	-23318	-9444	-18891	-4494	9381	-7695
800	-15205	-24648	-9444	-20240	-5824	9381	-9045

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-2059800	82	2032	-2059800	82					16.5	0.015	0.015	0.015	0	0	0	0
35	-1794894	72	1771	-1794894	72					16.5	0.012	0.012	0.012	0	0	0	0
267	649950	34	1340	649950	34	21.5	0.01	0.01	0.01					0.17	0.24	0.17	0.24
533	861307	45	1776	861307	45	21.5	0.015	0.015	0.015					0.2	0.27	0.2	0.27
765	-1216303	48	1168	-1216303	48					16.2	0.007	0.007	0.007	0	0	0	0
800	-1453070	57	1395	-1453070	57					16.2	0.009	0.009	0.009	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	44	2490837	-4353792
1	765	50	2494307	-4402965

Trave a "Piano 2" 45-46

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 45 e tra il filo 46; asta sap n° 256  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovraresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	1862757	1862757	1967990	0.091	0	0	0	62447	17214	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1372329	-1372329	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-15586	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	1682927	1682927	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-17030	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-1206659	-1206659	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15770	8611	-24871	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	980843	1244996	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16671	8611	19897	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	-584113	-812819	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16129	8611	-19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	308870	519589	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16129	8611	19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	-129292	-411425	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16671	8611	-19897	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	867348	867348	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	15770	8611	24871	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	-895434	-895434	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-17030	8611	-24871	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	1009723	1009723	1967990	0.091	0	0	0	62447	15586	8611	0	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	-1098559	-1098559	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-17214	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-15586	-16400	-9716	17214	16400	9311
35	630	-15770	-16400	-9903	17030	16400	9124
103	271	-16129	-16400	-10268	16671	16400	8758
207	-271	-16671	-16400	-10821	16129	16400	8206
275	-630	-17030	-16400	-11187	15770	16400	7840
310	-814	-17214	-16400	-11374	15586	16400	7653

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	245214	10	154	245214	10									0	0	0	0
35	238134	10	150	238134	10									0	0	0	0
103	198365	8	125	198365	8									0.01	0.01	0.01	0.01
207	89789	4	56	89789	4									0.01	0.01	0.01	0.01
275	-14043	1	9	-14043	1									0	0	0	0
310	-44418	2	28	-44418	2									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	45	1967990	-1967990
1	275	46	1967990	-1967990

Trave a "Piano 2" 46-47

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 46 e tra il filo 47; asta sap n° 240  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	13.45	3.7	2439401	2439401	2791259	0.115	0	0	0	62514	10663	9699	0	45
0	9.42	3.8	13.45	3.7	-1788057	-1788057	-1969214	0.083	0	0	0	62514	-13085	9699	0	45
35	9.42	3.8	13.45	3.7	2260023	2260023	2791259	0.115	0.126	0	0	62514	10479	9699	24897	45
35	9.42	3.8	13.45	3.7	-1650928	-1650928	-1969214	0.083	0.126	0	0	62514	-13269	9421	-24897	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	916058	1189193	1967990	0.091	0.08	0	0	62447	9805	8611	15917	45
163	9.42	3.8	9.42	3.8	-700827	-882185	-1967990	0.091	0.08	0	0	62447	-13942	8611	-15917	45
327	11.64	3.8	9.42	3.8	380234	535438	1968116	0.086	0.08	0	0	62447	8948	8611	15917	45
327	11.64	3.8	9.42	3.8	-922603	-1221891	-2420370	0.103	0.08	0	0	62447	-14800	9238	-15917	45
455	15.71	3.8	9.42	3.8	1128941	1128941	1968125	0.082	0.126	0	0	62447	8274	10182	24871	45
455	15.71	3.8	9.42	3.8	-2467960	-2467960	-3245271	0.132	0.126	0	0	62447	-15474	10209	-24871	45
490	15.71	3.8	9.42	3.8	1230269	1230269	1968125	0.082	0	0	0	62447	7810	10209	0	45
490	15.71	3.8	9.42	3.8	-2683140	-2683140	-3245271	0.132	0	0	0	62447	-15937	10209	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1288	-13085	-14373	-9823	10663	9375	7842
35	1104	-13269	-14373	-10009	10479	9375	7656
163	430	-13942	-14373	-10691	9805	9375	6975
327	-427	-14800	-14373	-11559	8948	9375	6107
455	-1101	-15474	-14373	-12240	8274	9375	5425
490	-1564	-15937	-14373	-12706	7810	9375	4960

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	325672	13	197	325672	13									0	0	0	0
35	304548	13	185	304548	13									0	0	0	0
163	107615	5	68	107615	5									0	0	0	0
327	-271185	11	167	-271185	11									0	0	0	0
455	-669510	29	845	-669510	29					16.7	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0
490	-726435	32	917	-726435	32					16.7	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	46	2791259	-1969214
1	455	47	1968125	-3245271

Trave a "Piano 2" 47-48

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 47 e tra il filo 48; asta sap n° 241  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovrarresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	15.71	3.8	9.42	3.8	182219	182219	1968125	0.082	0	0	0	62447	25534	10209	0	45
0	15.71	3.8	9.42	3.8	-3047549	-3047549	-3245271	0.132								
35	15.71	3.8	9.42	3.8	333165	432969	1968125	0.082	0.126	0	0	62447	24229	10209	24871	45
35	15.71	3.8	9.42	3.8	-2712355	-2712355	-3245271	0.132								
210	9.42	3.8	9.42	3.8	1121348	1255166	1967990	0.091	0.11	0	0	62447	14903	8611	21705	45
210	9.42	3.8	9.42	3.8	-46675	-338017	-1967990	0.091	0.11	0	0	62447	-3716	8611	-21705	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	1124206	1254576	1967990	0.091	0.11	0	0	62447	3721	8611	21705	45
420	9.42	3.8	9.42	3.8	-56086	-349716	-1967990	0.091	0.11	0	0	62447	-14898	8611	-21705	45
595	15.71	3.8	9.42	3.8	339035	438736	1968125	0.082	0.126	0	0	62447	-24208	10209	-24871	45
595	15.71	3.8	9.42	3.8	-2738486	-2738486	-3245271	0.132								
630	15.71	3.8	9.42	3.8	188225	188225	1968125	0.082	0	0	0	62447	-26069	10209	0	45
630	15.71	3.8	9.42	3.8	-3075435	-3075435	-3245271	0.132								

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	16224	6915	-9310	10912	25534	9310	22361
35	14919	5610	-9310	9085	24229	9310	20131
210	5593	-3716	-9310	-53	14903	9310	10994

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
420	-5588	-14898	-9310	-11027	3721	9310	19
595	-14898	-24208	-9310	-20180	-5589	9310	-9133
630	-16759	-26069	-9310	-22433	-7450	9310	-10965

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-1432665	63	1808	-1432665	63					16.7	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0	
35	-1189595	52	1502	-1189595	52					16.7	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0	
210	537336	23	338	537336	23									0.08	0.07	0.08	0.07	
420	534060	22	335	534060	22									0.08	0.07	0.08	0.07	
595	-1199725	53	1514	-1199725	53					16.7	0.01	0.01	0.01	0	0	0	0	
630	-1443605	63	1822	-1443605	63					16.7	0.013	0.013	0.013	0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	47	1968125	-3245271
1	595	48	1968125	-3245271

Trave a "Piano 2" 48-49

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE

campata n. 1 tra il filo 48 e tra il filo 49; asta sap n° 242

sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2

sovrarresistenza 0%

Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	15.71	3.8	9.42	3.8	1224448	1224448	1968125	0.082	0	0	0	62447	15661	10209	0	45
0	15.71	3.8	9.42	3.8	-2653229	-2653229	-3245271	0.132	0	0	0	62447	-8087	10209	0	45
35	15.71	3.8	9.42	3.8	1123494	1123494	1968125	0.082	0.126	0	0	62447	15477	10209	24871	45
35	15.71	3.8	9.42	3.8	-2440364	-2440364	-3245271	0.132	0.126	0	0	62447	-8270	10182	-24871	45
163	11.64	3.8	9.42	3.8	377586	532236	1968116	0.086	0.08	0	0	62447	14803	9238	15917	45
163	11.64	3.8	9.42	3.8	-911691	-1207674	-2420370	0.103	0.08	0	0	62447	-8944	8611	-15917	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	905733	1175563	1967990	0.091	0.08	0	0	62447	13946	8611	15917	45
327	9.42	3.8	9.42	3.8	-699911	-880714	-1967990	0.091	0.08	0	0	62447	-9802	8611	-15917	45
455	9.42	3.8	13.45	3.7	2233013	2233013	2791259	0.115	0.126	0	0	62514	13272	9421	24897	45
455	9.42	3.8	13.45	3.7	-1647212	-1647212	-1969214	0.083	0.126	0	0	62514	-10475	9699	-24897	45
490	9.42	3.8	13.45	3.7	2410089	2410089	2791259	0.115	0	0	0	62514	13088	9699	0	45
490	9.42	3.8	13.45	3.7	-1783955	-1783955	-1969214	0.083	0	0	0	62514	-10659	9699	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	1288	-8087	-9375	-4937	15661	14373	12578
35	1104	-8270	-9375	-5404	15477	14373	12112
163	430	-8944	-9375	-6085	14803	14373	11430
327	-427	-9802	-9375	-6953	13946	14373	10562
455	-1101	-10475	-9375	-7635	13272	14373	9881
490	-1285	-10659	-9375	-7821	13088	14373	9695

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP	
0	-714391	31	902	-714391	31					16.7	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0	
35	-658435	29	831	-658435	29					16.7	0.005	0.005	0.005	0	0	0	0	
163	-267053	11	164	-267053	11									0	0	0	0	
327	102911	4	65	102911	4									0	0	0	0	
455	292901	12	177	292901	12									0	0	0	0	
490	313067	13	190	313067	13									0	0	0	0	

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	48	1968125	-3245271
1	455	49	2791259	-1969214

Trave a "Piano 2" 49-50

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Calcestruzzo fck,cub (cubica)= 300 fck (cilindrica)= 249 acciaio fyk= 4500

OUTPUT CAMPATE  
campata n. 1 tra il filo 49 e tra il filo 50; asta sap n° 243  
sezione rettangolare H tot. 60 B 35 Cs 2 Ci 2  
sovreresistenza 0%  
Verifiche in stato limite ultimo

x	Asup	cs	Ainf	ci	Mela	MEd	MRd	x/d	Ast	Afp+	Afp-	VRcd	VEd	VRd	VRsd	teta
0	9.42	3.8	9.42	3.8	990912	990912	1967990	0.091	0	0	0	62447	17214	8611	0	45
0	9.42	3.8	9.42	3.8	-1066674	-1066674	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-15586	8611	0	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	851548	851548	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	17030	8611	24871	45
35	9.42	3.8	9.42	3.8	-868944	-868944	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-15770	8611	-24871	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	304608	511035	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16671	8611	19897	45
103	9.42	3.8	9.42	3.8	-123487	-397925	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16129	8611	-19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	955360	1211816	1967990	0.091	0.101	0	0	62447	16129	8611	19897	45
207	9.42	3.8	9.42	3.8	-570916	-795329	-1967990	0.091	0.101	0	0	62447	-16671	8611	-19897	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	1636757	1636757	1967990	0.091	0.126	0	0	62447	15770	8611	24871	45
275	9.42	3.8	9.42	3.8	-1181921	-1181921	-1967990	0.091	0.126	0	0	62447	-17030	8611	-24871	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	1811191	1811191	1967990	0.091	0	0	0	62447	15586	8611	0	45
310	9.42	3.8	9.42	3.8	-1344581	-1344581	-1967990	0.091	0	0	0	62447	-17214	8611	0	45

Valutazione dei tagli secondo gerarchia delle resistenze

x	contributo gravitazion.	VEd negativo	contributo mom.resist.	elastico	VEd positivo	contributo mom.resist.	elastico
0	814	-15586	-16400	-7487	17214	16400	11077
35	630	-15770	-16400	-7674	17030	16400	10889
103	271	-16129	-16400	-8040	16671	16400	10524
207	-271	-16671	-16400	-8593	16129	16400	9971
275	-630	-17030	-16400	-8958	15770	16400	9606
310	-814	-17214	-16400	-9145	15586	16400	9419

Verifiche in esercizio

x	Mese.R	sigma c.	sigma f.	Mese.QP	sigma c.	srmi	wkiR	wkiF	wkiQP	srms	wksR	wksF	wksQP	fg.R	ff.R	fg.QP	ff.QP
0	-37881	2	24	-37881	2									0	0	0	0
35	-8698	0	5	-8698	0									0	0	0	0
103	90561	4	57	90561	4									0.01	0.01	0.01	0.01
207	192222	8	121	192222	8									0.01	0.01	0.01	0.01
275	227418	10	143	227418	10									0	0	0	0
310	233305	10	147	233305	10									0	0	0	0

Momenti resistenti a filo appoggi (per controllo pilastri)

campata	x	appoggio	Mb,Rd +	Mb,Rd -
1	35	49	1967990	-1967990
1	275	50	1967990	-1967990

9.3 Computi metrici

Num.barre: Numero di barre simili  
Diametro: Diametro delle barre  
Lunghezza: Lunghezza di ogni singola barra

Pilastrata 1  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
20	22	170
20	22	485
20	14	108
20	24	443
12	22	228

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
146	10	220
3	22.7	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Pilastrata 2  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
20	24	186
20	24	493
20	24	443
12	20	221

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
146	10	220
3	22.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrata 3

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
20	24	186
20	24	493
20	20	426

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
128	10	220
3	19.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrata 8

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
20	24	186
20	24	493
20	20	426

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
132	10	220
3	19.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrata 9

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
28	22	170
28	22	485
20	22	433

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
142	10	220
3	19.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrata 14

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
28	22	170
28	22	485
20	22	433

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
142	10	220
3	19.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Pilastrata 15  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
28	24	186
28	24	493
20	24	441

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
146	10	220
3	19.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Pilastrata 20  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
28	24	186
28	24	493
20	24	441

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
146	10	220
3	19.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Pilastrata 21  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
28	24	186
28	24	493
20	22	433

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
144	10	220
3	19.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Pilastrata 26  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
28	24	186
28	24	493
20	22	433

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
144	10	220
3	19.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Pilastrata 27  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
28	24	186
28	24	493
20	24	441

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
142	10	220
3	19.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrata 32  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
28	24	186
28	24	493
20	22	433

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
144	10	220
3	19.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrata 33  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
28	24	186
28	24	493
20	20	426

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
138	10	220
3	19.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrata 38  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
28	24	186
28	24	493
20	22	433

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
144	10	220
3	19.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrata 39  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
28	22	170



Num.barre	Diametro	Lunghezza
28	22	485
20	22	433

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
140	10	220
3	19.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrata 44

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
28	22	170
28	22	485
20	14	108
20	24	441

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
142	10	220
3	19.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrata 45

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
20	22	170
20	22	485
12	14	108
12	24	441

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
128	10	220
3	19.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrata 47

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
28	24	186
28	24	493
20	24	443
20	20	208

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
158	10	220
3	22.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrata 48

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
28	24	186
28	24	493

Num.barre	Diametro	Lunghezza
20	22	435
20	20	208

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
158	10	220
3	22 . 3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrata 50

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
20	22	170
20	22	485
12	14	108
12	24	441

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
128	10	220
3	19 . 3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrati a filo 4

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	411
12	24	411
4	24	413

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
102	10	224
204	10	71
102	10	106
2	14 . 5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrati a filo 5

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	443
12	24	443
4	24	443
2	24	189
12	24	189
4	24	197

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
147	10	224
294	10	71

Num.barre	Diametro	Lunghezza
147	10	106
2	16.7	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Pilastrì a filo 6  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	443
12	24	443
4	24	443
2	24	189
12	24	189
4	24	197

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
147	10	224
294	10	71
147	10	106
2	16.7	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Pilastrì a filo 7  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	22	170
12	22	170
4	22	170
2	22	485
12	22	485
4	22	485
2	24	411
12	24	411
4	24	413
2	14	186
12	14	186
4	14	186

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
112	10	224
224	10	71
112	10	106
2	14.5	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Pilastrì a filo 10  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	411
12	24	411
4	24	413

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
102	10	224
204	10	71
102	10	106
2	14.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrini a filo 11

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	443
12	24	443
4	24	443
2	24	189
12	24	189
4	24	197

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
147	10	224
294	10	71
147	10	106
2	16.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrini a filo 12

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	443
12	24	443
4	24	443
2	24	189
12	24	189
4	24	197

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
147	10	224
294	10	71
147	10	106
2	16.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrini a filo 13

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	411
12	24	411
4	24	413

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
102	10	224
204	10	71
102	10	106
2	14.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 16

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	411
12	24	411
4	24	413

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
102	10	224
204	10	71
102	10	106
2	14.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 17

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	443
12	24	443
4	24	443
2	24	189
8	24	189
4	24	197

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
141	10	224
282	10	71
141	10	106
2	16.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 18

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	443
12	24	443
4	24	443
2	24	189
8	24	189
4	24	197

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
141	10	224
282	10	71
141	10	106
2	16.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 19

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	493
12	24	411
4	24	411
4	24	413

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
102	10	224
204	10	71
102	10	106
2	14.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 22

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	493
12	24	411
4	24	411
4	24	413

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
102	10	224
204	10	71
102	10	106
2	14.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 23

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	443
12	24	443
4	24	443
2	24	189
8	24	189
4	24	197

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
141	10	224
282	10	71
141	10	106
2	16.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 24

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	443
12	24	443
4	24	443
2	24	189
8	24	189
4	24	197

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
141	10	224
282	10	71
141	10	106
2	16.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 25

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	411
12	24	411
4	24	413

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
102	10	224
204	10	71
102	10	106
2	14.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 28

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	411
12	24	411
4	24	413

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
102	10	224
204	10	71
102	10	106
2	14.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 29

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	443
12	24	443
4	24	443
2	24	189
8	24	189
4	24	197

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
141	10	224
282	10	71
141	10	106
2	16.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 30

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	443
12	24	443
4	24	443
2	24	189
8	24	189
4	24	197

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
141	10	224
282	10	71
141	10	106
2	16.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 31

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	411
12	24	411
4	24	413



Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
102	10	224
204	10	71
102	10	106
2	14.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrini a filo 34

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	411
12	24	411
4	24	413

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
102	10	224
204	10	71
102	10	106
2	14.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrini a filo 35

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	443
12	24	443
4	24	443
2	24	189
8	24	189
4	24	197

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
141	10	224
282	10	71
141	10	106
2	16.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrini a filo 36

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	443
12	24	443
4	24	443
2	24	189
8	24	189
4	24	197

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
141	10	224
282	10	71
141	10	106
2	16.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 37

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	411
12	24	411
4	24	413

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
102	10	224
204	10	71
102	10	106
2	14.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 40

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	411
12	24	411
4	24	413

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
102	10	224
204	10	71
102	10	106
2	14.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 41

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	443
12	24	443
4	24	443
2	24	189
8	24	189
4	24	197

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
141	10	224
282	10	71
141	10	106
2	16.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 42

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	443
12	24	443
4	24	443
2	24	189
8	24	189
4	24	197

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
141	10	224
282	10	71
141	10	106
2	16.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 43

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	411
12	24	411
4	24	413

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
102	10	224
204	10	71
102	10	106
2	14.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastrì a filo 46

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	22	170
12	22	170
4	22	170
2	22	485
12	22	485
4	22	485
2	24	411
12	24	411
4	24	413
2	14	186
12	14	186
4	14	186

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
112	10	224
224	10	71
112	10	106
2	14.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Pilastri a filo 49

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	24	186
12	24	186
4	24	186
2	24	493
12	24	493
4	24	493
2	24	411
12	24	411
4	24	413

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
102	10	224
204	10	71
102	10	106
2	14.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Falda 1" 2-6

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	448.8
3	20	448.8
1	8	1191

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
7	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0.62475
Volume casseri	3.18325

Trave a "Falda 1" 6-12

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
25	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	1.7535
Volume casseri	8.9345

Trave a "Falda 1" 12-18

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	388.8
3	20	388.8
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
7	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 0.5355  
Volume casseri 2.7285

Trave a "Falda 1" 18-24

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
25	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 1.7535  
Volume casseri 8.9345

Trave a "Falda 1" 24-30

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	608.8
3	20	608.8
1	8	1901

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
12	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 0.9975  
Volume casseri 5.0825

Trave a "Falda 1" 30-36

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
25	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 1.7535  
Volume casseri 8.9345

Trave a "Falda 1" 36-42

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	388.8
3	20	388.8
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
7	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0.5355
Volume casseri	2.7285

Trave a "Falda 1" 42-48

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
1	8	3271

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
24	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	1.71675
Volume casseri	8.74725

Trave a "Falda 1" 81-2

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	481.5
3	20	481.5
1	8	1291

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
8	8	290
5	8	290
1	3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Falda 1" 93-48

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	521.8
3	20	521.8
1	8	1452

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
10	8	290
5	8	290
1	3.4	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Falda 2" 1-5

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
-----------	----------	-----------

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	448.8
3	20	448.8
1	8	1191

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
7	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 0.62475  
Volume casseri 3.18325

Trave a "Falda 2" 1-81

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	481.5
3	20	481.5
1	8	1291

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
8	8	290
1	3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Falda 2" 5-11

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
25	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 1.7535  
Volume casseri 8.9345

Trave a "Falda 2" 11-17

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	388.8
3	20	388.8
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
7	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 0.5355  
Volume casseri 2.7285

Trave a "Falda 2" 17-29

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
-----------	----------	-----------

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	1081.9
3	20	721.9
3	20	1031.9
3	20	671.9
1	8	5241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
25	8	290
5	8	290
5	8	290
16	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	5
Volume casseri	8

Trave a "Falda 2" 29-35

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
25	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	1.7535
Volume casseri	8.9345

Trave a "Falda 2" 35-41

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	388.8
3	20	388.8
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
7	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0.5355
Volume casseri	2.7285

Trave a "Falda 2" 41-47

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
1	8	3271

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
24	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	1.71675
Volume casseri	8.74725



Trave a "Falda 2" 47-93  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	521.8
3	20	521.8
1	8	1452

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
10	8	290
1	3.4	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 1-2  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	728.8
3	20	728.8
1	20	728.8
1	20	283.9
2	20	324.4
2	20	324.4
4	20	720.8
1	20	320.4
1	20	320.4
1	8	2241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
6	8	290
31	8	290
6	8	290
1	5.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 1-5  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	448.8
5	20	448.8
1	20	448.8
2	20	244.4
4	20	440.8
3	20	240.4
1	8	1191

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
42	8	290
1	2.8	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 2-6  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	448.8
5	20	448.8
1	20	448.8
2	20	244.4
4	20	440.8
3	20	240.4
1	8	1191

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
42	8	290
1	2.8	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 3-5

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	614.4
3	20	774.4
4	20	544.4
4	20	724.4
1	20	400
1	20	314.4
3	20	280.4
2	20	274.4
3	20	234.4
4	20	310.4
1	20	270.4
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
36	8	290
5	8	290
36	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 3-9

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
3	20	444.4
3	20	444.4
1	20	384.4
1	20	364.4
6	20	380.4
5	20	360.4
1	12	331.7
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
56	8	290
7	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 4-10

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	606.7
1	20	276.9
1	20	276.9
1	16	207.3
2	16	207.3
1	12	184.2
1	12	188.2
1	12	142.2
4	20	272.9
4	20	272.9
1	16	203.3
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
68	8	290
7	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 5-6

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	798.8
3	20	798.8
2	16	314.8
1	20	304.4
1	20	304.4
2	16	294.8
2	20	300.4
2	20	300.4
1	8	2521

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
26	8	290
5	8	290
1	6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 5-11

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
4	20	968.8
3	20	475.7
1	20	266.9
1	20	266.9
3	20	196.9
3	20	196.9
1	12	140.5
1	12	140.5
5	20	262.9
5	20	262.9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
9	8	290
85	8	290
9	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 6-7

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
4	20	658.8
1	20	658.8
1	12	248.8
1	20	274.4
4	20	650.8
3	20	270.4
2	20	270.4
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
35	8	290
1	4 . 7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 6-12

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968 . 8
4	20	968 . 8
3	20	476 . 1
1	20	276 . 9
1	20	266 . 9
3	20	236 . 9
3	20	196 . 9
1	12	140 . 5
5	20	272 . 9
5	20	262 . 9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
9	8	290
85	8	290
9	8	290
2	7 . 9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 7-8

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478 . 8
4	20	478 . 8
1	20	478 . 8
3	20	234 . 4
2	16	214 . 8
2	20	470 . 8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
32	8	290
1	2 . 9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 7-13

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968 . 8
3	20	968 . 8
2	20	606 . 5
1	20	276 . 9
1	20	276 . 9
1	16	207 . 3
2	16	207 . 3
1	12	184 . 2
1	12	188 . 2
1	12	142 . 2
4	20	272 . 9
4	20	272 . 9
1	16	203 . 3
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290

Num.barre	Diametro	Lunghezza
68	8	290
7	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 1" 8-14  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
3	20	444.4
3	20	444.4
1	20	384.4
1	20	364.4
6	20	380.4
5	20	360.4
1	12	331.7
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
56	8	290
7	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 1" 9-10  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
2	20	478.8
3	20	244.4
2	20	234.4
1	20	470.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
21	8	290
8	8	290
1	2.9	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 1" 10-11  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
1	20	658.8
3	20	284.4
3	20	284.4
3	20	650.8
1	12	215.7
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
35	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 1" 10-16  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
4	20	388.8
3	20	388.8
1	20	388.8
1	20	388.8
3	20	380.8
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
29	8	290
1	2.4	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 11-12  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	798.8
3	20	798.8
2	20	324.4
2	20	324.4
2	20	314.4
2	20	314.4
2	20	310.4
2	20	310.4
1	8	2521

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
28	8	290
5	8	290
1	6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 11-17  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
4	20	388.8
3	20	388.8
2	20	388.8
1	20	246.9
3	20	242.9
1	12	188.2
2	20	242.9
2	20	238.9
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
33	8	290
1	2.4	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 12-13  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
1	20	658.8
3	20	284.4
3	20	284.4

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	650.8
1	12	215.7
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
35	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 12-18

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
4	20	388.8
3	20	388.8
2	20	286.9
1	20	246.9
3	20	242.9
2	20	196.9
1	16	193.3
2	20	242.9
2	20	238.9
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
33	8	290
1	2.4	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 13-14

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
2	20	478.8
3	20	244.4
2	20	234.4
1	20	470.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
8	8	290
21	8	290
1	2.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 13-19

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
4	20	388.8
3	20	388.8
1	20	388.8
1	20	388.8
3	20	380.8
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
29	8	290
1	2.4	300

Distinta calcestruzzo	
Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 15-16  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
2	20	478.8
3	20	244.4
2	20	234.4
1	20	470.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
21	8	290
8	8	290
1	2.9	300

Distinta calcestruzzo	
Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 15-21  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
4	20	968.8
3	20	424.4
3	20	394.4
2	20	384.4
2	20	384.4
6	20	380.4
6	20	380.4
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
6	8	290
51	8	290
6	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo	
Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 16-17  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
1	20	658.8
3	20	284.4
2	20	274.4
3	20	650.8
1	12	232
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
35	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo	
Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 16-22  
Distinta ferri di armatura



Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	492
1	20	276.9
1	20	266.9
1	12	208.2
1	16	197.3
1	16	197.3
4	20	272.9
4	20	262.9
1	16	253.3
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
68	8	290
7	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 1" 17-18

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	798.8
3	20	798.8
2	20	314.4
2	20	314.4
1	20	304.4
1	20	304.4
2	20	300.4
2	20	300.4
1	8	2521

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
26	8	290
5	8	290
1	6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 1" 17-23

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	266.9
2	20	266.9
1	20	262.9
1	20	262.9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
43	8	290
5	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 1" 18-19

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8

Num.barre	Diametro	Lunghezza
1	20	658.8
3	20	284.4
2	20	274.4
3	20	650.8
1	12	232
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
35	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 18-24

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	266.9
2	20	266.9
1	20	262.9
1	20	262.9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
43	8	290
5	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 19-20

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
2	20	478.8
3	20	244.4
2	20	234.4
1	20	470.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
8	8	290
21	8	290
1	2.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 19-25

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	491.9
1	20	276.9
1	20	266.9
1	12	208.2
1	16	197.3
1	16	197.3
4	20	272.9
4	20	262.9
1	16	253.3
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
68	8	290
7	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 20-26

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
4	20	968.8
3	20	394.4
3	20	394.4
2	20	384.4
1	20	384.4
6	20	380.4
6	20	380.4
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
6	8	290
56	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 21-22

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
2	20	478.8
3	20	234.4
2	20	234.4
1	20	470.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
21	8	290
8	8	290
1	2.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 22-23

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
2	20	284.4
1	20	284.4
2	20	274.4
1	16	244.8
1	20	280.4
3	20	280.4
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
35	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 22-28  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	608.8
3	20	608.8
2	20	608.8
2	16	207.3
2	16	187.3
2	20	600.8
1	8	1901

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
20	8	290
5	8	290
1	4.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 23-24  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	798.8
3	20	798.8
1	20	294.4
1	20	294.4
1	12	245.7
1	12	245.7
1	12	225.7
1	12	225.7
2	20	290.4
2	20	290.4
1	8	2521

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
28	8	290
7	8	290
1	6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 23-29  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	608.8
3	20	608.8
1	20	608.8
2	16	207.3
2	16	207.3
2	20	600.8
1	8	1901

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
18	8	290
5	8	290
1	4.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 24-25  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
1	20	284.4
2	20	284.4
2	20	274.4
1	16	244.8
3	20	280.4
1	20	280.4
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
35	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 24-30  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	608.8
3	20	608.8
1	20	608.8
2	16	207.3
2	16	207.3
2	20	600.8
1	8	1901

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
18	8	290
5	8	290
1	4.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 25-26  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
2	20	478.8
2	20	234.4
3	20	234.4
1	20	470.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
8	8	290
21	8	290
1	2.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 25-31  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	608.8
3	20	608.8
2	20	608.8
1	16	187.3
2	16	187.3

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	20	600.8
1	8	1901

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
20	8	290
5	8	290
1	4.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 27-28

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
2	20	478.8
3	20	234.4
2	20	234.4
1	20	470.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
21	8	290
8	8	290
1	2.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 27-33

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
4	20	968.8
3	20	394.4
3	20	394.4
2	20	384.4
1	20	384.4
6	20	380.4
6	20	380.4
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
6	8	290
56	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 28-29

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
2	20	284.4
1	20	284.4
2	20	274.4
1	16	244.8
1	20	280.4
3	20	280.4
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
-----------	----------	-----------

Num.barre	Diametro	Lunghezza
35	8	290
1	4 . 7	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 1" 28-34

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968 . 8
3	20	968 . 8
2	20	465 . 8
2	20	276 . 9
1	20	276 . 9
2	16	197 . 3
1	16	197 . 3
3	20	272 . 9
4	20	272 . 9
1	16	253 . 3
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
68	8	290
7	8	290
2	7 . 9	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 1" 29-30

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	798 . 8
3	20	798 . 8
1	20	294 . 4
1	20	294 . 4
1	12	245 . 7
1	12	245 . 7
1	12	225 . 7
1	12	225 . 7
2	20	290 . 4
2	20	290 . 4
1	8	2521

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
28	8	290
7	8	290
1	6	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 1" 29-35

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968 . 8
3	20	968 . 8
2	20	266 . 9
1	20	256 . 9
1	12	178 . 2
1	20	262 . 9
2	20	252 . 9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
46	8	290

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 1" 30-31

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
1	20	284.4
2	20	284.4
2	20	274.4
1	16	244.8
3	20	280.4
1	20	280.4
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
35	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 1" 30-36

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	266.9
1	20	256.9
1	12	178.2
1	20	262.9
2	20	252.9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
46	8	290
5	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 1" 31-32

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
2	20	478.8
2	20	234.4
3	20	234.4
1	20	470.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
8	8	290
21	8	290
1	2.9	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0



Trave a "Piano 1" 31-37  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	465.7
2	20	276.9
1	20	276.9
2	16	197.3
1	16	197.3
3	20	272.9
4	20	272.9
1	16	253.3
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
68	8	290
7	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 32-38  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
4	20	968.8
3	20	424.4
3	20	394.4
2	20	384.4
1	20	384.4
6	20	380.4
6	20	380.4
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
6	8	290
56	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 33-34  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
2	20	478.8
3	20	244.4
2	20	234.4
1	20	470.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
21	8	290
8	8	290
1	2.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 34-35  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
1	20	294.4
2	20	284.4
2	20	284.4
2	20	264.4
3	20	290.4
1	20	280.4
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
35	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 34-40

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
4	20	388.8
3	20	388.8
1	20	388.8
1	20	388.8
3	20	380.8
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
29	8	290
1	2.4	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 35-36

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	798.8
3	20	798.8
1	20	304.4
1	20	304.4
2	16	294.8
2	16	294.8
2	20	300.4
2	20	300.4
1	8	2521

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
25	8	290
5	8	290
1	6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 35-41

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	388.8
3	20	388.8
1	20	388.8
1	12	153.1
1	16	177.3
2	16	177.3
3	20	380.8
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
29	8	290
1	2 . 4	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 36-37

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658 . 8
3	20	658 . 8
1	20	294 . 4
2	20	284 . 4
2	20	274 . 4
2	20	264 . 4
3	20	290 . 4
1	20	280 . 4
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
35	8	290
1	4 . 7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 36-42

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	388 . 8
3	20	388 . 8
1	20	388 . 8
1	12	153 . 1
1	16	177 . 3
2	16	177 . 3
3	20	380 . 8
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
29	8	290
1	2 . 4	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 37-38

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478 . 8
3	20	478 . 8
2	20	478 . 8
3	20	244 . 4
2	20	234 . 4
1	20	470 . 8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
8	8	290
21	8	290
1	2 . 9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 37-43  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
4	20	388.8
3	20	388.8
1	20	388.8
1	20	388.8
3	20	380.8
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
29	8	290
1	2.4	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 39-40  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
2	20	478.8
3	20	244.4
2	20	234.4
1	20	470.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
21	8	290
8	8	290
1	2.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 39-45  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
3	20	444.4
2	20	424.4
1	20	384.4
1	20	364.4
1	20	354.4
6	20	380.4
5	20	350.4
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
61	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 40-41  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
1	20	294.4
2	20	284.4
3	20	284.4
2	20	274.4
3	20	290.4
1	20	280.4

Num.barre	Diametro	Lunghezza
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
35	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 40-46

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	602.8
1	20	276.9
1	20	276.9
1	20	266.9
1	20	216.9
4	20	272.9
4	20	272.9
1	20	262.9
1	20	212.9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
68	8	290
7	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 41-42

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	798.8
3	20	798.8
1	20	304.4
1	20	304.4
2	20	294.4
2	20	294.4
2	20	300.4
2	20	300.4
1	8	2521

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
26	8	290
5	8	290
1	6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 41-47

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	534.4
1	20	364.4
1	12	305.7
1	20	276.9
1	12	178.2
1	12	178.2
5	20	360.4
3	20	272.9

Num.barre	Diametro	Lunghezza
1	8	3271

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
50	8	290
7	8	290
2	7.8	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 42-44

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	774.4
3	20	594.4
3	20	724.4
3	20	544.4
1	20	294.4
2	20	284.4
2	20	274.4
3	20	244.4
1	12	126.2
3	20	290.4
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
30	8	290
7	8	290
28	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 42-48

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	534.4
1	20	364.4
1	12	305.7
2	20	276.9
1	12	178.2
1	12	178.2
5	20	360.4
2	20	272.9
1	8	3271

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
50	8	290
7	8	290
2	7.8	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 43-49

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	716.9
1	20	276.9
1	20	266.9
2	12	208.2
4	20	272.9

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	20	272.9
1	20	262.9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
68	8	290
7	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 44-50

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
3	20	444.4
3	20	444.4
1	20	384.4
1	20	354.4
6	20	380.4
5	20	350.4
1	12	331.7
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
56	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 45-46

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
2	20	478.8
3	20	244.4
2	16	214.8
1	20	470.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
21	8	290
8	8	290
1	2.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 46-47

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
4	20	658.8
2	20	304.4
2	20	284.4
3	20	264.4
2	20	254.4
3	20	300.4
1	20	280.4
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
35	8	290
1	4 . 7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 47-48

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	798 . 8
3	20	798 . 8
1	20	324 . 4
1	20	324 . 4
3	20	314 . 4
3	20	314 . 4
2	20	320 . 4
2	20	320 . 4
1	8	2521

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
24	8	290
5	8	290
1	6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 48-49

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658 . 8
4	20	658 . 8
1	20	304 . 4
2	20	284 . 4
3	20	264 . 4
2	20	254 . 4
3	20	300 . 4
1	20	280 . 4
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
35	8	290
1	4 . 7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 1" 49-50

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478 . 8
3	20	478 . 8
2	20	478 . 8
3	20	244 . 4
2	16	214 . 8
1	20	470 . 8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
8	8	290
21	8	290
1	2 . 9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
---------------------	---



Volume casseri0

Trave a "Piano 2" 1-2  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	728.8
3	20	728.8
2	20	284.4
2	20	284.4
1	8	2241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
22	8	290
5	8	290
1	5.3	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo0  
Volume casseri0

Trave a "Piano 2" 1-5  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	448.8
3	20	448.8
1	12	168.2
1	8	1191

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
8	8	290
7	8	290
1	2.8	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo0  
Volume casseri0

Trave a "Piano 2" 2-6  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	448.8
3	20	448.8
1	12	168.2
1	8	1191

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
8	8	290
7	8	290
1	2.8	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo0  
Volume casseri0

Trave a "Piano 2" 3-5  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	594.4
3	20	774.4
3	20	544.4
3	20	724.4
2	20	284.4
1	12	195.7
1	12	185.7
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
18	8	290
5	8	290
19	8	290
7	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 3-9

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	304.4
1	20	294.4
1	12	225.7
1	12	225.7
1	12	195.7
1	12	195.7
2	20	300.4
3	20	290.4
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
44	8	290
7	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 4-10

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	520.6
1	20	246.9
2	20	246.9
2	12	178.2
2	12	148.2
3	20	242.9
1	20	242.9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
74	8	290
7	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 5-6

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	798.8
3	20	798.8
1	8	2521

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
18	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	1.323
Volume casseri	5.985

Trave a "Piano 2" 5-11

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
4	20	968.8
3	20	475.7
2	20	266.9
1	20	266.9
3	20	196.9
3	20	196.9
1	12	140.5
1	12	140.5
5	20	262.9
5	20	262.9
1	20	192.9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
120	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 6-7

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
2	20	284.4
2	20	284.4
2	16	244.8
1	12	195.7
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
16	8	290
5	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 6-12

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
4	20	968.8
3	20	475.7
2	20	266.9
1	20	266.9
3	20	196.9
3	20	196.9
1	12	140.5
1	12	140.5
5	20	262.9
5	20	262.9
1	20	192.9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
120	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo	
Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 7-8  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
8	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo	
Volume calcestruzzo	0.651
Volume casseri	2.945

Trave a "Piano 2" 7-13  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	520.4
1	20	246.9
2	20	246.9
2	12	178.2
2	12	148.2
3	20	242.9
1	20	242.9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
74	8	290
7	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo	
Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 8-14  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	304.4
1	20	294.4
1	12	225.7
1	12	225.7
1	12	195.7
1	12	195.7
2	20	300.4
3	20	290.4
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
44	8	290
7	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo	
Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 9-10

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
8	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0.651
Volume casseri	2.945

Trave a "Piano 2" 9-15

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	458.8
3	20	458.8
3	20	458.8
2	20	458.8
2	16	214.8
1	12	185.7
1	20	450.8
1	8	1161

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
28	8	290
1	2.8	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 10-11

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
1	16	244.8
1	16	244.8
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
14	8	290
5	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 10-16

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
4	20	388.8
3	20	388.8
2	16	217.3
1	12	178.2
1	12	174.2
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
6	8	290
9	8	290
7	8	290
1	2.4	300

Distinta calcestruzzo	
Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 11-12

Distinta ferri di armatura			
Num.barre	Diametro	Lunghezza	
3	20		798.8
3	20		798.8
2	12		215.7
2	12		215.7
1	8		2521

Distinta staffe di armatura			
Num.barre	Diametro	Lunghezza	
7	8		290
18	8		290
7	8		290
1	6		300

Distinta calcestruzzo	
Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 11-17

Distinta ferri di armatura			
Num.barre	Diametro	Lunghezza	
3	20		388.8
3	20		388.8
2	16		217.3
1	12		168.2
1	8		1021

Distinta staffe di armatura			
Num.barre	Diametro	Lunghezza	
13	8		290
7	8		290
1	2.4		300

Distinta calcestruzzo	
Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 12-13

Distinta ferri di armatura			
Num.barre	Diametro	Lunghezza	
3	20		658.8
3	20		658.8
1	16		244.8
2	12		215.7
1	8		1961

Distinta staffe di armatura			
Num.barre	Diametro	Lunghezza	
5	8		290
14	8		290
7	8		290
1	4.7		300

Distinta calcestruzzo	
Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 12-18

Distinta ferri di armatura			
Num.barre	Diametro	Lunghezza	
3	20		388.8
3	20		388.8
2	16		217.3
1	12		168.2
1	8		1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
13	8	290
7	8	290
1	2.4	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 13-14

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
8	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0.651
Volume casseri	2.945

Trave a "Piano 2" 13-19

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
4	20	388.8
3	20	388.8
2	16	217.3
1	12	174.2
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
6	8	290
9	8	290
7	8	290
1	2.4	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 14-20

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	458.8
3	20	458.8
2	20	458.8
1	16	214.8
1	12	185.7
1	20	450.8
1	8	1161

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
10	8	290
7	8	290
1	2.8	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 15-16

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
8	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 0.651  
Volume casseri 2.945

Trave a "Piano 2" 15-21

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	294.4
2	20	294.4
2	12	225.7
1	12	225.7
1	12	195.7
2	20	290.4
2	20	290.4
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
44	8	290
7	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 2" 16-17

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
1	16	244.8
1	12	205.7
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
14	8	290
5	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 2" 16-22

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	464.8
1	20	256.9
2	20	246.9
1	12	188.2
1	12	148.2
2	20	252.9
1	20	242.9
1	8	3341



Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
74	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 17-18

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	798.8
3	20	798.8
2	12	215.7
2	12	215.7
1	8	2521

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
18	8	290
7	8	290
1	6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 17-23

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	246.9
2	20	246.9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
43	8	290
5	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 18-19

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
1	16	244.8
1	12	205.7
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
14	8	290
7	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 18-24  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	246.9
2	20	246.9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
43	8	290
5	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 19-20  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
8	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0.651
Volume casseri	2.945

Trave a "Piano 2" 19-25  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	464.8
1	20	256.9
2	20	246.9
1	12	178.2
2	20	252.9
1	20	242.9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
74	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 20-26  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	294.4
2	20	294.4
2	12	225.7
1	12	225.7
1	12	195.7
2	20	290.4
2	20	290.4
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
44	8	290
7	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 21-22

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
8	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0.651
Volume casseri	2.945

Trave a "Piano 2" 21-27

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	678.8
3	20	678.8
2	20	294.4
2	20	284.4
1	16	224.8
1	12	195.7
1	20	290.4
1	20	280.4
1	8	2041

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
19	8	290
5	8	290
1	4.8	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 22-23

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
1	12	205.7
2	12	205.7
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
16	8	290
7	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
---------------------	---

Volume casseri0

Trave a "Piano 2" 22-28  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	608.8
3	20	608.8
2	16	257.3
2	16	237.3
1	8	1901

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
13	8	290
5	8	290
1	4.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo0  
Volume casseri0

Trave a "Piano 2" 23-24  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	798.8
3	20	798.8
1	8	2521

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
16	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo1.323  
Volume casseri5.985

Trave a "Piano 2" 23-29  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	608.8
3	20	608.8
1	8	1901

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
12	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo0.9975  
Volume casseri4.5125

Trave a "Piano 2" 24-25  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
2	12	205.7
1	12	205.7
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
16	8	290
7	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 24-30

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	608.8
3	20	608.8
1	8	1901

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
12	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0.9975
Volume casseri	4.5125

Trave a "Piano 2" 25-26

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
8	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0.651
Volume casseri	2.945

Trave a "Piano 2" 25-31

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	608.8
3	20	608.8
2	16	237.3
2	16	237.3
1	8	1901

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
13	8	290
5	8	290
1	4.5	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 26-32

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	678.8
3	20	678.8
2	20	294.4
2	20	284.4
2	12	215.7
1	12	195.7
1	20	290.4
1	20	280.4
1	8	2041

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
19	8	290
7	8	290
1	4 . 8	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 27-28

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478 . 8
3	20	478 . 8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
8	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0 . 651
Volume casseri	2 . 945

Trave a "Piano 2" 27-33

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968 . 8
3	20	968 . 8
1	20	314 . 4
1	20	314 . 4
1	12	225 . 7
1	12	225 . 7
1	12	195 . 7
1	12	195 . 7
3	20	310 . 4
3	20	310 . 4
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
44	8	290
7	8	290
2	7 . 6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 28-29

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658 . 8
3	20	658 . 8
1	12	205 . 7
2	12	205 . 7
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
16	8	290
7	8	290
1	4 . 7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 28-34  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	464.5
1	20	246.9
1	20	246.9
1	12	178.2
1	12	178.2
2	20	242.9
2	20	242.9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
62	8	290
7	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 29-30  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	798.8
3	20	798.8
1	8	2521

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
16	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	1.323
Volume casseri	5.985

Trave a "Piano 2" 29-35  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	246.9
2	20	246.9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
43	8	290
5	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 30-31  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
2	12	205.7
1	12	205.7
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
16	8	290
7	8	290
1	4 . 7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 30-36

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968 . 8
3	20	968 . 8
2	20	246 . 9
2	20	246 . 9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
43	8	290
5	8	290
2	7 . 9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 31-32

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478 . 8
3	20	478 . 8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
8	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0 . 651
Volume casseri	2 . 945

Trave a "Piano 2" 31-37

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968 . 8
3	20	968 . 8
2	20	464 . 5
1	20	246 . 9
1	20	246 . 9
1	12	178 . 2
1	12	178 . 2
2	20	242 . 9
2	20	242 . 9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
62	8	290
7	8	290
2	7 . 9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
---------------------	---



Volume casseri0

Trave a "Piano 2" 32-38  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	294.4
1	20	294.4
1	12	225.7
1	12	225.7
1	12	195.7
2	20	290.4
2	20	290.4
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
44	8	290
7	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo0  
Volume casseri0

Trave a "Piano 2" 33-34  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
8	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo0.651  
Volume casseri2.945

Trave a "Piano 2" 34-35  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
1	12	205.7
2	12	205.7
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
14	8	290
7	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo0  
Volume casseri0

Trave a "Piano 2" 34-40  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
4	20	388.8
3	20	388.8
1	20	246.9
2	16	213.3
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
6	8	290
14	8	290
1	2.4	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 35-36

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	798.8
3	20	798.8
1	8	2521

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
16	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	1.323
Volume casseri	5.985

Trave a "Piano 2" 35-41

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	388.8
3	20	388.8
1	12	168.2
1	12	168.2
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
7	8	290
7	8	290
1	2.4	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 36-37

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
2	12	205.7
1	12	205.7
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
14	8	290
7	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 36-42

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
-----------	----------	-----------

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	388.8
3	20	388.8
1	12	168.2
1	12	168.2
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
7	8	290
7	8	290
1	2.4	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 37-38

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
8	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0.651
Volume casseri	2.945

Trave a "Piano 2" 37-43

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
4	20	388.8
3	20	388.8
2	16	389.6
1	8	1021

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
6	8	290
9	8	290
6	8	290
1	2.4	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 38-44

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	458.8
3	20	458.8
2	20	458.8
1	16	214.8
2	12	185.7
1	20	450.8
1	8	1161

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
28	8	290
1	2.8	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 39-40  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
8	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0.651
Volume casseri	2.945

Trave a "Piano 2" 39-45  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
1	12	385.7
1	20	314.4
1	20	314.4
1	16	294.8
1	16	234.8
1	12	225.7
3	20	310.4
4	20	310.4
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
56	8	290
7	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 40-41  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
2	12	215.7
1	12	205.7
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
14	8	290
7	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 40-46  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	521.3
2	20	246.9
1	20	246.9
2	12	178.2

Num.barre	Diametro	Lunghezza
2	12	148.2
1	20	242.9
3	20	242.9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
74	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 41-42

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	798.8
3	20	798.8
1	8	2521

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
16	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	1.323
Volume casseri	5.985

Trave a "Piano 2" 41-47

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	284.4
2	20	246.9
1	8	3271

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
41	8	290
5	8	290
2	7.8	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 42-44

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	774.4
3	20	594.4
3	20	724.4
3	20	544.4
2	12	215.7
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
19	8	290
5	8	290
6	8	290
10	8	290
6	8	290

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 1.68  
Volume casseri 7.6

Trave a "Piano 2" 42-48  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	284.4
2	20	246.9
1	8	3271

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
41	8	290
5	8	290
2	7.8	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 2" 43-49  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
2	20	520.8
2	20	246.9
1	20	246.9
2	12	178.2
2	12	148.2
1	20	242.9
3	20	242.9
1	8	3341

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
74	8	290
2	7.9	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 2" 44-50  
Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	968.8
3	20	968.8
1	20	294.4
2	20	294.4
1	12	225.7
1	12	225.7
1	12	195.7
1	12	195.7
3	20	290.4
2	20	290.4
1	8	3201

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
7	8	290
44	8	290
7	8	290
2	7.6	300

Distinta calcestruzzo  
Volume calcestruzzo 0  
Volume casseri 0

Trave a "Piano 2" 45-46

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
8	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0.651
Volume casseri	2.945

Trave a "Piano 2" 46-47

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
2	20	284.4
2	16	224.8
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
16	8	290
5	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 47-48

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	798.8
3	20	798.8
2	20	284.4
2	20	284.4
1	8	2521

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
32	8	290
5	8	290
1	6	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 48-49

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	658.8
3	20	658.8
2	20	284.4
2	16	224.8
1	8	1961

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
16	8	290
5	8	290
1	4.7	300

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0
Volume casseri	0

Trave a "Piano 2" 49-50

Distinta ferri di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
3	20	478.8
3	20	478.8
1	8	1241

Distinta staffe di armatura

Num.barre	Diametro	Lunghezza
5	8	290
8	8	290
5	8	290

Distinta calcestruzzo

Volume calcestruzzo	0.651
Volume casseri	2.945