anas
GRUPPO FS ITALIANE

Direzione Progettazione e Realizzazione Lavori

S.S. 554 "Cagliaritana"

Adeguamento al tipo B dal km 12+000 al km 18+000

Ex S.S.125 Orientale Sarda – Connessione tra la S.S.554 e la nuova S.S.554

PROGETTO DEFINITIVO

COD. CA352

PROGETTAZIONE: ATI VIA - LOTTI - SERING - VDP - BRENG

RESPONSABILE DELL'INTEGRAZIONE DELLE PRESTAZIONI SPECIALISTICHE:
Dott. Ing. Francesco Nicchiarelli (Ord. Ing. Prov. Roma 14711)

PROGETTISTA:
Responsabile Tracciato stradale: *Dott. Ing. Massimo Capasso (Ord. Ing. Prov. Roma 26031)*
Responsabile Strutture: *Dott. Ing. Giovanni Piazza (Ord. Ing. Prov. Roma 27296)*
Responsabile Idraulica, Geotecnica e Impianti: *Dott. Ing. Sergio Di Maio (Ord. Ing. Prov. Palermo 2872)*
Responsabile Ambiente: *Dott. Ing. Francesco Ventura (Ord. Ing. Prov. Roma 14660)*

GEOLOGO:
Dott. Geol. Enrico Curcuruto (Ord. Geo. Regione Sicilia 966)

COORDINATORE SICUREZZA IN FASE DI PROGETTAZIONE:
Dott. Ing. Sergio Di Maio (Ord. Ing. Prov. Palermo 2872)

RESPONSABILE SIA:
Dott. Ing. Francesco Ventura (Ord. Ing. Prov. Roma 14660)

VISTO: IL RESPONSABILE DEL PROCEDIMENTO:
Dott. Ing. Francesco Corrias

GRUPPO DI PROGETTAZIONE
MANDATARIA: VIA INGEGNERIA
MANDANTI: LOTTI SpA ingegneria, SERING INGEGNERIA, vdp, BRENG BRIDGE ENGINEERING

Dott. Ing. FRANCESCO NICCHIARELLI — ORDINE INGEGNERI ROMA N° 14711

ATTRAVERSAMENTI IDRAULICI

TOMBINI

Relazione Tecnica e di calcolo

CODICE PROGETTO (PROGETTO / LIV. PROG. / ANNO)	NOME FILE	REVISIONE	SCALA:
DPCA0352 D 19	CA352_P00ID00IDRRE01_A		
	CODICE ELAB. P00TM00STRRE01	A	VARIE

REV.	DESCRIZIONE	DATA	REDATTO	VERIFICATO	APPROVATO
D					
C					
B					
A	EMISSIONE	FEB.2020	A.CECCOTTI	M.A.CUCCARO	F.NICCHIARELLI

INDICE

1. PREMESSE 4

2. DOCUMENTI DI RIFERIMENTO 10

2.1 Legislazione di carattere generale 10

2.2 Norme UNI 10

2.3 Norme emanate dal C.N.R 10

2.4 Bibliografia 10

3. PROGRAMMI PER L'ANALISI AUTOMATICA 11

4. CARATTERISTICHE DEI MATERIALI 11

4.1 Calcestruzzo magro per sottofondazioni 12

4.2 Acciaio ordinario per armatura lenta B450C 13

5. CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA 13

6. AZIONE SISMICA I PROGETTO 16

6.1 Parametri sismici 16

6.2 Analisi pseudostatiche 18

7. CRITERI DI VERIFICA 20

7.1 Stato limite ultimo 20

7.1.2 Verifica per sollecitazioni di presso/tenso flessione 20

7.1.3 Verifica per sollecitazioni taglianti 21

7.2 Stato limite d'esercizio 23

7.2.1 Valutazione della distanza media fra le fessure 24

7.2.2 Valutazione della deformazione media delle barre d'armatura 26

7.2.3 Valutazione dell'ampiezza delle fessure (valore medio di calcolo) 27

7.2.4 Ampiezza delle fessure 27

7.3 Metodologia di calcolo dei muri 28

7.4 Verifiche geotecniche 29
7.4.1 Verifiche a ribaltamento 29
7.4.2 Verifiche a scivolamento 30
7.4.3 Verifiche di capacità portante della fondazione 30

8. COMBINAZIONI DI CARICO 34

8.1 Combinazioni per la verifica allo SLU 34

9. ANALISI E VERIFICA DELLA STRUTTURA 36

9.1 TM_AP_01 – SEZIONE SCATOLARE 200X200 CM 38
9.1.1 Descrizione dei pesi propri e carichi permanenti 38
9.1.2 Spinta delle terre 38
9.1.3 Carichi veicolari sulla soletta superiore 39
9.1.4 Diffusione del carico tandem in direzione longitudinale 40
9.1.5 Diffusione del carico tandem in direzione trasversale 40
9.1.6 Spinte sui piedritti indotte dai sovraccarichi accidentali 44
9.1.7 Diffusione del carico tandem in direzione longitudinale 45
9.1.8 Diffusione del carico tandem in direzione trasversale 45
9.1.9 Definizione dei carichi di progetto 46
9.1.10 Sovraccarichi accidentali sulla soletta di fondazione 48
9.1.11 Carico di frenatura 49
9.1.12 Azione termica 50
9.1.13 Ritiro 51

9.2 TM_AP_03 – SEZIONE SCATOLARE 400X250 CM 54
9.2.1 Descrizione dei pesi propri e carichi permanenti 54
9.2.2 Spinta delle terre 54
9.2.3 Carichi veicolari sulla soletta superiore 55
9.2.4 Diffusione del carico tandem in direzione longitudinale 56
9.2.5 Diffusione del carico tandem in direzione trasversale 57
9.2.6 Spinte sui piedritti indotte dai sovraccarichi accidentali 58
9.2.7 Diffusione del carico tandem in direzione longitudinale 58
9.2.8 Diffusione del carico tandem in direzione trasversale 59
9.2.9 Definizione dei carichi di progetto 59
9.2.10 Sovraccarichi accidentali sulla soletta di fondazione 60
9.2.11 Carico di frenatura 60
9.2.12 Azione termica 61

9.2.13 Ritiro 62

9.3 TM_AS_04 – SEZIONE SCATOLARE 200X200 CM 65

9.3.1 Descrizione dei pesi propri e carichi permanenti 65

9.3.2 Spinta delle terre 65

9.3.3 Carichi veicolari sulla soletta superiore 66

9.3.4 Diffusione del carico tandem in direzione longitudinale 67

9.3.5 Diffusione del carico tandem in direzione trasversale 67

9.3.6 Spinte sui piedritti indotte dai sovraccarichi accidentali 68

9.3.7 Diffusione del carico tandem in direzione longitudinale 69

9.3.8 Diffusione del carico tandem in direzione trasversale 69

9.3.9 Definizione dei carichi di progetto 69

9.3.10 Sovraccarichi accidentali sulla soletta di fondazione 70

9.3.11 Carico di frenatura 70

9.3.12 Azione termica 71

9.3.13 Ritiro 72

10. ANALISI E VERIFICA DEI MURI DI IMBOCCO 74

10.1 Descrizione della normativa e del metodo di calcolo 75

10.2 Descrizione del metodo di calcolo delle spintei 77

10.3 Descrizione del metodo di calcolo della portanza 79

11. ALLEGATI (VERIFICHE RIASSUNTIVE DEGLI ELEMENTI) 81

ALLEGATO A - Relazione calcolo TMAP01

ALLEGATO B - Verifica muro di contenimento TMAP02

ALLEGATO C - Relazione calcolo TMAP03

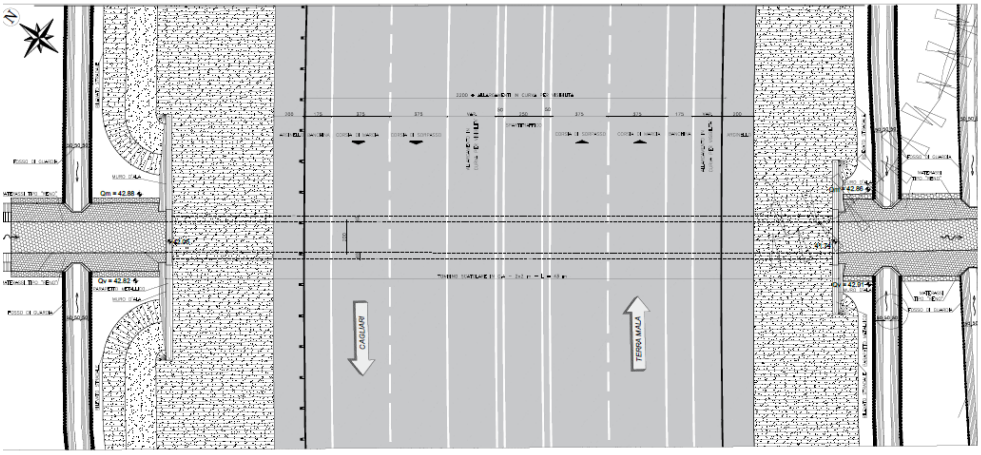
ALLEGATO D - Relazione calcolo TMAS04

1. PREMESSE

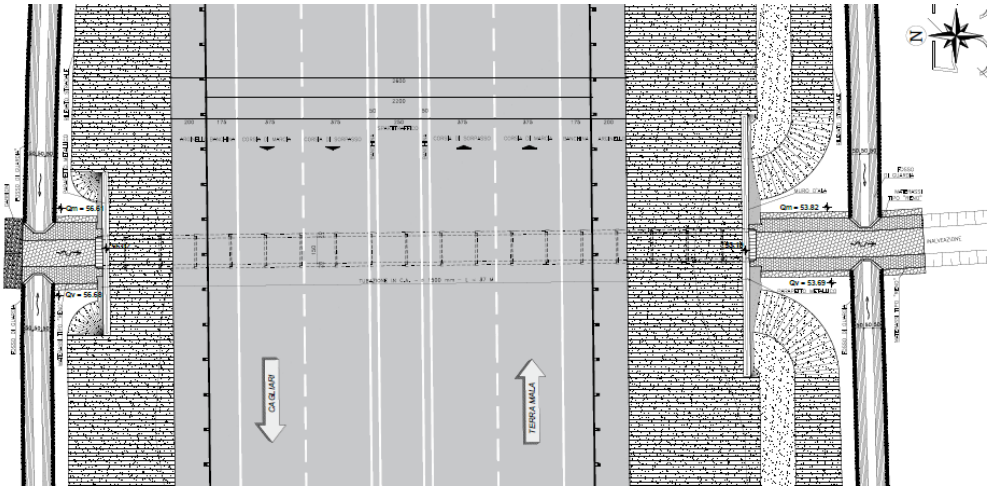
La presente relazione di calcolo riporta e commenta i dati ed i risultati relativi alle analisi strutturali dei Sottovia da realizzarsi nell'ambito dei lavori di adeguamento al tipo B dal Km 12+000 al Km 18+000 Ex s.s.125 Orientale Sarda – Connessione tra la S.S.554 e la nuova S.S.554.

Le sezioni utilizzate al fine di realizzare i sottovia hanno dimensioni interne 200x200cm, DN 150 cm e 25x400 cm, a cui caso per caso andranno sommati gli spessori delle sezioni in cemento armato.

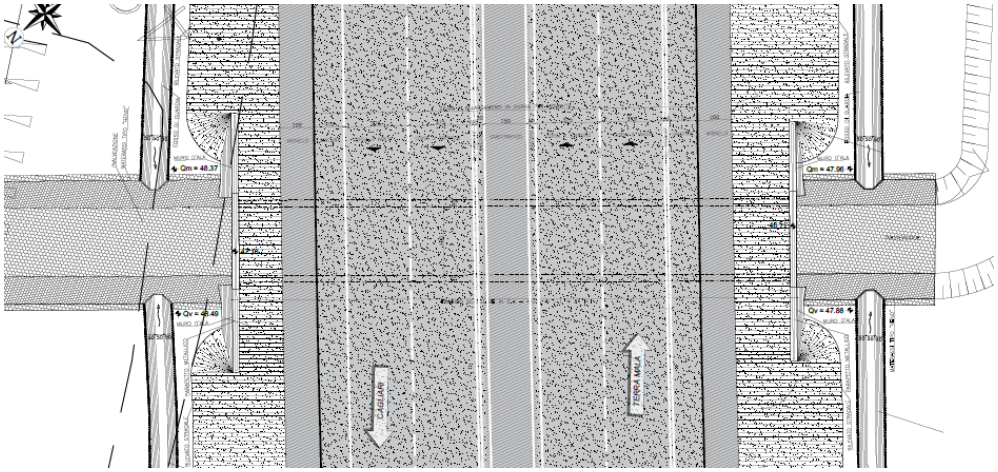
Si riportano di seguito alcuni schemi indicativi della geometria dell'opera in oggetto, rimandando agli elaborati grafici progettuali per i dettagli.



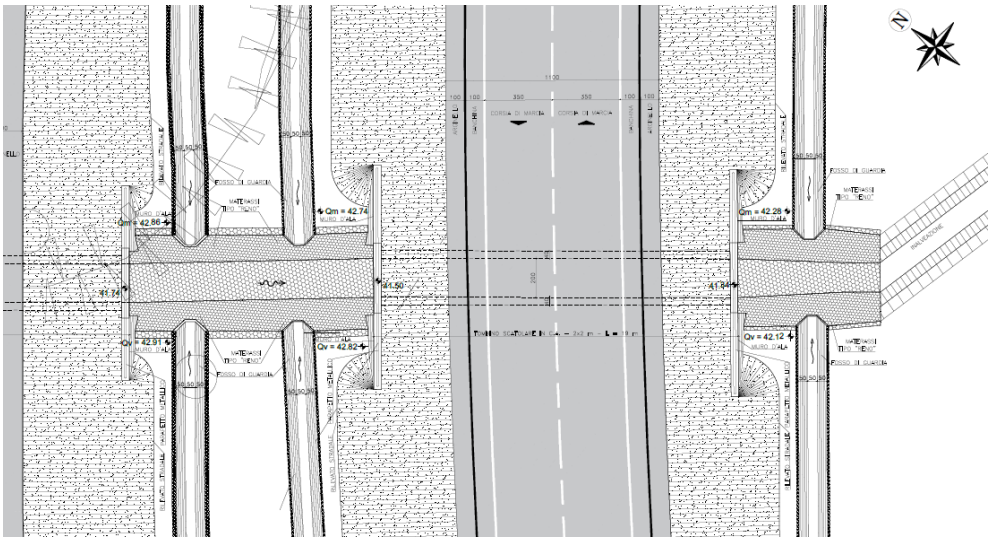
Pianta scatolare tipo TM_AP_01 – 2x2



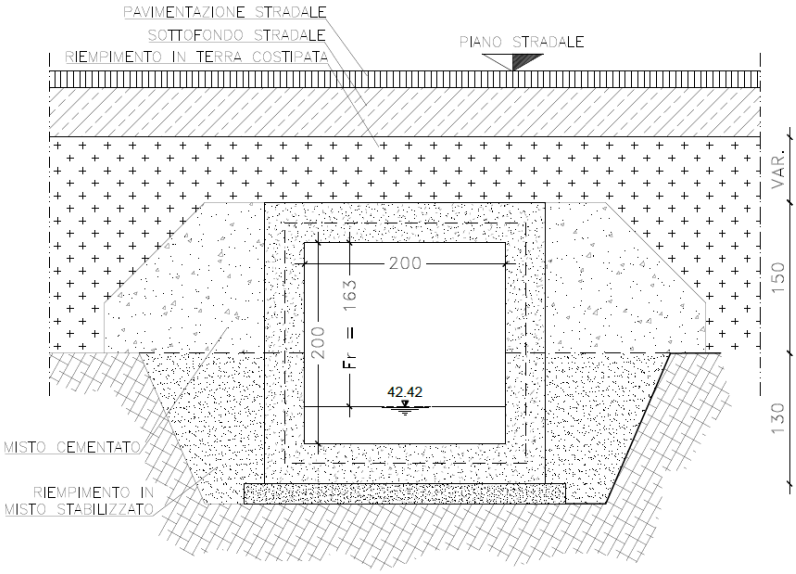
Pianta tubazione tipo TM_AP_02 – 1500



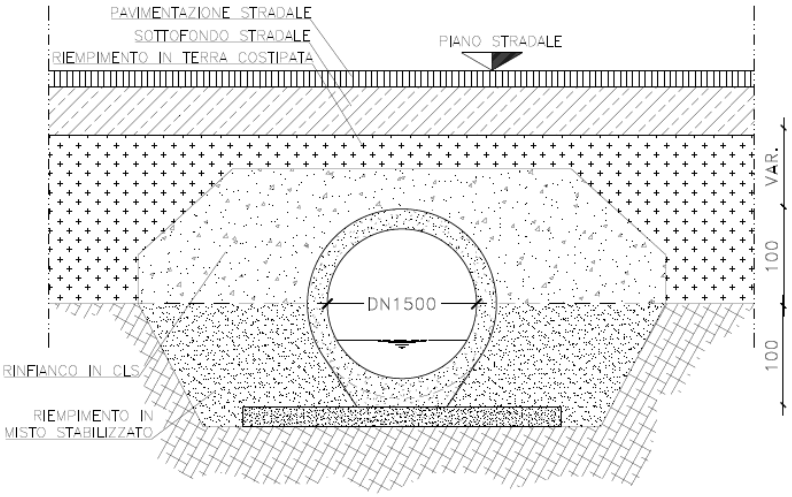
Pianta scatolare tipo TM_AP_03 – 4x2.5



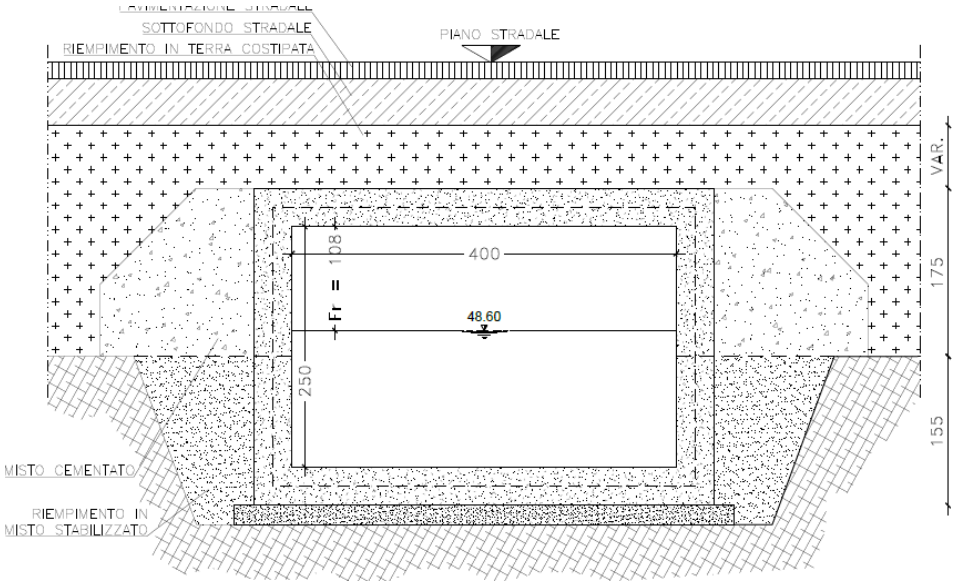
Pianta scatolare tipo TM_AS_04– 2x2



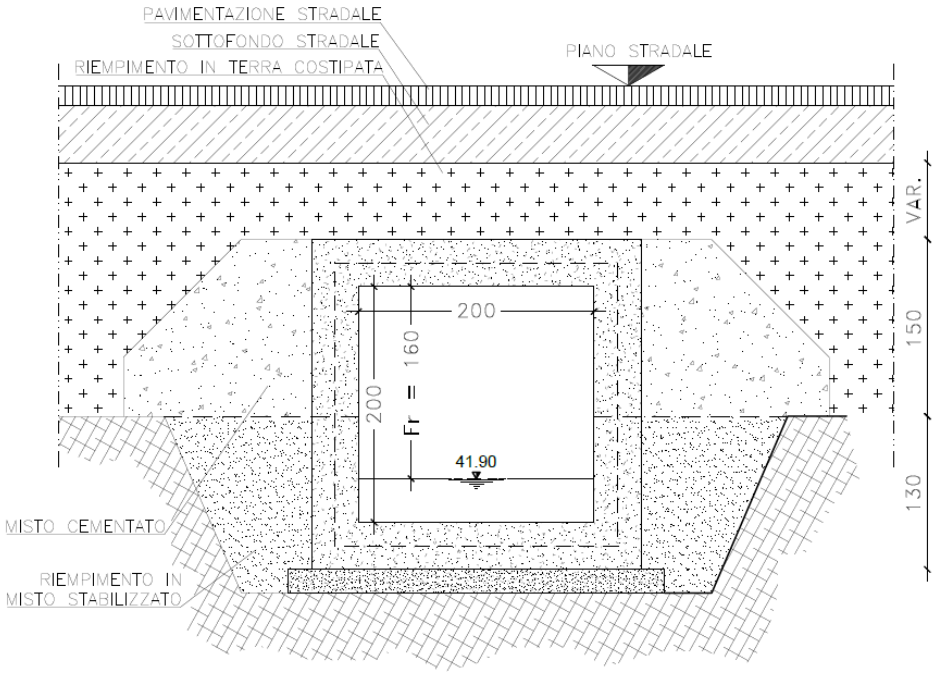
Sezione trasversale scatolare tipo TM_AP_01 – 2x2



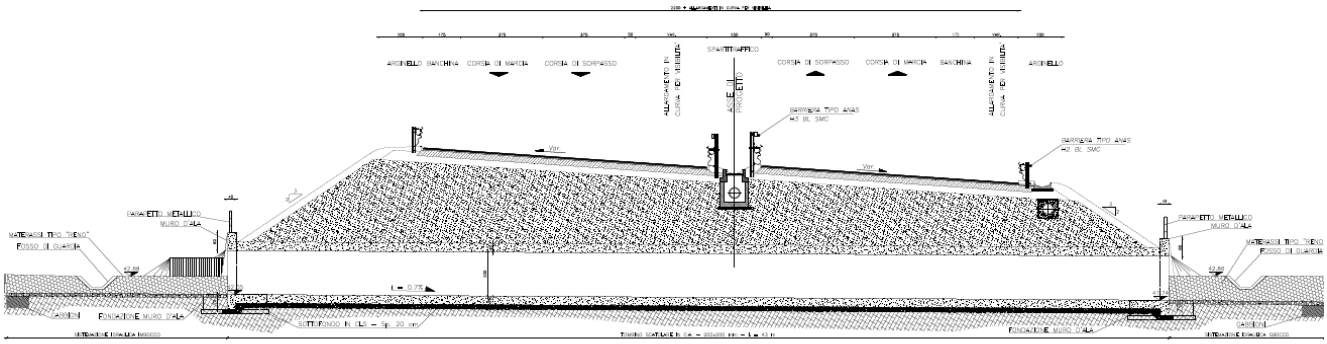
Sezione trasversale tubazione tipo TM_AP_02 – 1500



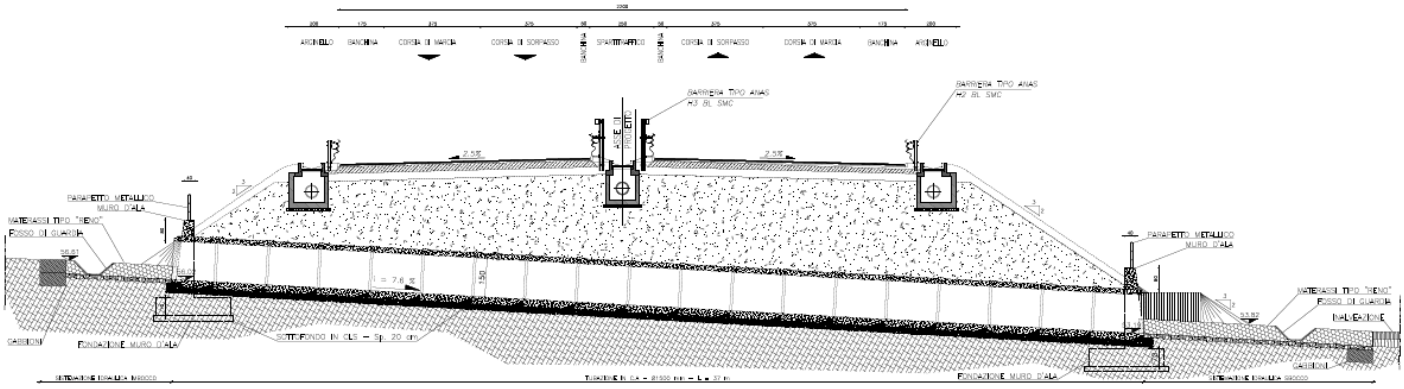
Sezione trasversale scatolare tipo TM_AP_03 – 4x2.5



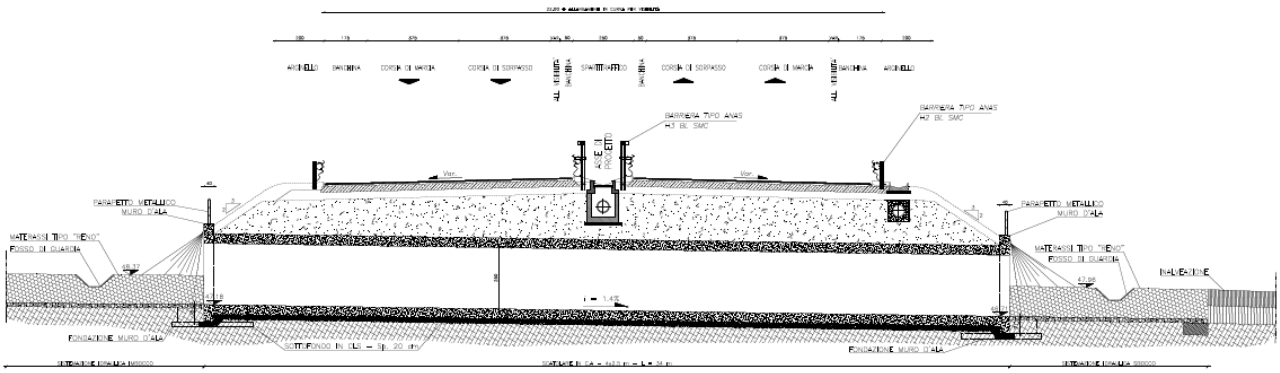
Sezione trasversale scatolare tipo TM_AS_04– 2x2



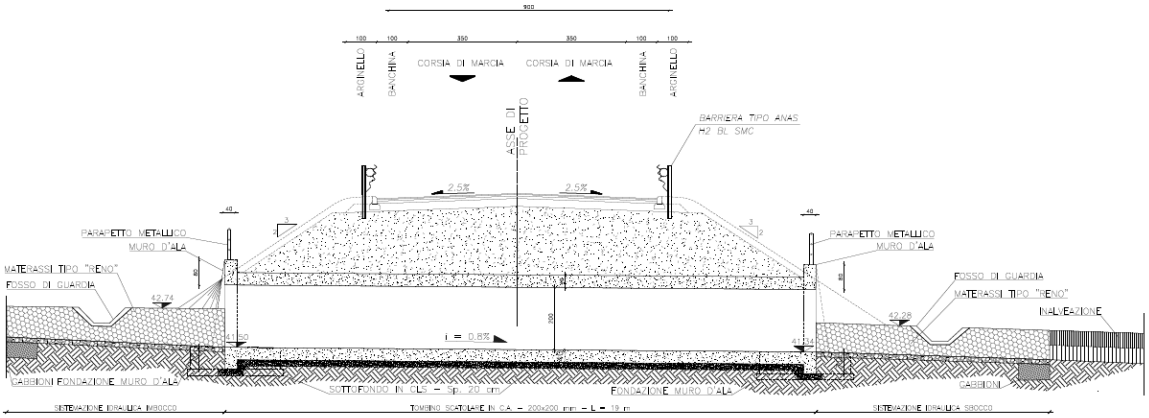
Sezione longitudinale scatolare tipo TM_AP_01 – 2x2



Sezione longitudinale tubazione tipo TM_AP_02 – 1500



Sezione longitudinale scatolare tipo TM_AP_03 – 4x2.5



Sezione longitudinale scatolare tipo TM_AS_04– 2x2

Si esegue un'analisi statica lineare dello scatolare su un modello bidimensionale composto da elementi shell, che descrive in dettaglio la struttura e i carichi ad essa applicati. L'analisi viene condotta tramite il software di calcolo Sismicad ver.12.14, prodotto da Concrete, nello spirito del metodo agli stati limite.

Verranno inoltre verificati i muri di contenimento agli imbocchi dei profili utili alla realizzazione dei tombini sopra riportati

2. DOCUMENTI DI RIFERIMENTO

2.1 Legislazione di carattere generale

Decreto Ministero delle Infrastrutture del 17.01.2018, di concerto con il Ministro dell'Interno e il Capo del Dipartimento di Protezione Civile, Aggiornamento delle "Norme Tecniche per le Costruzioni".

Circ. Min. n°617 del 02/02/2009: "Istruzioni per l'applicazione delle Norme tecniche per le costruzioni di cui al D.M. 14 gennaio 2008";

Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici STC, "Linee guida per la messa in opera del calcestruzzo strutturale e per la valutazione delle caratteristiche meccaniche del calcestruzzo indurito mediante prove non distruttive", febbraio 2008.

2.2 Norme UNI

Tutte le Norme UNI richiamate nei D.M. , Istruzioni, Circolari di cui si fa menzione e in particolare:
UNI EN 197-1: "Cemento. Composizione, specificazioni e criteri di conformità per cementi comuni.
UNI EN 206-1: "Calcestruzzo. Specificazioni, prestazioni, produzione e conformità".
UNI 11104-2016: "Calcestruzzo – Specificazione, prestazione, produzione e conformità – Istruzioni complementari per l'applicazione della EN 206-1".

2.3 Norme emanate dal C.N.R

CNR 10012: "Istruzioni per la valutazione delle azioni sulle costruzioni".

CNR 10024: "Analisi di strutture mediante elaboratore. Impostazione e redazione delle relazioni di calcolo".

2.4 Bibliografia

Migliacci – F. Mola: Progetto agli stati limite delle strutture in c.a. -Masson Italia Editori 1985

C. Cestelli Guidi: Geotecnica e tecnica delle fondazioni -Ulrico Hoepli Editore 1987

Bowles J.E. - Foundations Analysis and Design 4th edition -McGraw-Hill – New York, 1988

3. PROGRAMMA PER L'ANALISI AUTOMATICA

- SISMICAD VER. 12.15 – SUITE CONCRETE
- WALLCAD VER 7.23 – SUITE CONCRETE
- Spettri di risposta ver. 1.0.3 *Foglio Excel del Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici per il calcolo degli spettri di risposta secondo le nuove NTC*

4. CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

Classe di resistenza	C32/40
Classe di esposizione	XC4
Classe di consistenza	S4
Contenuto minimo di cemento	340 Kg/m³
Massimo rapporto a/c	0.50
Copriferro	> 5 cm
Diametro massimo inerte	25 mm
Aggregati	Conformi alla UNI-ENI-12620

Resistenza caratteristica a compressione cubica	Rck	= 40.00	N/mm²
Resistenza di esposizione	fck = 0.83 Rck	= 33.20	N/mm²
Resistenza media a compressione cilindrica	fcm = fck+8	= 41.20	N/mm²
Modulo elastico	Ec=22000x(fcm/10) 0.3	= 33642.78	N/mm²
Resistenza a trazione semplice	fctm = 0.30 fck²	= 3.10	N/mm²
Resistenza a trazione caratteristica (frattile 5%)	fcd	= 0.70xfctm= 2.17	N/mm²

Stato Limite Ultimo

Coefficiente parziale di sicurezza	γC	=	1.50	
Coefficiente riduttivo per resistenze di lunga durata	αcc	=	0.85	
Resistenza a compressione di calcolo	fcd	= αccxfck/γC=	18.81	N/mm²
Resistenza a trazione di calcolo	fctd	= fck/γC=	1.45	N/mm²

Stato Limite di esercizio

Tensione max di compressione - Comb. Rara	$\sigma c < 0.60$ fck = 19.92	N/mm²
Tensione max di compressione - Comb. quasi permanente	$\sigma c < 0.45$ fck = 14.94	N/mm²

4.1 Calcestruzzo magro per sottofondazioni

Classe di resistenza	C12/15
Classe di esposizione	X0

4.2 Acciaio ordinario per armatura lenta B 450C

Tensione caratteristica di rottura (frattile 5%)	$f =$	540.00	N/mm²
Tensione caratteristica di snervamento (frattile 5%)	$f_{yk} =$	450.00	N/mm²
Stato Limite Ultimo			
Coefficiente parziale di sicurezza	$\gamma_s =$	1.15	
Resistenza a trazione di calcolo	$f_{yd} = f_{yk}/\gamma_s =$	391.30	N/mm²

Stato Limite di Esercizio

Tensione max di trazione	$\sigma_s < 0.80x\ f_{yk} =$	360.00	N/mm²

5. CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA

La trattazione completa della situazione geotecnica in prossimità delle opere in oggetto è riportata nella Relazione Geotecnica allegata al Progetto. Di seguito si riportano i parametri geotecnici caratteristici delle varie unità presenti in sito lungo il tracciato.

Nel caso in oggetto, il dimensionamento tiene conto di due strati differenti: a tergo dell'opera si considera come terreno spingente il terreno da rilevato vegetale composto da argilla limosa sabbiosa di colore giallastro, talora con elementi lapidei poligenici e spigoli sub-arrotondati del diametro massimo 6 cm.

Mentre alla base dell'opera si ritrova normalmente un terreno assimilabile ad alluvionale a grana grosso e terrazzate, composta con ghiaia e sabbia a grana fina di colore variabile dal marrone al giallastro, mediamente consistente.

In particolare, quindi si ottengono i parametri seguenti (rif ALF-ALG)

		γ med [kN/m^3]	Cu med [kPa]	c' med [kPa]	ϕ' med [°]	σ_f med [MPa]	E med [MPa]	V_s med [m/s]	G_0 med [MPa]	N_{SPT} med
	DT	18,5	-	41,5	25,6	-	7	214	90	40
ALF	ALG	18,0	-	16,4	29,7	-	15	217	97	36
	Ma	18,0	223	29,0	28,1	-	36	447	386	46
	M	17,6	360	20,3	32,8	35	65	572	610	49

La falda risulta profonda rispetto al piano fondazione e quindi non incide sul dimensionamento dell'opera.

L'interazione terreno-struttura è stata considerata schematizzando il terreno come un mezzo alla Winkler assimilandolo ad un letto di molle elastiche mutuamente indipendenti.

Il coefficiente di reazione del terreno Ks [kN/m3] è calcolato come rapporto tra il carico unitario medio p [kPa] e il cedimento totale St [m] della fondazione in progetto, opportunamente valutato.

Nel caso in esame il valore del coefficiente di reazione del terreno K_s è stato assunto pari a 10000 kN/m3, con valutazione degli effetti per variazioni della costante di ± 50% del valore.

$$K_s = \frac{p}{S_t}$$

Il coefficiente di spinta a riposo dei terreni considerati è stato calcolato secondo il procedimento dell'equilibrio limite di Rankine:

$K_0 = 1-\sin\phi$ (spinta a riposo)

I valori dei coefficienti di spinta attiva (ka) sono stati calcolati secondo la relazione di Coulomb, il quale permette di considerare l'eventuale dell'angolo di attrito terreno-paratia (δ).

La relazione di Coulomb per il calcolo del coefficiente di spinta attiva, con le condizioni assunte, è la seguente:

$$K_a = \frac{\text{sen}^2(\psi+\varphi)}{\text{sen}^2\varphi \cdot \text{sen}(\psi-\delta)\left(1+\sqrt{\frac{\text{sen}(\delta+\varphi)\cdot\text{sen}(\varphi-\varepsilon)}{\text{sen}(\psi-\varphi)\cdot\text{sen}(\psi+\varepsilon)}}\right)^2} \quad (\textit{spinta attiva})$$

Dove: ϕ = angolo d'attrito del terreno;
ψ = inclinazione del paramento di monte del muro (90°);
δ = angolo d'attrito lungo la superficie di rottura;
ε = inclinazione del pendio a monte.

6. AZIONE SISMICA DI PROGETTO

6.1 Parametri sismici

Il presente progetto è stato redatto considerando per gli stati limite di esercizio lo stato Limite di Danno e per gli stati limite ultimi lo Stato Limite di salvaguardia della Vita.

L'accelerazione orizzontale massima attesa al sito dipende dal periodo di riferimento considerato per la definizione dell'azione sismica.

Si ritiene di attribuire alla infrastruttura in progetto una vita nominale VN ≥ 50 anni nonché una classe d'uso III.

Il coefficiente d'uso vale CU = 1.5.

Pertanto il periodo di riferimento per l'azione sismica vale:

$$\mathbf{V}_R = V_N \times C_U = 50 \times 1.5 = 75 \text{ anni}$$

Le forme spettrali previste sono definite, su sito di riferimento rigido orizzontale, in funzione dei tre parametri:

- a_g accelerazione orizzontale massima del terreno;
- F^0 valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;
- T_C* periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

I valori dei parametri a_g, F^0, T_C* relativi alla pericolosità sismica su reticolo di riferimento nell'intervallo di riferimento sono forniti di seguito.

I parametri sismici di base sono stati calcolati nella relazione di caratterizzazione sismica.

Si riportano di seguito i parametri per i periodi di ritorno T_R associati a ciascuno stato limite, per una vita di riferimento di V_R=75 anni:

Stato Limite	T_R [anni]	a_g [g]	F_0 [-]	T_C* [s]
SLO	45	0.075	2.580	0.255
SLD	75	0.090	2.590	0.271
SLV	712	0.184	2.578	0.369
SLC	1462	0.231	2.557	0.430

Si assume una categoria di sottosuolo di tipo B in corrispondenza delle strutture denominate **TM_AP_03** e **TM_AS_04** mentre verrà assunto una categoria di sottosuolo di tipo E per le restanti.

Il valore del coefficiente di amplificazione stratigrafica SS (cfr. Tabella 3.2.IV del D.M. 17/01/18), è dato dalla seguente espressione:

$$1{,}00 \leq 1{,}40 - 0{,}40 \cdot F0 \cdot ag/g \leq 1.20$$

In base alle condizioni topografiche presenti in sito (T1 = superficie pianeggiante o pendii e rilievi isolati con inclinazione media ≤ 15), nelle verifiche sismiche è stato utilizzato il seguente valore del coefficiente di amplificazione topografica ST (cfr. Tabella 3.2.V NTC. 17/01/18):

Categoria topografica	S_T
T1	1.0

6.2 Analisi pseudostatiche

Nei metodi pseudo-statici l'azione sismica è rappresentata da un'azione statica equivalente, costante nello spazio e nel tempo, proporzionale al peso del volume di terreno W considerato. Tale forza dipende dalle caratteristiche del moto sismico atteso nel volume di terreno e dalla capacità di tale volume di subire spostamenti senza significative riduzioni di resistenza. Nelle verifiche allo stato limite ultimo, in mancanza di studi specifici, le componenti orizzontale e verticale di tale forza possono esprimersi mediante dei coefficienti di proporzionalità diretta denominati coefficienti sismici orizzontale e verticale e indicati con k_h e k_v rispettivamente. I valori dei coefficienti sismici orizzontale k_h e verticale k_v possono essere valutati mediante le espressioni (§ 7.11.6.2.1 NTC 17.01.2018):

$$F_h = k_h \cdot W \qquad F_v = k_v \cdot W \qquad \text{con} \qquad k_h = \beta \cdot a_{max}/g \qquad k_v = \pm 0.5 \cdot k_h$$

dove:

a_{max}= accelerazione orizzontale massima attesa al sito;

g = accelerazione di gravità;

β = coefficiente di riduzione di a_{max}

In assenza di analisi specifiche di risposta sismica locale, l'accelerazione massima può essere valutata mediante la relazione:

$$a_{max} = S \cdot a_g = S_S \cdot S_T \cdot a_g$$

dove:

S_S=coefficiente di amplificazione stratigrafica (Tab.3.2.IV);

S_T= coefficiente di amplificazione topografica (Tab.3.2.V);

a_g= accelerazione orizzontale massima attesa su sito di riferimento rigido.

Il valore del coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito βm da utilizzare nel caso specifico risulta unitario, come previsto al punto 7.11.6.2.1 delle NTC 2018 per le strutture non libere di subire spostamenti relativi rispetto al terreno.

Parametri sismici del sito

SLD

$a_{g,SLD}$=	0.090 [g]	Accelerazione orizzontale di picco per lo SLD
S_S=	1.2 [-]	Coefficiente di amplificazione stratigrafica
S_T=	1.0 [-]	Coefficiente di amplificazione topografica
S=	1.2 [-]	
$a_{max,SLD}$=	0.108 [g]	Accelerazione orizzontale massima attesa per lo SLD

SLV

$a_{g,SvD}$=	0.184 [g]	Accelerazione orizzontale di picco per lo SLV
S_S=	1.2 [-]	Coefficiente di amplificazione stratigrafica
S_T=	1.0 [-]	Coefficiente di amplificazione topografica
S=	1.2 [-]	
$a_{max,SLV}$=	0.221 [g]	Accelerazione orizzontale massima attesa per lo SLV

Coefficienti sismici

β=	1.0 [-]	Coefficiente per strutture che non possono subire spostamenti relativi rispetto al terreno

SLD

$k_{h,SLD}$ =	0.108 [-]	Coefficiente sismico orizzontale SLD
$k_{y,SLD}$ =	0.054 [-]	Coefficiente sismico verticale SLD

SLV

$k_{h,SLV}$ =	0.221	[-]	Coefficiente sismico orizzontale SLV
$k_{y,SLV}$ =	0.11	[-]	Coefficiente sismico verticale SLV

7. CRITERI DI VERIFICA

7.1 Stato limite ultimo

7.1.1 Verifica per sollecitazioni di presso/tenso-flessione

Come previsto dal DM 17.01.2018 al § 4.1.2.3.4.2 con riferimento alla generica sezione la verifica di resistenza allo SLU si esegue controllando che:

$$M_{Rd} = M_{Rd}(N_{Ed}) \varepsilon M_{Ed}$$

$$\mu_{\Phi} = \mu_{\Phi} = (N \quad) \geq \mu$$

dove:

M_{Rd}	è il valore di calcolo del momento resistente corrispondente a NEd;
N	è il valore di calcolo della componente assiale (sforzo normale) dell'azione;
M	è il valore di calcolo della componente flettente dell'azione.

7.1.2 Verifica per sollecitazioni taglianti

Per la verifica a sollecitazione tagliante si esegue dapprima la verifica degli elementi senza armature resistenti a taglio, secondo quanto previsto dal Ministero delle Infrastrutture nel D.M. 17.01.2018 al punto 4.1.2.3.5.1.

Indicato con V il valore di calcolo dello sforzo di taglio agente allo SLU, si verifica controllando che risulti:

$$V_{Ed} < V_{Rd} = \max\left\{\left(0.18 \cdot k \cdot \frac{\sqrt[3]{100 \cdot \rho_\ell \cdot f_{ck}}}{\gamma_c} + 0.15 \cdot \sigma_{cp}\right) \cdot b_w \cdot d; \left(v_{min} + 0.15 \cdot \sigma_{cp}\right) \cdot b_w \cdot d\right\}$$

dove:

$k = 1 + \sqrt{\frac{200}{d}} \leq 2$ con d altezza utile della sezione espressa in mm

$v_{min} = 0.035 \cdot \sqrt{k^3} \cdot \sqrt{f_{ck}}$

$\rho_\ell = \frac{A_{s\ell}}{b_w \cdot d} \leq 0.02$ con b_w larghezza minima della sezione espressa in mm

$\sigma_{cp} = \frac{N_{Ed}}{A_c} \leq 0.2 \cdot f_{cd}$ tensione media di compressione nella sezione

Qualora la verifica non andasse a buon fine è necessario ricorrere ad elementi provvisti di armature resistenti a taglio secondo quanto previsto al punto 4.1.2.3.5.2 del già citato D.M.17/01/2018
Con riferimento all'armatura trasversale, la resistenza di calcolo a "taglio-trazione" si calcola con:

$$V_{Rsd} = 0.9 \cdot d \cdot \frac{A_{sw}}{s} \cdot f_{yd} \cdot (ctg\alpha + ctg\vartheta) \cdot \sin\alpha$$

Con riferimento al calcestruzzo d'anima, la resistenza di calcolo a "taglio-compressione" si calcola con:

$$V_{Rcd} = 0.9 \cdot d \cdot b_w \cdot \alpha_c \cdot f'_{cd} \cdot \frac{ctg\,\alpha + ctg\,\vartheta}{1 + ctg^2\vartheta}$$

La resistenza a taglio dell'elemento strutturale è la minore delle due sopra definite:

$$V_{Rd} = \min(V_{Rsd}; V_{Rcd})$$

Nelle precedenti espressioni, i nuovi parametri, introdotti rispetto al caso di elementi sprovvisti di armatura a taglio, assumono il seguente significato:

ϑ	inclinazione dei puntoni di calcestruzzo rispetto all'asse dell'elemento con la limitazione $1.0 \le ctg\vartheta \le 2.5$
α	inclinazione dell'armatura trasversale rispetto all'asse dell'elemento
A_{sw}	area dell'armatura trasversale
s	interasse tra due armature trasversali consecutive
$f'_{cd} = 0.5 \cdot f_{cd}$	resistenza a compressione ridotta del calcestruzzo d'anima
α_c	coefficiente maggiorativi pari a:
	1 — per membrature non compresse
	$1 + \sigma_{cp}/f_{cd}$ — per $0 \le \sigma_{cp} < 0.25 \times f_{cd}$
	1.25 — per $0.25\, f_{cd} \le \sigma_{cp} \le 0.5 \times f_{cd}$
	$2.5 \times (1 - \sigma_{cp}/f_{cd})$ — per $0.5 \times f_{cd} < \sigma_{cp} < f_{cd}$

Le armature longitudinali devono essere dimensionate in base alle sollecitazioni flessionali ottenute traslando il diagramma dei momenti flettenti di

$$a_1 = (0,9 \cdot d \cdot ctg\theta) / 2$$

lungo l'asse della trave, nel verso meno favorevole

7.2 Stato limite d'esercizio

Le verifiche agli SLE si risolvono nel controllare che i valori di tensione nei materiali siano inferiori ai limiti di normativa

Calcestruzzo compresso:

Combinazione rara $\alpha_c < 0.60 \times f_{ck}$ per cls R_{ck} 40 → σ_c **<** 19.92 N/mm^2

Combinazione quasi permanente $\alpha_c < 0.45 \times f_{ck}$ per cls R_{ck} 40 → σ_c **<** 14.94 N/mm^2

Acciaio teso:

Combinazione rara $\alpha_s < 0.80 \times f_{yk}$ per acciaio B450 → σ_s < 360.0 N/mm^2

Prima di procedere alle verifiche a fessurazione è necessario definire delle apposite combinazioni di carico ed effettuare una valutazione relativa al grado di protezione delle armature metalliche contro la corrosione (in termini di condizioni ambientali e sensibilità delle armature stesse alla corrosione).

Si distinguono i seguenti casi :

Combinazioni di azioni:

- Frequente (indicata con FR);
- Quasi Permanente (indicata con QP

Condizioni ambientali: o Ordinarie;

- Aggressive;
- Molto Aggressive.

Sensibilità delle armature alla corrosione: o Sensibili (acciai da precompresso);

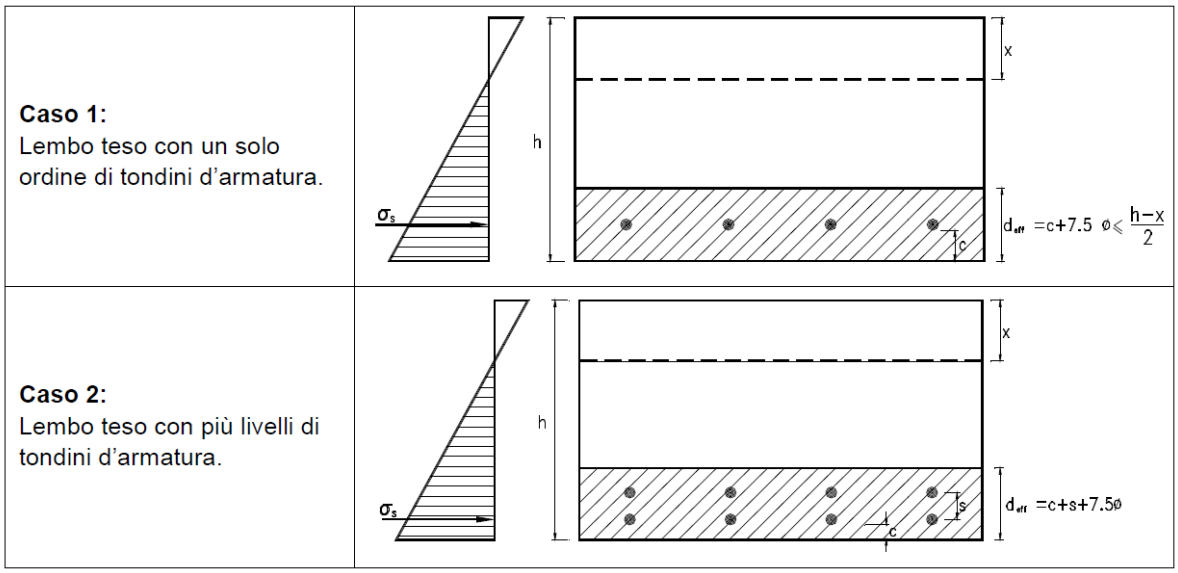
- Poco sensibili (acciai ordinari).

Come criteri di scelta dello stato limite di fessurazione si fa riferimento alla tabella di seguito riportata.

Gruppi di esigenze	Condizioni ambientali	Combinazione di azioni	Armatura			
			Sensibile		Poco sensibile	
			Stato limite	w_d	Stato limite	w_d
a	Ordinarie	frequente	apertura fessure	$\leq w_2$	apertura fessure	$\leq w_3$
		quasi perman.	apertura fessure	$\leq w_1$	apertura fessure	$\leq w_2$
b	Aggressive	frequente	apertura fessure	$\leq w_1$	apertura fessure	$\leq w_2$
		quasi perman.	decompressione	-	apertura fessure	$\leq w_1$
c	Molto aggressive	frequente	formazione fessure	-	apertura fessure	$\leq w_1$
		quasi perman.	decompressione	-	apertura fessure	$\leq w_1$

7.2.1 Valutazione della distanza media fra le fessure

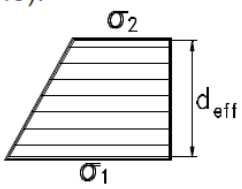
Si definisce l'area efficace Aceff come l'area di calcestruzzo entro la quale la barra di acciaio può effettivamente influenzare l'apertura della fessura. In base alle indicazioni riportate nella Circ. Min. LL.PP. n°252, si definisce l'altezza efficace con riferimento agli schemi di seguito riportati.



La distanza media tra le fessure, per la condizione di fessurazione stabilizzata in corrispondenza del livello baricentrico dell'armatura all'interno dell'area efficace, è data da:

dove:

- c = ricoprimento dell'armatura (copriferro netto);
- s = distanza tra le barre d'armatura; se $s > 14 \cdot \phi$ si adotterà $s = 14 \cdot \phi$;
- ϕ = diametro della barra;
- k_2 = coefficiente che caratterizza l'aderenza del cls alla barra, a cui si assegnano i seguenti valori:
  - 0.4 per barre ad aderenza migliorata;
  - 0.8 per barre lisce.
- k_3 = coefficiente che tiene conto della forma del diagramma delle tensioni prima della fessurazione, in base al seguente prospetto:
  - 0.125 (caso di diagramma triangolare di flessione e pressoflessione);
  - 0.250 (caso di trazione pura);
  - $0.25 \cdot \frac{\sigma_1 + \sigma_2}{2 \cdot \sigma_1}$ (caso di trazione eccentrica o in cui si consideri una sola parte della sezione):



- σ_1, σ_2 = trazione nel cls teso;
- $\rho_r = A_s/A_{ceff}$ = rapporto geometrico d'armatura (con A_s = area della sezione di acciaio posta nell'area A_{ceff}).

7.2.2 Valutazione della deformazione media delle barre d'armatura

La deformazione media delle barre d'armatura ƐSm è valutata secondo la seguente espressione che tiene conto del contributo del calcestruzzo teso che la circonda:

$$\varepsilon_{sm} = \frac{\sigma_s}{E_s}\left[1 - \beta_1 \cdot \beta_2 \cdot \left(\frac{\sigma_{sr}}{\sigma_s}\right)^2\right] \geq 0.4 \cdot \frac{\sigma_s}{E_s}$$

dove:

σ_s = tensione nell'acciaio calcolata nella sezione fessurata;

σ_{sr} = tensione nell'acciaio calcolata nella sezione fessurata per la sollecitazione corrispondente al raggiungimento della resistenza media a trazione f_{ctm} nella fibra di cls più sollecitata in sezione interamente reagente, compresa nell'area efficace.

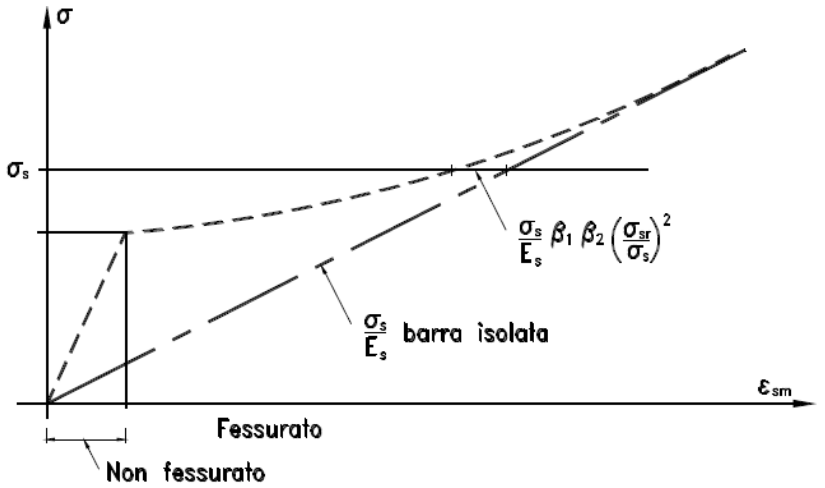
β_1 = coefficiente rappresentativo dell'aderenza acciaio-cls, che assume i valori:
- 1.0 (caso di barre ad aderenza migliorata);
- 0.5 (caso di barre lisce).

β_2 = coefficiente che tiene conto delle condizioni di sollecitazione:
- 1.0 (caso della prima applicazione di una forza di breve durata);
- 0.5 (caso di azioni di lunga durata o nel caso di azioni ripetute).

E_s = modulo elastico dell'acciaio delle barre di armatura.

In pratica si tratta di trovare i valori dell'azione assiale N e del momento flettente M (che stiano nello stesso rapporto delle sollecitazioni della combinazione di carico considerata) che portano il calcestruzzo
teso della sezione completamente reagente a lavorare al suo limite. Una volta valutati, si opera la verifica della sezione parzializzata e si ricava il valore dello sforzo nell'acciaio teso.

Nella figura seguente si propone il diagramma della deformazione ƐSm in funzione della tensione σs.



Andamento della deformazione ε_{sm} in funzione della tensione σ_s

7.2.3 Valutazione dell'ampiezza delle fessure (valore medio di calcolo)

L'ampiezza media delle fessure è calcolata come prodotto della deformazione media delle barre d'armatura ∑sm per la distanza media tra le fessure ∆sm:

Wm = ∑sm *∆sm

Si ricava quindi il valore di calcolo di apertura delle fessure, da confrontare con i valori nominali w1, w2 e w3 riportati precedentemente:

Wd = 1.7* Wm

7.2.4 Ampiezza delle fessure

Gruppi di esigenze	Condizioni ambientali	Combinazione	Armatura poco sensibile	
			Stato Limite	w_d
b	Aggressive (XC4)	Frequente	Apertura fessure	≤ w_2 = 0.3 mm
		Quasi permanente	Apertura fessure	≤ w_1 = 0.2 mm

7.3 Metodologia per il calcolo dei muri

Le verifiche dei muri sono condotte secondo il metodo degli Stati Limite, come prescritto dalle "Norme tecniche sulle costruzioni" del 17 gennaio 2018.
Si eseguono verifiche agli stati limite ultimi, con lo scopo di verificare la sicurezza delle opere, e agli stati limite di esercizio, necessarie per verificare che i cedimenti attesi siano compatibili con la funzionalità dei vari elementi e che i tassi di lavoro all'interno delle strutture garantiscano i livelli prestazionali richiesti per tutto il periodo di vita utile delle opere.

Sono effettuate le verifiche con riferimento ai seguenti stati limite:

SLU di tipo geotecnico (GEO) e di equilibrio di corpo rigido (EQU):

-stabilità globale del complesso muro-terreno;
- scorrimento sul piano di posa;
- collasso per carico limite dell'insieme fondazione-terreno; - ribaltamento;

SLU di tipo strutturale (STR)

- raggiungimento della resistenza nelle strutture in c.a.

Per ogni stato limite considerato si accerta che sia soddisfatta la condizione:

$$Ed \leq Rd$$

dove Ed e Rd rappresentano rispettivamente le sollecitazioni e le resistenze di progetto.

In accordo con le NTC 2018 le verifiche agli Stati Limite Ultimi (SLU) delle opere in oggetto sono effettuate secondo l'Approccio 2, applicando le seguenti combinazioni di carico (dove il segno '+' in ossequio alla normativa ha il significato di 'combinato con'):

- Combinazione 1: A1 + M1 + R3

Per la verifica di stabilità globale si utilizza la combinazione combinazione 2 dell'approccio 1:

- Combinazione 2 (app.1): A2 + M2 + R2

I set di fattori di sicurezza parziali sulle azioni (A1, A2), sui parametri geotecnici (M1, M2) e sulle resistenze (R2, R3) sono riportati rispettivamente nelle Tabelle 6.2.I, 6.2.II e 6.5.I delle NTC 2018.

7.4 Verifiche geotecniche

7.4.1 Verifiche a ribaltamento

Per la verifica a ribaltamento del muro si valutano il momento stabilizzante e quello ribaltante, controllando che il rapporto tra i due sia maggiore di γR = 1.15 (come da Tabella 6.5.I delle NTC 2018):

$$F_S = \frac{M_{STAB}}{M_{RIB}} = \frac{\sum_i \alpha_i \cdot N_i \cdot b_{i-oriz(o)}}{\sum_i \beta_i \cdot V_i \cdot b_{i-vert}} \geq \gamma_R$$

dove:
- α_i = coefficiente di combinazione della forza N_i;
- N_i = forza verticale;
- $b_{i\text{-}oriz(O)}$ = braccio della forza verticale rispetto al centro di rotazione;
- β_i = coefficiente di combinazione della forza V_i;
- V_i = forza orizzontale;
- $b_{i\text{-}vert}$ = braccio della forza orizzontale rispetto al centro di rotazione.

7.4.2 Verifiche a scivolamento

Nelle verifiche a scivolamento si valutano i valori delle forze verticali (contributi resistenti) e delle forze orizzontali (forze di scorrimento) e si verifica che la seguente espressione risulti maggiore di $\gamma R = 1.1$ (come da Tabella 6.5.I delle NTC 2018):

$$F_S = \frac{T_{RES}}{T_{SOLL}} = \frac{\mu \cdot \sum_i \alpha_i \cdot N_i}{\sum_i \beta_i \cdot V_i} \geq \gamma_R$$

dove:

μ = coefficiente di attrito terreno/fondazione (posto pari alla tangente dell'angolo d'attrito del terreno di fondazione);

αi = coefficiente di combinazione della forza Ni;

Ni = forza verticale;

βi = coefficiente di combinazione della forza Vi; Vi = forza orizzontale.

7.4.3 Verifiche di capacità portante della fondazione

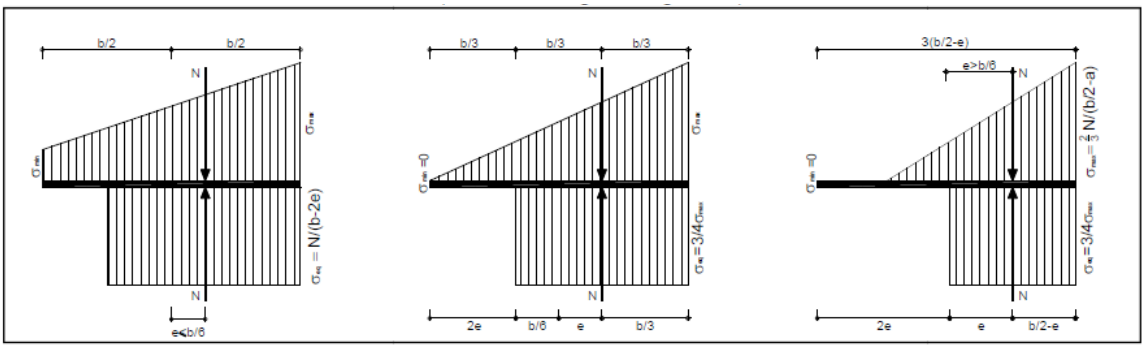
La verifica di capacità portante della fondazione di un muro è verificata se il rapporto tra la pressione limite e la pressione equivalente sul terreno risulta maggiore di $\gamma R = 1.4$ (come da Tabella 6.5.I delle NTC 2018):

$$F_S = \frac{q_{lim}}{\sigma_{Sd}} \geq \gamma_R$$

dove: σ_{Sd} = pressione equivalente sul terreno;
q_{lim} = pressione limite della fondazione, calcolata secondo Brinch-Hansen.

Il calcolo della pressione equivalente di contatto si rende necessario per poter confrontare gli sforzi sollecitanti nel terreno (non necessariamente uniformi) con la pressione limite ottenuta

dalle formule di capacità portante (che è invece inevitabilmente uniforme). Il procedimento usualmente seguito nel progetto delle fondazioni, ampiamente documentato in letteratura, si basa sulla valutazione dell'eccentricità delle sollecitazioni cui consegue una ridistribuzione uniforme delle sollecitazioni stesse su una fondazione di dimensioni ridotte (si veda la Figura seguente).



Pressione di contatto equivalente in funzione dell'eccentricità dei carichi applicati alla fondazione

La capacità portata della fondazione è stata calcolata attraverso l'espressione proposta da Brinch-Hansen per le fondazioni superficiali; poiché la fondazione ed il piano campagna risultano orizzontali, si sono trascurati i corrispondenti fattori correttivi. Il carico limite è pertanto fornito dalla seguente espressione:

$$q_{lim} = \frac{1}{2} \cdot \gamma' \cdot B \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot i_\gamma + c' \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c + q' \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q$$

dove: γ' = peso specifico terreno di fondazione (sommerso, se in presenza di falda);
B = larghezza equivalente della fondazione (in presenza di carichi eccentrici);

c' = coesione del terreno di fondazione;
q' = sovraccarico dovuto al peso del terreno posto sopra il livello di fondazione;
N_γ, N_c, N_q = coefficienti di capacità portante;
s_γ, s_c, s_q = coefficienti di forma;
i_γ, i_c, i_q = coefficienti correttivi dovuti alla presenza di carichi orizzontali;
d_c, d_q = coefficienti dipendenti dalla profondità del piano di posa.

Di seguito vengono riepilogate le espressioni utilizzate per determinare la larghezza equivalente della fondazione, l'entità sovraccarico e i valori dei diversi coefficienti.

- *Larghezza equivalente della fondazione:*

$$B = B_R - 2 \cdot \frac{M}{N}$$

dove: B_R = larghezza reale della fondazione;
M = momento risultante sulla fondazione;
N = azione perpendicolare al piano di posa sulla fondazione.

- *Sovraccarico dovuto al peso del terreno posto sopra il livello di fondazione:*

$$q' = \gamma_t \cdot D$$

dove: γ_t = peso del terreno di ricoprimento;
D = profondità del piano di posa della fondazione.

- *Coefficienti di capacità portante:*

$$N_q = tg^2\left(45° + \frac{\phi'}{2}\right) \cdot e^{\pi \cdot tg(\phi')}$$

$$N_c = (N_q - 1) \cdot ctg(\phi')$$

$$N_\gamma = 2 \cdot (N_q + 1) \cdot tg(\phi')$$

dove: ϕ' = angolo di attrito del terreno di fondazione.

- *Coefficienti di forma (per B<L):*

$$s_\gamma = 1 + 0.1 \cdot \frac{B}{L} \cdot \frac{1 + sen(\phi')}{1 - sen(\phi')}$$

$$s_q = s_\gamma$$

$$s_c = 1 + 0.2 \cdot \frac{B}{L} \cdot \frac{1 + sen(\phi')}{1 - sen(\phi')}$$

dove: ϕ' = angolo di attrito del terreno di fondazione;
B = larghezza equivalente della fondazione (definita in precedenza);
L = lunghezza della fondazione, cautelativamente assunta pari a 5·B per tutti i muri (fondazione nastriforme).

- *Coefficienti dipendenti dalla profondità del piano di posa:*

$$d_q = 1 + 2 \cdot \frac{D}{B} \cdot tg(\phi') \cdot [1 - sen(\phi')]^2 \qquad \text{per } D/B \le 1$$

$$d_q = 1 + 2 \cdot tg(\phi') \cdot [1 - sen(\phi')]^2 \cdot ctg\left(\frac{D}{B}\right) \qquad \text{per } D/B > 1$$

$$d_c = d_q - \frac{1 - d_q}{N_c \cdot tg(\phi')}$$

dove: ϕ' = angolo di attrito del terreno di fondazione;
B = larghezza equivalente della fondazione (definita in precedenza);
D = profondità del piano di posa della fondazione;
N_c = coefficiente di capacità portante (definito in precedenza).

- *Coefficienti correttivi dovuti alla presenza di carichi orizzontali:*

$$i_\gamma = \left[1 - \frac{H}{N + B \cdot L \cdot c' \cdot ctg(\phi')}\right]^{(m+1)}$$

$$i_q = \left[1 - \frac{H}{N + B \cdot L \cdot c' \cdot ctg(\phi')}\right]^{m} \qquad \text{con: } m = \frac{2 + B/L}{1 + B/L}$$

$$i_c = i_q - \frac{1 - d_q}{N_c \cdot tg(\phi')}$$

dove: ϕ' = angolo di attrito del terreno di fondazione;
c' = coesione del terreno di fondazione;
B = larghezza equivalente della fondazione (definita in precedenza);
L = lunghezza della fondazione;
N = azione perpendicolare al piano di posa sulla fondazione;
H = azione parallela al piano di posa sulla fondazione;
N_c = coefficiente di capacità portante (definito in precedenza);
d_q = coefficiente dipendente dalla profondità del piano di posa (definito in precedenza).

8. COMBINAZIONI DI CARICO

Le combinazioni di carico, utilizzate per condurre le verifiche agli stati limite ultimi e agli stati limite di esercizio, sono state originate in ottemperanza con quanto prescritto dalla vigente normativa.

8.1 Combinazioni per la verifica allo SLU

Gli stati limite ultimi delle opere interrate si riferiscono allo sviluppo di meccanismi di collasso, determinati
dalla mobilitazione della resistenza del terreno, e al raggiungimento della resistenza degli elementi strutturali che compongono l'opera.
Le verifiche agli stati limite ultimi sono eseguiti in riferimento ai seguenti stati limite:

-SLU di tipo geotecnico (GEO) e di equilibrio di corpo rigido (EQU)

collasso per carico limite dell'insieme fondazione-terreno;

-SLU di tipo strutturale (STR)

raggiungimento della resistenza negli elementi strutturali.

Trattandosi di opere interrate, le verifiche saranno condotte secondo l'approccio progettuale "Approccio 2" in combinazione unica, utilizzando i coefficienti parziali riportati nelle Tabelle 6.2.I e 5.1.V per i parametri geotecnici e le azioni.

		Coefficiente γ_F	EQU	A1 STR	A2 GEO
Carichi permanenti	favorevoli sfavorevoli	γ_{G1}	0,9 1,1	1,0 1,3	1,0 1,0
Carichi permanenti non strutturali[(1)]	favorevoli sfavorevoli	γ_{G2}	0,0 1,5	0,0 1,5	0,0 1,3
Carichi variabili	favorevoli sfavorevoli	γ_{Qi}	0,0 1,5	0,0 1,5	0,0 1,3

[(1)]Nel caso in cui i carichi permanenti non strutturali (ad es. carichi permanenti portati) siano compiutamente definiti si potranno adottare per essi gli stessi coefficienti validi per le azioni permanenti.

Nella Tab. 2.6.I il significato dei simboli è il seguente:

γ_{G1} coefficiente parziale del peso proprio della struttura, nonché del peso proprio del terreno e dell'acqua, quando pertinenti;

γ_{G2} coefficiente parziale dei pesi propri degli elementi non strutturali;

γ_{Qi} coefficiente parziale delle azioni variabili.

Ai fini delle verifiche degli stati limite ultimi si definiscono le seguenti combinazioni:

STR = $\gamma_{G1}\cdot G_1 + \gamma_{G2}\cdot G_2 + \gamma_{Q1}\cdot Q_{k1} + \gamma_{0i}\sum_i \psi_{0i}\cdot Q_{ki}$ $\Rightarrow (\Phi_d' = \Phi_k')$

GEO = $\gamma_{G1}\cdot G_1 + \gamma_{G2}\cdot G_2 + \gamma_{Q1}\cdot Q_{k1} + \gamma_{0i}\sum_i \psi_{0i}\cdot Q_{ki}$ $\Rightarrow (\Phi_d' = \tan^{-1}(\tan\Phi_k' / \gamma_\Phi))$

Mentre ai fini delle verifiche degli stati limite d'esercizio si definiscono le seguenti combinazioni:

Frequente = $G_1 + G_2 + \psi_{11}\cdot Q_{k1} + \sum_i \psi_{2i}\cdot Q_{ki}$ $\Rightarrow (\Phi_d' = \Phi_k')$

Quasi permanente = $G_1 + G_2 + \psi_{21}\cdot Q_{k1} + \sum_i \psi_{2i}\cdot Q_{ki}$ $\Rightarrow (\Phi_d' = \Phi_k')$

Rara = $G_1 + G_2 + Q_{k1} + \sum_i \psi_{0i}\cdot Q_{ki}$ $\Rightarrow (\Phi_d' = \Phi_k')$

9. ANALISI DEI CARICHI

Nel seguente paragrafo si descrivono i carichi elementari da assumere per le verifiche agli stati limite ultimi e agli stati limite di esercizio.

Si considerano nel calcolo delle sollecitazioni agenti nel tombino i seguenti carichi. I dettagli relativi a ciascuna condizione di carico sono riportati nel paragrafo di analisi dei carichi.

CDC	Tipo	Sigla Id
1	Ggk	CDC=Ggk (peso proprio della struttura)
2	Gk	CDC=Gk (pavimentazione)
3	Gk	CDC=Gk (sottofondo)
4	Gk	CDC=Gk (spinta a riposo piedritto sx k0 falda alta)
5	Gk	CDC=Gk (spinta a riposo piedritto dx K0 falda alta)
6	Gk	CDC=Gk (spinta a riposo piedritto sx k0 falda bassa)
7	Gk	CDC=Gk (spinta a riposo piedritto dx K0 falda bassa)
8	Gk	CDC=Gk (spinta attiva piedritto sx)
9	Gk	CDC=Gk (spinta attiva piedritto dx)
10	Gk	CDC=Gk (falda alta)
11	Gk	CDC=Gk (falda bassa)
12	Qk	CDC=Qk (Spinta sismica Wood sx)
13	Qk	CDC=Qk (Spinta sismica Wood dx)
14	Qk	CDC=Qk (Inerzia sismica orizzontale)
15	Qk	CDC=Qk (Inerzia sismica verticale)
16	Qk	CDC=Qk (carico q)
17	Qk	CDC=Qk (Q1k centrato)
18	Qk	CDC=Qk (Q1k filo piedritto sx)
19	Qk	CDC=Qk (Q1k filo piedritto dx)
20	Qk	CDC=Qk (frenatura)
21	Qk	CDC=Qk (Variazione termica gradiente)
22	Qk	CDC=Qk (Variazione termica uniforme)
23	Gk	CDC=Qk (ritiro)
24	Gk	CDC=Gk (sottospinta falda alta)
25	Gk	CDC=Gk (sottospinta falda bassa)
26	Gk	CDC=Gk (pavimentazione sotto)
27	Gk	CDC=Gk (sottofondo sotto)
28	Qk	CDC=Qk (carico q sotto)
29	Qk	CDC=Qk (Q1k sotto)
30	Qk	CDC=Qk (folla sotto)
31	Qk	CDC=Qk (Accidentale su piedritto Q K0 sx)

CDC	Tipo	Sigla Id
32	Qk	CDC=Qk (Accidentale su piedritto Q K0 dx)
33	Qk	CDC=Qk (Accidentale su piedritto q K0 sx)
34	Qk	CDC=Qk (Accidentale su piedritto q K0 dx)
35	Qk	CDC=Qk (Accidentale su piedritto q Ka sx)
36	Qk	CDC=Qk (Accidentale su piedritto q Ka dx)

Tali Combinazioni Elementari saranno opportunamente combinate secondo quanto previsto dalla normativa vigente e vengono automaticamente elaborate dal programma di calcolo.

Per i materiali si assumono i seguenti pesi specifici:

Carico stradale = 2200 kN/m³
Carico terreno = 1800 kN/m³
Sovraccarico soletta inferiore = 1000 kN/m³

In seguito verranno riportati i carichi e le condizioni di carico riferite a ciascun tipo di sezione utilizzata.

9.1 TM_AP_01 – SEZIONE SCATOLARE 200X200 CM

9.1.1 Descrizione dei pesi propri e carichi permanenti portati

Soletta superiore

Peso proprio	0.40 x 2500 = 1000	KN/m²
Peso sovrastruttura stradale	0.40 x 2200 = 880	KN/m²

Soletta inferiore

Peso proprio	0.40 x 2500 = 1000	KN/m²
Sovraccarico dovuto alla falda interna	0.42 x 1000 = 420	KN/m²

Piedritti

Peso proprio	0.40 x 2500 = 1000	KN/m²

Tali carichi vengono considerati nelle condizioni di carico elementari CDC 1-2-3-26-27, in particolare nella CDC1 sono presenti i pesi propri della struttura, nelle condizioni di carico CDC2-26 i carichi permanenti della pavimentazione superiore ed inferiore rispettivamente, nelle CDC 3-27 i sottofondi superiore ed inferiore rispettivamente.

9.1.2 Spinta delle terre

La spinta del terreno assume un andamento lineare con la profondità secondo la legge:

$$ph = \lambda \gamma t z$$

dove si considera come coefficiente di spinta l il coefficiente di spinta attiva o a riposo a seconda dell'elemento strutturale di cui si vogliono massimizzare le sollecitazioni

Tale condizione viene calcolata dall'elaboratore durante l'analisi dei calcoli, considerando le varie ipotesi ed elaborando un inviluppo tra le combinazioni di:

1. Spinta a riposo su entrambi i piedritti;

2. Spinta attiva su ambo i piedritti;

3. Spinta a riposo su piedritto sx e spinta attiva su piedritto dx;

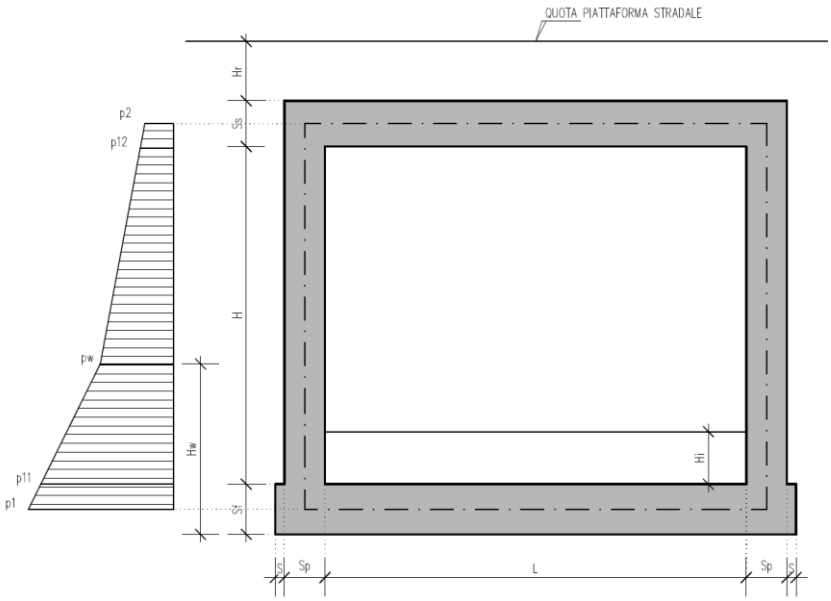
La condizione di spinta 3) serve a mettere in conto possibili situazioni (anche temporanee) di disomogeneità nei costipamenti o altre condizioni che possano generare situazioni di spinte asimmetriche sull'opera.
La condizione di spinta attiva, sebbene poco realistica considerando le caratteristiche dell'opera, viene comunque considerata a favore di sicurezza per massimizzare i valori delle sollecitazioni flessionali in corrispondenza delle mezzerie delle solette.
Naturalmente queste spinte saranno opportunamente combinate, utilizzando i valori dei coefficienti parziali delle azioni da assumere nell'analisi per la determinazione degli effetti delle azioni nelle verifiche agli stati limite ultimi.

9.1.3 Carichi veicolari sulla soletta superiore

I casi di carico CDC7, CDC8, e CDC9 sono relativi agli effetti indotti sulla soletta superiore dai carichi veicolari agenti in corrispondenza della sovrastruttura stradale. I carichi di riferimento sono descritti nel paragrafo 5 del D.M. 17/01/2018.

In particolare lo schema di carico 1 è costituito da carichi concentrati su due assi in tandem e da carichi uniformemente distribuiti ; i carichi concentrati sono pari a:

Q1k = 300 kN ad asse (300 + 300 = 600 kN) su corsia n.1 di larghezza convenzionale pari a 3 m ;
Q2k = 200 kN ad asse (200 + 200 = 400 kN) su corsia n.2 di larghezza convenzionale pari a 3 m ;
Q3k = 100 kN ad asse (100 + 100 = 200 kN) su corsia n.3 di larghezza convenzionale pari a 3 m ;



Si ipotizza che tali carichi siano applicati su un'impronta rettangolare pari a 2.4 x 1.60 m (1.6 m sviluppo parallelo alla corsia di traffico, 2.4 m sviluppo perpendicolare), ovvero pari all'ingombro complessivo esterno del tandem. Per quanto riguarda i carichi uniformemente distribuiti (associati ai carichi tandem) si considera prudenzialmente il carico q1k = 9 kN/m2 applicato a tutte le colonne di carico (la norma prevede l'applicazione dalla seconda alla n-esima corsia di un carico ridotto da 2.5 kN/m2).

I carichi tandem vengono posizionati ortogonalmente all'asse del sottovia e vengono ripartiti sia in direzione longitudinale che trasversale dal piano stradale al piano medio della soletta superiore.

Si assume che la diffusione avvenga con un angolo di 30°attraverso il rilevato stradale, in accordo con quanto riportato all'interno della circolare 21 Gennaio 2019 n°7 C.S.LL.PP, e con un angolo di 45°nella soletta superiore del tombino.

L'effetto dei carichi tandem sulla soletta superiore viene pertanto messo in conto attraverso la determinazione di un carico equivalente distribuito qeq a cui si somma il carico uniforme q1k = 9 kN/m2.

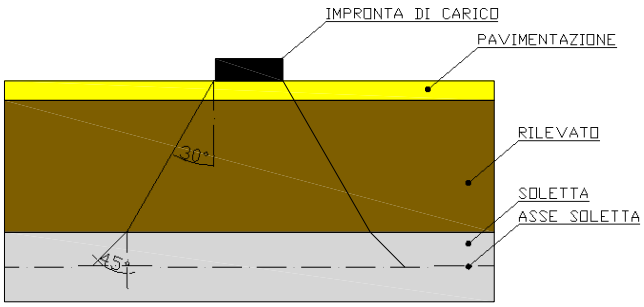
9.1.4 Diffusione del carico tandem in direzione longitudinale (parallela all'asse della strada)

La larghezza di diffusione del carico tandem in direzione longitudinale è pari a:

Ldl = 1.6 m + 2x [tan30°x Hr + tan45°xSs/2]

Nel caso in esame risulta:

Ldl = 1.60 + 2 * (4.2 * tg30° + 0.20) = 6.84 m



9.1.5 Diffusione del carico tandem in direzione longitudinale (parallela all'asse della strada)

In direzione trasversale alla strada detta Ldt la larghezza di diffusione del carico trasversale dal piano stradale alla quota del piano medio della soletta superiore, assumendo che detta diffusione avvenga con angolo di diffusione di 30°attraverso il rilevato stradale e di 45°sino al piano medio della soletta superiore
risulta:

Ldt = 2.40 + 2 * (4.2 * tg30° + 0.20) = 7.64 m

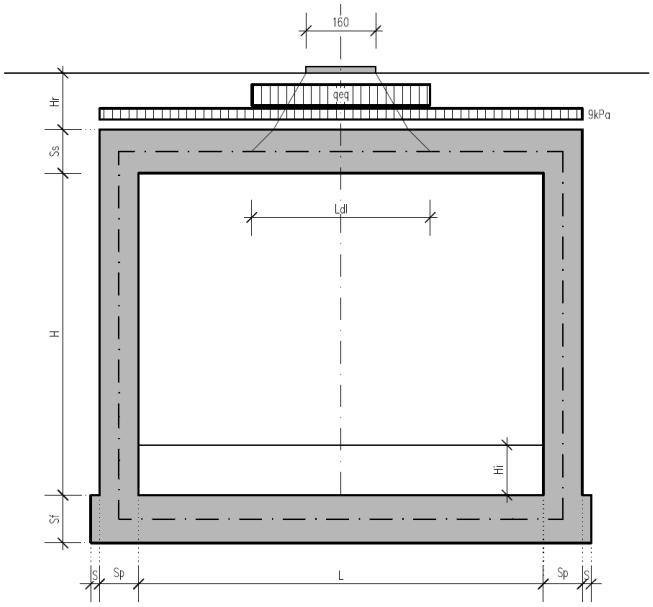
Poiché la diffusione è maggiore rispetto alla larghezza convenzionale si ha la sovrapposizione parziale tra la diffusione delle 2 maggiori corsie.

Q = (600+400)/(6.84*7.64) = 19.09 kN/m2.

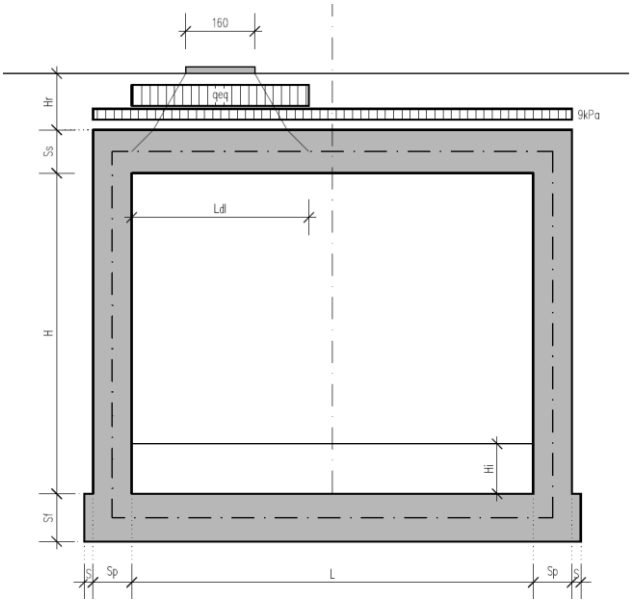
Questa condizione è peggiorativa rispetto a considerare 1 sola colonna di carico.
A questa condizione si sovrappone il carico q = 9 kN/m uniforme su tutta la soletta (corrispondente al carico q1k della CDC 16).

La posizione del carico qeq equivalente al tandem viene variata su tutta la soletta nei casi di carico

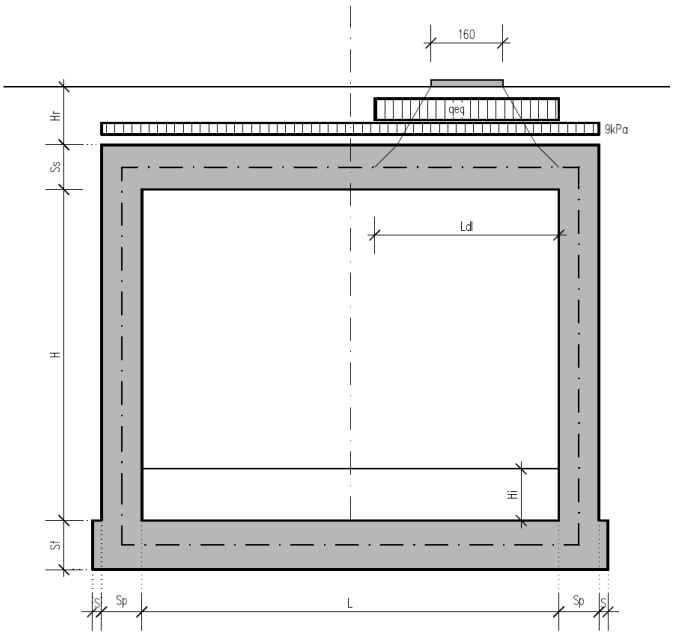
CDC17-19 per massimizzare:
CDC 17: il momento in mezzeria soletta;
CDC 18: il taglio nella soletta a filo piedritto sinistro;
CDC 19: il taglio nella soletta a filo piedritto destro



SCHEMA DI DIFFUSIONE DEL CARICO DA TRAFFICO –CARICO TANDEM CENTRATO (CDC16+17)

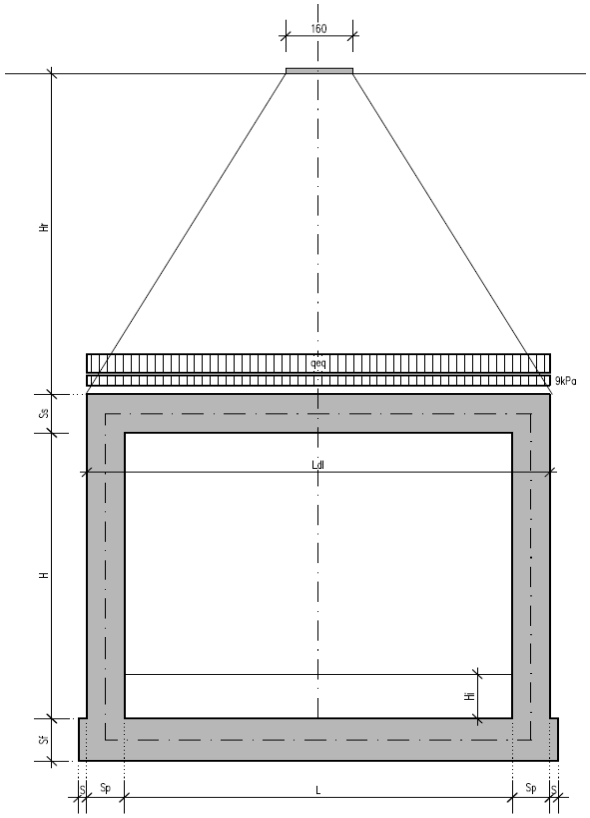


SCHEMA DI DIFFUSIONE DEL CARICO DA TRAFFICO –CARICO TANDEM FILO PIEDRITTO SINISTRO (CDC16+18)



SCHEMA DI DIFFUSIONE DEL CARICO DA TRAFFICO –CARICO TANDEM FILO PIEDRITTO DESTRO (CDC16+19)

Si noti che se Ldl > L + 2 x Sp (larghezza netta interna + spessore dei piedritti) allora il carico equivalente è applicato a tutte le aste della soletta superiore nei tre casi di carico CDC 7-9 che vengono a coincidere tra loro.



Nel caso in cui la superficie superiore del sistema sia posizionata ad una quota considerevole rispetto all'applicazione dei carichi, il valore del sovraccarico uniforme da 20 KN/m² risulterà nettamente inferiore al carico tandem, per cui verrà ritenuto trascurabile.

9.1.6 Spinte sui piedritti indotte dai sovraccarichi accidentali

In accordo con la circolare ministeriale circolare 21 Gennaio 2019 n°7 C.S.LL.PP per il calcolo delle spinte generate dal sovraccarico sul rilevato si può considerare applicato lo schema di carico 1, in cui per semplicità i carichi tandem possono essere sostituiti da carichi uniformemente distribuiti equivalenti, applicati su una superficie rettangolare larga 3.0 m e lunga 2.20 m.

Anche in questo caso si tiene in conto la diffusione del carico attraverso il rilevato sia in direzione longitudinale che trasversale.

Al tandem si somma il carico uniformemente distribuito agente sulla i-esima corsia di carico qik = 9 kN/m2 .

9.1.7 Diffusione del carico tandem in direzione longitudinale (parallela all'asse stradale)

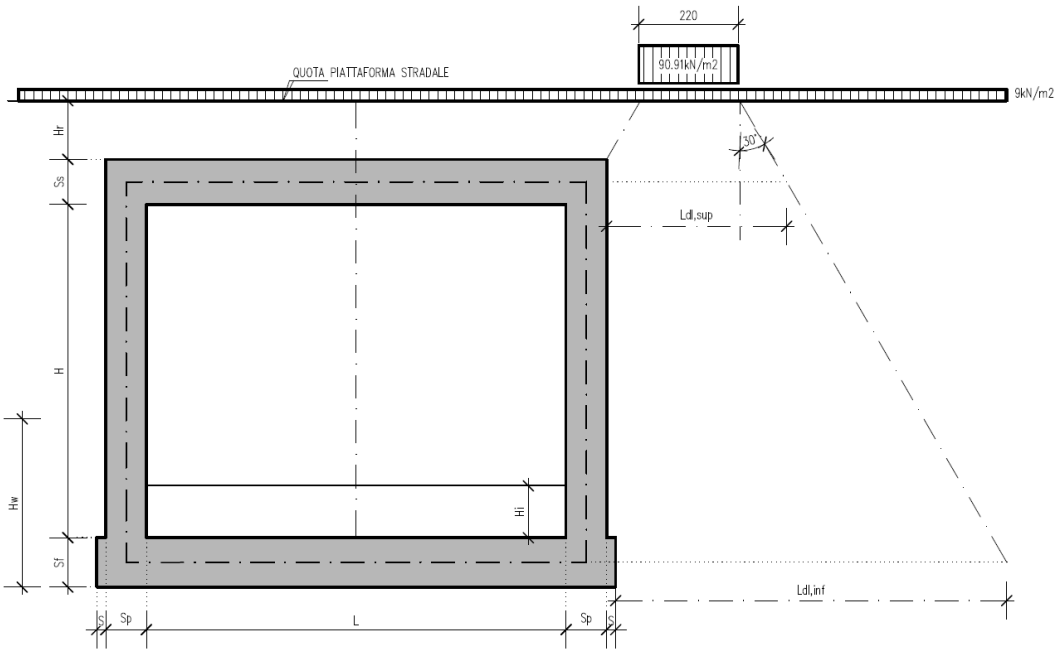
Il carico tandem trasformato in carico uniformemente distribuito assume il valore:

600/(3.00x2.20)=90.91kN/m2

La larghezza di diffusione del carico tandem in direzione longitudinale è pari a:

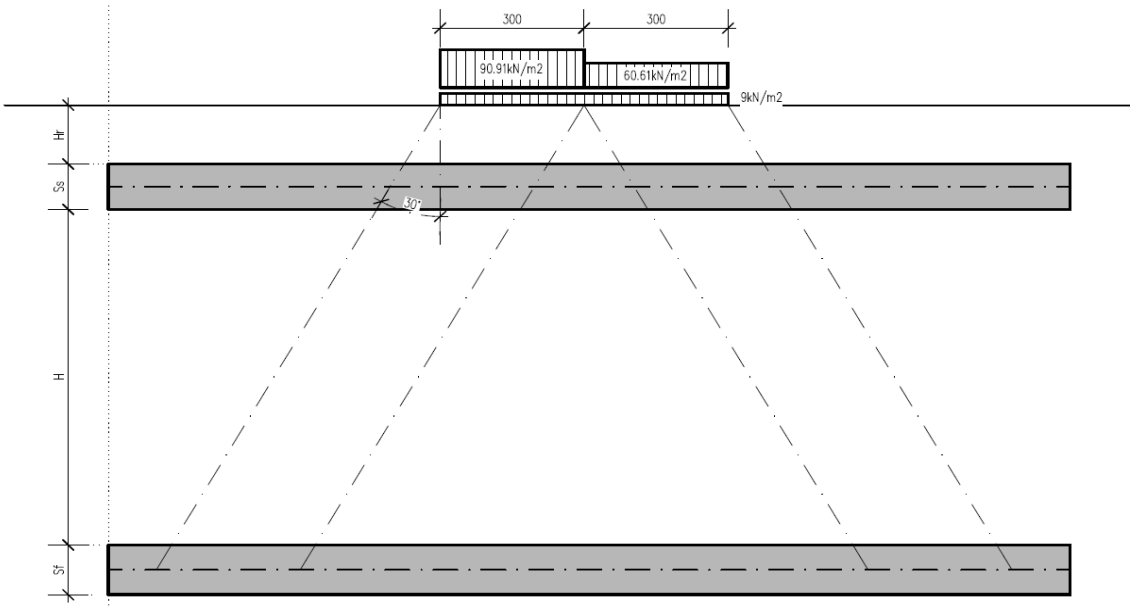
Ldl,sup= 2.2 m + [tan30°x (2 x Hr + Ss/2)] = 4.83 m (piano medio soletta superiore)

Ldl,inf = 2.2 m + [tan30°x (2 x Hr + Ss/2 + H + Sf/2)] = 5.63 m (piano medio soletta inferiore)



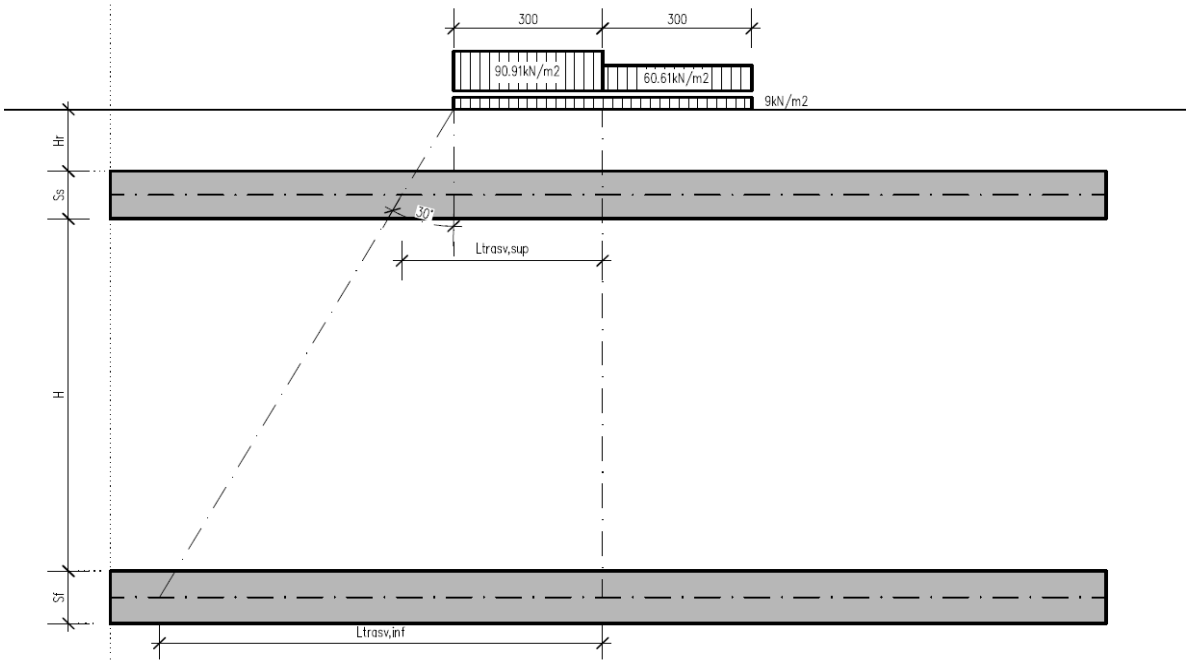
9.1.8 Diffusione del carico tandem in direzione trasversale (ortogonale all'asse stradale)

In direzione trasversale, consederando due colonne di carico e la ripartizione trasversale del carico distribuito



SCHEMA DI DIFFUSIONE DEL CARICO TANDEM IN DIREZIONE TRASVERSALE

Per il calcolo delle azioni agenti sulle pareti dello scatolare, si considera il carico distribuito dovuto alla colonna di carico 1, limitando la diffusione del carico sul lato della seconda colonna di carico come schema seguente:



SCHEMA DI DIFFUSIONE DEL CARICO TANDEM IN DIREZIONE LONGITUDINALE

La larghezza di diffusione del carico tandem in direzione longitudinale è pari a:

Ldt,sup= 3 m + [tan30°x (Hr + Ss/2)] = 6.20 m

Ldt,inf = 3 m + 2 x [tan30°x (Hr + Ss+ H+Sf/2)] = 7.00 m

9.1.9 Definizione dei carichi di progetto

Il diagramma di spinta applicato ai piedritti varia linearmente fra i valori qacc,sup2 e qacc,sup1 come esemplificato nella immagine seguente (spinta a riposo).

Il contributo dei carichi Tandem (CDC 31-32) vale:

qacc,sup = 2 x Q1,k x (Ldt,sup x Ldl,sup) x k0 = 11.12 kN/m²

qacc,inf = 2 x Q1,k x (Ldt,inf x Ldl,inf) x k0 = 6.93 kN/m²

Gli effetti di queste spinte sono maggiori rispetto all'effetto del carico da 20 kN/m2 a tergo del rilevato.

Non si considera la concomitanza della spinta sui piedritto dovuta al carico tandem con la sua presenza sulla soletta perché incompatibile concettualmente ai sensi della norma.

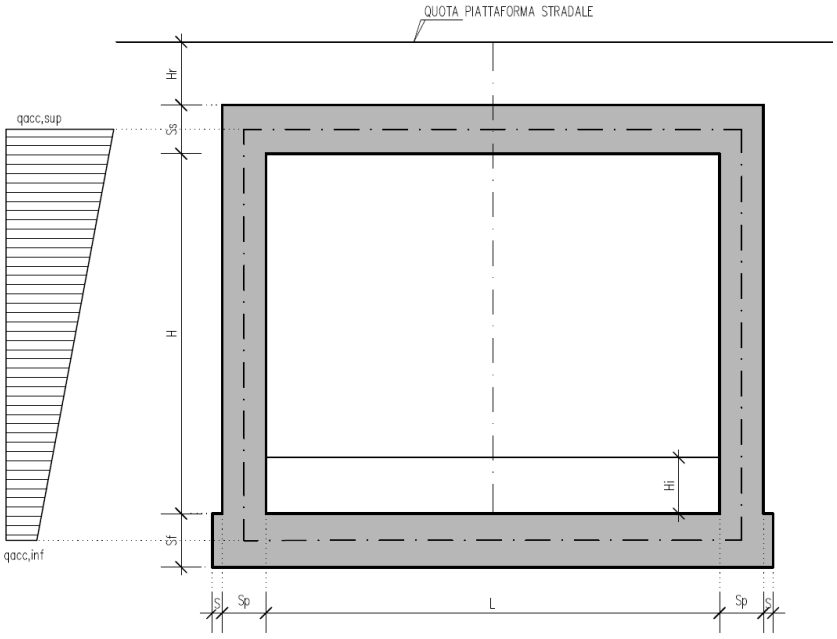
Si sovrappone invece l'effetto del carico uniforme distribuito da 9 kN/m2 con la possibile presenza del tandem sul manufatto.

<u>Spinta sul piedritto generata dal carico accidentale q1k = 9 kN/m2 sul</u> rilevato

Si considera la spinta sul piedritto del carico relativo al carico variabile costante di 9 kN/m2 sia in condizioni di spinta attiva che di spinta a riposo.

Nelle condizioni di carico in oggetto si considera l'assenza del carico tandem:

p = k0 x q1k = 1.98 x 9 = 17.90 kN/m (spinta a riposo, CDC 33-34, piedritto sinistro/destro)



SPINTA SUL PIEDRITTO GENERATA DAL CARICO DA TRAFFICO

9.1.10 Sovraccarichi accidentali sulla soletta di fondazione

Sulla soletta di fondazione si applicano unicamente i carichi provenienti dalla quantità di flusso che passerà all'interno della sezione, considerando come quota massima la stessa indicata nel franco all'interno degli elaborati esecutivi.

9.1.11 Carico da frenatura

La forza di frenatura q3 è funzione del carico totale agente sulla corsia convenzionale n.1 e risulta pari a (si veda il paragrafo 5.1.3.5 del D.M. 17/01/2018):

180 kN < q3 = 0.6 x 2 x Q1k + 0.10 q1k x w1 x L < 900 kN

dove:

Q1k = 300 kN

q1k= 9 kN/ m2

w1 = 3.00 m (larghezza della corsia)

L = 2 x Sp + Bi (larghezza della soletta compresi i piedritti)

Nel caso in esame risulta:

Fr = 367.56 kN

L'azione di cui sopra, viene distribuita sulla soletta superiore dello scatolare; il valore della frenatura equivalente da applicare alla soletta, si ottiene distribuendo il valore del carico frenante, alla lunghezza della soletta e alla larghezza di diffusione del carico (Ldt), con la seguente relazione:

qf = 367.56 / 6.84*2.80 = 19.18 kN/mq (CDC 20)

9.1.12 Azione termica

Sono stati considerati gli effetti dovuti alle variazioni termiche. In particolare, è stata considerata una variazione termica uniforme di ±10°C sulla soletta superiore (CDC 21) ed un salto termico di 5°C sulla soletta superiore e sui piedritti, analizzando nelle combinazioni di carico i due casi di intradosso più caldo dell'estradosso e viceversa agendo sul segno della sollecitazione, con andamento lineare nello spessore della soletta superiore e sui piedritti (CDC 22).

Per il coefficiente di dilatazione termica si assume:

a = 10 * 10-6 = 0.00001 °C-1

9.1.13 Ritiro

Si considera soggetta a fenomeni di ritiro la sola soletta superiore. (CDC 23)

La deformazione totale da ritiro si può esprimere come:

ecs = ecd + eca

dove:

ecs è la deformazione totale per ritiro

ecd è la deformazione per ritiro da essiccamento

eca è la deformazione per ritiro autogeno.

Il valore medio a tempo infinito della deformazione per ritiro da essiccamento:

ecd,∞ = kh* ec0

Può essere valutato mediante i valori delle seguenti Tab. 11.2.Va-b (NTC) in funzione della resistenza caratteristica a compressione, dell'umidità relativa e del parametro h0:

	Deformazione da ritiro per essiccamento (in ‰)					
fck	Umidità relativa (in %)					
	20.00	40.00	60.00	80.00	90.00	100.00
20.00	-0.62	-0.58	-0.49	-0.30	-0.17	0.00
25.00	-0.59	-0.55	-0.46	-0.29	-0.16	0.00
28.00	-0.56	-0.53	-0.45	-0.28	-0.15	0.00
32.00	-0.54	-0.51	-0.42	-0.26	-0.15	0.00
40.00	-0.48	-0.46	-0.38	-0.24	-0.13	0.00
60.00	-0.38	-0.36	-0.30	-0.19	0.10	0.00
80.00	-0.30	-0.28	-0.24	-0.15	-0.07	0.00

Tabella valori εc0

h0 (mm)	kh
100	1
200	0.85
300	0.75
400	0.725
500	0.7

I valori intermedi dei parametri indicati in tabella si ottengono per l'interpolazione lineare.

Il valore medio a tempo infinito della deformazione per ritiro autogeno eca,¥ può essere valutato mediante l'espressione:

$\varepsilon ca,\infty$ =-2.5*(fck-10)*10-6 (con fck in N/mm2)

Assumendo come umidità relativa

Ur=70%

Si hanno i seguenti risultati:

coefficiente	kh = 0.70
deformazione effettiva	$\varepsilon c0$ = -0.357 ‰
ritiro da essiccamento	$\varepsilon cd,\infty$ = -0.250 ‰
deformazione per ritiro autogeno	$\varepsilon ca,\infty$ = -0.048 ‰
ritiro totale	εcs = -0.398 ‰

si determina quindi la variazione termica equivalente:

coeff. espansione termica	α = 0.00001
variazione termica $\Delta T = \varepsilon cs/\alpha$	ΔT = -29.8 ℃

Il modulo viscoso a tempo infinito, in considerazione del valore di h0, della resistenza del calcestruzzo e della U.R., può cautelativamente essere assunto pari a Φ (t = ∞) = 1.6. Di conseguenza la variazione termica negativa equivalente applicata sarà

variazione termica equivalente	ΔTeq = -11.4℃

9.2 TM_AP_03 – SEZIONE SCATOLARE 400X240 CM

9.2.1 Descrizione dei pesi propri e carichi permanenti portati

Soletta superiore

Peso proprio	0.40 x 2500 = 1000	KN/m²
Peso sovrastruttura stradale	0.40 x 2200 = 880	KN/m²

Soletta inferiore

Peso proprio	0.40 x 2500 = 1000	KN/m²
Sovraccarico dovuto alla falda interna	1.42 x 1000 = 1420	KN/m²

Piedritti

Peso proprio	0.40 x 2500 = 1000	KN/m²

9.2.2 Spinta delle terre

La spinta del terreno assume un andamento lineare con la profondità secondo la legge:

$$ph = \lambda \gamma t z$$

dove si considera come coefficiente di spinta l il coefficiente di spinta attiva o a riposo a seconda dell'elemento strutturale di cui si vogliono massimizzare le sollecitazioni
Tale condizione viene calcolata dall'elaboratore durante l'analisi dei calcoli, considerando le varie ipotesi ed elaborando un inviluppo tra le combinazioni di:

1. Spinta a riposo su entrambi i piedritti;

2. Spinta attiva su ambo i piedritti;

3. Spinta a riposo su piedritto sx e spinta attiva su piedritto dx;

La condizione di spinta 3) serve a mettere in conto possibili situazioni (anche temporanee) di disomogeneità nei costipamenti o altre condizioni che possano generare situazioni di spinte asimmetriche sull'opera.
La condizione di spinta attiva, sebbene poco realistica considerando le caratteristiche dell'opera, viene comunque considerata a favore di sicurezza per massimizzare i valori delle sollecitazioni flessionali in corrispondenza delle mezzerie delle solette.
Naturalmente queste spinte saranno opportunamente combinate, utilizzando i valori dei coefficienti parziali delle azioni da assumere nell'analisi per la determinazione degli effetti delle azioni nelle verifiche agli stati limite ultimi.

9.2.3 Carichi veicolari sulla soletta superiore

I casi di carico CDC7, CDC8, e CDC9 sono relativi agli effetti indotti sulla soletta superiore dai carichi veicolari agenti in corrispondenza della sovrastruttura stradale. I carichi di riferimento sono descritti nel paragrafo 5 del D.M. 17/01/2018.

In particolare lo schema di carico 1 è costituito da carichi concentrati su due assi in tandem e da carichi uniformemente distribuiti ; i carichi concentrati sono pari a:

Q1k = 300 kN ad asse (300 + 300 = 600 kN) su corsia n.1 di larghezza convenzionale pari a 3 m ;
Q2k = 200 kN ad asse (200 + 200 = 400 kN) su corsia n.2 di larghezza convenzionale pari a 3 m ;
Q3k = 100 kN ad asse (100 + 100 = 200 kN) su corsia n.3 di larghezza convenzionale pari a 3 m ;

Si ipotizza che tali carichi siano applicati su un'impronta rettangolare pari a 2.4 x 1.60 m (1.6 m sviluppo parallelo alla corsia di traffico, 2.4 m sviluppo perpendicolare), ovvero pari all'ingombro complessivo esterno del tandem. Per quanto riguarda i carichi uniformemente distribuiti (associati ai carichi tandem) si considera prudenzialmente il carico q1k = 9 kN/m2 applicato a tutte le colonne di carico (la norma prevede l'applicazione dalla seconda alla n-esima corsia di un carico ridotto da 2.5 kN/m2).

I carichi tandem vengono posizionati ortogonalmente all'asse del sottovia e vengono ripartiti sia in direzione longitudinale che trasversale dal piano stradale al piano medio della soletta superiore.

Si assume che la diffusione avvenga con un angolo di 30°attraverso il rilevato stradale, in accordo con quanto riportato all'interno della circolare 21 Gennaio 2019 n°7 C.S.LL.PP, e con un angolo di 45°nella soletta superiore del tombino.

L'effetto dei carichi tandem sulla soletta superiore viene pertanto messo in conto attraverso la determinazione di un carico equivalente distribuito qeq a cui si somma il carico uniforme q1k = 9 kN/m2.

9.2.4 Diffusione del carico tandem in direzione longitudinale (parallela all'asse della strada)

La larghezza di diffusione del carico tandem in direzione longitudinale è pari a:

Ldl = 1.6 m + 2x [tan30°x Hr + tan45°xSs/2]

Nel caso in esame risulta:

Ldl = 1.60 + 2 * (2.3 * tg30° + 0.20) = 4.65 m

9.2.5 Diffusione del carico tandem in direzione longitudinale (parallela all'asse della strada)

In direzione trasversale alla strada detta Ldt la larghezza di diffusione del carico trasversale dal piano stradale alla quota del piano medio della soletta superiore, assumendo che detta diffusione avvenga con angolo di diffusione di 30°attraverso il rilevato stradale e di 45°sino al piano medio della soletta superiore
risulta:

Ldt = 2.40 + 2* (2.3 * tg30° + 0.20) = 5.45 m

Poiché la diffusione è maggiore rispetto alla larghezza convenzionale si ha la sovrapposizione parziale tra la diffusione delle 2 maggiori corsie.

Q = (600+400)/(4.65*5.45) = 39.40 kN/m2.

Questa condizione è peggiorativa rispetto a considerare 1 sola colonna di carico.
A questa condizione si sovrappone il carico q = 9 kN/m uniforme su tutta la soletta (corrispondente al carico q1k della CDC 16).

La posizione del carico qeq equivalente al tandem viene variata su tutta la soletta nei casi di carico

CDC17-19 per massimizzare:
CDC 17: il momento in mezzeria soletta;
CDC 18: il taglio nella soletta a filo piedritto sinistro;
CDC 19: il taglio nella soletta a filo piedritto destro

Si noti che se Ldl > L + 2 x Sp (larghezza netta interna + spessore dei piedritti) allora il carico equivalente è applicato a tutte le aste della soletta superiore nei tre casi di carico CDC 7-9 che vengono a coincidere tra loro.

Nel caso in cui la superficie superiore del sistema sia posizionata ad una quota considerevole rispetto all'applicazione dei carichi, il valore del sovraccarico uniforme da 20 KN/m² risulterà nettamente inferiore al carico tandem, per cui verrà ritenuto trascurabile.

9.2.6 Spinte sui piedritti indotte dai sovraccarichi accidentali

In accordo con la circolare ministeriale circolare 21 Gennaio 2019 n°7 C.S.LL.PP per il calcolo delle spinte generate dal sovraccarico sul rilevato si può considerare applicato lo schema di carico 1, in cui per semplicità i carichi tandem possono essere sostituiti da carichi uniformemente distribuiti equivalenti, applicati su una superficie rettangolare larga 3.0 m e lunga 2.20 m.

Anche in questo caso si tiene in conto la diffusione del carico attraverso il rilevato sia in direzione longitudinale che trasversale.

Al tandem si somma il carico uniformemente distribuito agente sulla i-esima corsia di carico qik = 9 kN/m2 .

9.2.7 Diffusione del carico tandem in direzione longitudinale (parallela all'asse stradale)

Il carico tandem trasformato in carico uniformemente distribuito assume il valore:

600/(3.00x2.20)=90.91kN/m2

La larghezza di diffusione del carico tandem in direzione longitudinale è pari a:

Ldl,sup= 2.2 m + [tan30°x (2 x Hr + Ss/2)] = 3.72 m (piano medio soletta superiore)

Ldl,inf = 2.2 m + [tan30°x (2 x Hr + Ss/2 + H + Sf/2)] = 4.53 m (piano medio soletta inferiore)

9.2.8 Diffusione del carico tandem in direzione trasversale (ortogonale all'asse stradale)

In direzione trasversale, consederando due colonne di carico e la ripartizione trasversale del carico distribuito

Per il calcolo delle azioni agenti sulle pareti dello scatolare, si considera il carico distribuito dovuto alla colonna di carico 1, limitando la diffusione del carico sul lato della seconda colonna di carico

La larghezza di diffusione del carico tandem in direzione longitudinale è pari a:

Ldt,sup= 3 m + [tan30°x (Hr + Ss/2)] = 5.58 m

Ldt,inf = 3 m + 2 x [tan30°x (Hr + Ss+ H+Sf/2)] = 6.38 m

9.2.9 Definizione dei carichi di progetto

Il diagramma di spinta applicato ai piedritti varia linearmente fra i valori qacc,sup2 e qacc,sup1 come esemplificato nella immagine seguente (spinta a riposo).

Il contributo dei carichi Tandem (CDC 31-32) vale:

qacc,sup = 2 x Q1,k x (Ldt,sup x Ldl,sup) x k0 = 17.88 kN/m²

qacc,inf = 2 x Q1,k x (Ldt,inf x Ldl,inf) x k0 = 8.48 kN/m²

Gli effetti di queste spinte sono maggiori rispetto all'effetto del carico da 20 kN/m2 a tergo del rilevato.

Non si considera la concomitanza della spinta sui piedritto dovuta al carico tandem con la sua presenza sulla soletta perché incompatibile concettualmente ai sensi della norma.

Si sovrappone invece l'effetto del carico uniforme distribuito da 9 kN/m2 con la possibile presenza del tandem sul manufatto.

<u>Spinta sul piedritto generata dal carico accidentale q1k = 9 kN/m2 sul</u> rilevato

Si considera la spinta sul piedritto del carico relativo al carico variabile costante di 9 kN/m2 sia in condizioni di spinta attiva che di spinta a riposo.

Nelle condizioni di carico in oggetto si considera l'assenza del carico tandem:

p = k0 x q1k = 1.98 x 9 = 17.90 kN/m (spinta a riposo, CDC 33-34, piedritto sinistro/destro)

9.2.10 Sovraccarichi accidentali sulla soletta di fondazione

Sulla soletta di fondazione si applicano unicamente i carichi provenienti dalla quantità di flusso che passerà all'interno della sezione, considerando come quota massima la stessa indicata nel franco all'interno degli elaborati esecutivi.

9.2.11 Carico da frenatura

La forza di frenatura q3 è funzione del carico totale agente sulla corsia convenzionale n.1 e risulta pari a (si veda il paragrafo 5.1.3.5 del D.M. 17/01/2018):

180 kN < q3 = 0.6 x 2 x Q1k + 0.10 q1k x w1 x L < 900 kN

dove:

Q1k = 300 kN

q1k= 9 kN/ m2

w1 = 3.00 m (larghezza della corsia)

L = 2 x Sp + Bi (larghezza della soletta compresi i piedritti)

Nel caso in esame risulta:

Fr = 367.56 kN

L'azione di cui sopra, viene distribuita sulla soletta superiore dello scatolare; il valore della frenatura equivalente da applicare alla soletta, si ottiene distribuendo il valore del carico frenante, alla lunghezza della soletta e alla larghezza di diffusione del carico (Ldt), con la seguente relazione:

qf = 367.56 / 4.65*4.80 = 16.45 kN/mq (CDC 20)

9.2.12 Azione termica

Sono stati considerati gli effetti dovuti alle variazioni termiche. In particolare, è stata considerata una variazione termica uniforme di ±10°C sulla soletta superiore (CDC 21) ed un salto termico di 5°C sulla soletta superiore e sui piedritti, analizzando nelle combinazioni di carico i due casi di intradosso più caldo dell'estradosso e viceversa agendo sul segno della sollecitazione, con andamento lineare nello spessore della soletta superiore e sui piedritti (CDC 22).

Per il coefficiente di dilatazione termica si assume:

a = 10 * 10-6 = 0.00001 °C-1

9.2.13 Ritiro

Si considera soggetta a fenomeni di ritiro la sola soletta superiore. (CDC 23)

La deformazione totale da ritiro si può esprimere come:

ecs = ecd + eca

dove:

ecs è la deformazione totale per ritiro

ecd è la deformazione per ritiro da essiccamento

eca è la deformazione per ritiro autogeno.

Il valore medio a tempo infinito della deformazione per ritiro da essiccamento:

ecd,∞ = kh* ec0

Può essere valutato mediante i valori delle seguenti Tab. 11.2.Va-b (NTC) in funzione della resistenza caratteristica a compressione, dell'umidità relativa e del parametro h0:

	Deformazione da ritiro per essiccamento (in ‰)					
fck	Umidità relativa (in %)					
	20.00	40.00	60.00	80.00	90.00	100.00
20.00	-0.62	-0.58	-0.49	-0.30	-0.17	0.00
25.00	-0.59	-0.55	-0.46	-0.29	-0.16	0.00
28.00	-0.56	-0.53	-0.45	-0.28	-0.15	0.00
32.00	-0.54	-0.51	-0.42	-0.26	-0.15	0.00
40.00	-0.48	-0.46	-0.38	-0.24	-0.13	0.00
60.00	-0.38	-0.36	-0.30	-0.19	0.10	0.00
80.00	-0.30	-0.28	-0.24	-0.15	-0.07	0.00

Tabella valori εc0

h0 (mm)	kh
100	1
200	0.85
300	0.75
400	0.725
500	0.7

I valori intermedi dei parametri indicati in tabella si ottengono per l'interpolazione lineare.

Il valore medio a tempo infinito della deformazione per ritiro autogeno eca,¥ può essere valutato mediante l'espressione:

$\varepsilon ca,\infty$ =-2.5*(fck-10)*10-6 (con fck in N/mm2)

Assumendo come umidità relativa

Ur=70%

Si hanno i seguenti risultati:

coefficiente	kh = 0.70
deformazione effettiva	$\varepsilon c0$ = -0.357 ‰
ritiro da essiccamento	$\varepsilon cd,\infty$ = -0.250 ‰
deformazione per ritiro autogeno	$\varepsilon ca,\infty$ = -0.048 ‰
ritiro totale	εcs = -0.398 ‰

si determina quindi la variazione termica equivalente:

coeff. espansione termica	α = 0.00001
variazione termica $\Delta T = \varepsilon cs/\alpha$	ΔT = -29.8 ℃

Il modulo viscoso a tempo infinito, in considerazione del valore di h0, della resistenza del calcestruzzo e della U.R., può cautelativamente essere assunto pari a Φ (t = ∞) = 1.6. Di conseguenza la variazione termica negativa equivalente applicata sarà

variazione termica equivalente ΔT_{eq} = -11.4℃

9.3 TM_AS_04 – SEZIONE SCATOLARE 200X200 CM

9.3.1 Descrizione dei pesi propri e carichi permanenti portati

Soletta superiore

Peso proprio	0.40 x 2500 = 1000	KN/m²
Peso sovrastruttura stradale	0.40 x 2200 = 880	KN/m²

Soletta inferiore

Peso proprio	0.40 x 2500 = 1000	KN/m²
Sovraccarico dovuto alla falda interna	1.42 x 1000 = 420	KN/m²

Piedritti

Peso proprio	0.40 x 2500 = 1000	KN/m²

9.3.2 Spinta delle terre

La spinta del terreno assume un andamento lineare con la profondità secondo la legge:

$$ph = \lambda \gamma t z$$

dove si considera come coefficiente di spinta l il coefficiente di spinta attiva o a riposo a seconda dell'elemento strutturale di cui si vogliono massimizzare le sollecitazioni
Tale condizione viene calcolata dall'elaboratore durante l'analisi dei calcoli, considerando le varie ipotesi ed elaborando un inviluppo tra le combinazioni di:

1. Spinta a riposo su entrambi i piedritti;

2. Spinta attiva su ambo i piedritti;

3. Spinta a riposo su piedritto sx e spinta attiva su piedritto dx;

La condizione di spinta 3) serve a mettere in conto possibili situazioni (anche temporanee) di disomogeneità nei costipamenti o altre condizioni che possano generare situazioni di spinte asimmetriche sull'opera.
La condizione di spinta attiva, sebbene poco realistica considerando le caratteristiche dell'opera, viene comunque considerata a favore di sicurezza per massimizzare i valori delle sollecitazioni flessionali in corrispondenza delle mezzerie delle solette.
Naturalmente queste spinte saranno opportunamente combinate, utilizzando i valori dei coefficienti parziali delle azioni da assumere nell'analisi per la determinazione degli effetti delle azioni nelle verifiche agli stati limite ultimi.

9.3.3 Carichi veicolari sulla soletta superiore

I casi di carico CDC7, CDC8, e CDC9 sono relativi agli effetti indotti sulla soletta superiore dai carichi veicolari agenti in corrispondenza della sovrastruttura stradale. I carichi di riferimento sono descritti nel paragrafo 5 del D.M. 17/01/2018.

In particolare lo schema di carico 1 è costituito da carichi concentrati su due assi in tandem e da carichi uniformemente distribuiti ; i carichi concentrati sono pari a:

Q1k = 300 kN ad asse (300 + 300 = 600 kN) su corsia n.1 di larghezza convenzionale pari a 3 m ;
Q2k = 200 kN ad asse (200 + 200 = 400 kN) su corsia n.2 di larghezza convenzionale pari a 3 m ;
Q3k = 100 kN ad asse (100 + 100 = 200 kN) su corsia n.3 di larghezza convenzionale pari a 3 m ;

Si ipotizza che tali carichi siano applicati su un'impronta rettangolare pari a 2.4 x 1.60 m (1.6 m sviluppo parallelo alla corsia di traffico, 2.4 m sviluppo perpendicolare), ovvero pari all'ingombro complessivo esterno del tandem. Per quanto riguarda i carichi uniformemente distribuiti (associati ai carichi tandem) si considera prudenzialmente il carico q1k = 9 kN/m2 applicato a tutte le colonne di carico (la norma prevede l'applicazione dalla seconda alla n-esima corsia di un carico ridotto da 2.5 kN/m2).
I carichi tandem vengono posizionati ortogonalmente all'asse del sottovia e vengono ripartiti sia in direzione longitudinale che trasversale dal piano stradale al piano medio della soletta superiore.

Si assume che la diffusione avvenga con un angolo di 30°attraverso il rilevato stradale, in accordo con quanto riportato all'interno della circolare 21 Gennaio 2019 n°7 C.S.LL.PP, e con un angolo di 45°nella soletta superiore del tombino.
L'effetto dei carichi tandem sulla soletta superiore viene pertanto messo in conto attraverso la determinazione di un carico equivalente distribuito qeq a cui si somma il carico uniforme q1k = 9 kN/m2.

9.3.4 Diffusione del carico tandem in direzione longitudinale (parallela all'asse della strada)

La larghezza di diffusione del carico tandem in direzione longitudinale è pari a:

Ldl = 1.6 m + 2x [tan30°x Hr + tan45°xSs/2]

Nel caso in esame risulta:

Ldl = 1.60 + 2 * (2.6 * tg30° + 0.20) = 5.00 m

9.3.5 Diffusione del carico tandem in direzione longitudinale (parallela all'asse della strada)

In direzione trasversale alla strada detta Ldt la larghezza di diffusione del carico trasversale dal piano stradale alla quota del piano medio della soletta superiore, assumendo che detta diffusione avvenga con angolo di diffusione di 30°attraverso il rilevato stradale e di 45°sino al piano medio della soletta superiore
risulta:

Ldt = 2.40 + 2* (2.6 * tg30° + 0.20) = 5.80 m

Poiché la diffusione è maggiore rispetto alla larghezza convenzionale si ha la sovrapposizione parziale tra la diffusione delle 2 maggiori corsie.

Q = (600+400)/(5.00*5.80) = 34.48 kN/m2.

Questa condizione è peggiorativa rispetto a considerare 1 sola colonna di carico.

A questa condizione si sovrappone il carico q = 9 kN/m uniforme su tutta la soletta (corrispondente al carico q1k della CDC 16).

La posizione del carico qeq equivalente al tandem viene variata su tutta la soletta nei casi di carico

CDC17-19 per massimizzare:
CDC 17: il momento in mezzeria soletta;
CDC 18: il taglio nella soletta a filo piedritto sinistro;
CDC 19: il taglio nella soletta a filo piedritto destro

Si noti che se Ldl > L + 2 x Sp (larghezza netta interna + spessore dei piedritti) allora il carico equivalente è applicato a tutte le aste della soletta superiore nei tre casi di carico CDC 7-9 che vengono a coincidere tra loro.

Nel caso in cui la superficie superiore del sistema sia posizionata ad una quota considerevole rispetto all'applicazione dei carichi, il valore del sovraccarico uniforme da 20 KN/m² risulterà nettamente inferiore al carico tandem, per cui verrà ritenuto trascurabile.

9.3.6 Spinte sui piedritti indotte dai sovraccarichi accidentali

In accordo con la circolare ministeriale circolare 21 Gennaio 2019 n°7 C.S.LL.PP per il calcolo delle spinte generate dal sovraccarico sul rilevato si può considerare applicato lo schema di carico 1, in cui per semplicità i carichi tandem possono essere sostituiti da carichi uniformemente distribuiti equivalenti, applicati su una superficie rettangolare larga 3.0 m e lunga 2.20 m.

Anche in questo caso si tiene in conto la diffusione del carico attraverso il rilevato sia in direzione longitudinale che trasversale.

Al tandem si somma il carico uniformemente distribuito agente sulla i-esima corsia di carico qik = 9 kN/m2 .

9.3.7 Diffusione del carico tandem in direzione longitudinale (parallela all'asse stradale)

Il carico tandem trasformato in carico uniformemente distribuito assume il valore:

600/(3.00x2.20)=90.91kN/m2

La larghezza di diffusione del carico tandem in direzione longitudinale è pari a:

Ldl,sup= 2.2 m + [tan30°x (2 x Hr + Ss/2)] = 3.90 m (piano medio soletta superiore)

Ldl,inf = 2.2 m + [tan30°x (2 x Hr + Ss/2 + H + Sf/2)] = 4.70 m (piano medio soletta inferiore)

9.3.8 Diffusione del carico tandem in direzione trasversale (ortogonale all'asse stradale)

In direzione trasversale, considerando due colonne di carico e la ripartizione trasversale del carico distribuito

Per il calcolo delle azioni agenti sulle pareti dello scatolare, si considera il carico distribuito dovuto alla colonna di carico 1, limitando la diffusione del carico sul lato della seconda colonna di carico

La larghezza di diffusione del carico tandem in direzione longitudinale è pari a:

Ldt,sup= 3 m + [tan30°x (Hr + Ss/2)] = 5.28 m

Ldt,inf = 3 m + 2 x [tan30°x (Hr + Ss+ H+Sf/2)] = 6.08 m

9.3.9 Definizione dei carichi di progetto

Il diagramma di spinta applicato ai piedritti varia linearmente fra i valori qacc,sup2 e qacc,sup1 come esemplificato nella immagine seguente (spinta a riposo).

Il contributo dei carichi Tandem (CDC 31-32) vale:

qacc,sup = 2 x Q1,k x (Ldt,sup x Ldl,sup) x k0 = 16.45 kN/m²

qacc,inf = 2 x Q1,k x (Ldt,inf x Ldl,inf) x k0 = 9.38 kN/m²

Gli effetti di queste spinte sono maggiori rispetto all'effetto del carico da 20 kN/m2 a tergo del rilevato.

Non si considera la concomitanza della spinta sui piedritto dovuta al carico tandem con la sua presenza sulla soletta perché incompatibile concettualmente ai sensi della norma.

Si sovrappone invece l'effetto del carico uniforme distribuito da 9 kN/m2 con la possibile presenza del tandem sul manufatto.

Spinta sul piedritto generata dal carico accidentale q1k = 9 kN/m2 sul rilevato

Si considera la spinta sul piedritto del carico relativo al carico variabile costante di 9 kN/m2 sia in condizioni di spinta attiva che di spinta a riposo.

Nelle condizioni di carico in oggetto si considera l'assenza del carico tandem:

p = k0 x q1k = 1.98 x 9 = 17.90 kN/m (spinta a riposo, CDC 33-34, piedritto sinistro/destro)

9.3.10 Sovraccarichi accidentali sulla soletta di fondazione

Sulla soletta di fondazione si applicano unicamente i carichi provenienti dalla quantità di flusso che passerà all'interno della sezione, considerando come quota massima la stessa indicata nel franco all'interno degli elaborati esecutivi.

9.3.11 Carico da frenatura

La forza di frenatura q3 è funzione del carico totale agente sulla corsia convenzionale n.1 e risulta pari a (si veda il paragrafo 5.1.3.5 del D.M. 17/01/2018):

180 kN < q3 = 0.6 x 2 x Q1k + 0.10 q1k x w1 x L < 900 kN

dove:

Q1k = 300 kN

q1k= 9 kN/ m2

w1 = 3.00 m (larghezza della corsia)

L = 2 x Sp + Bi (larghezza della soletta compresi i piedritti)

Nel caso in esame risulta:

Fr = 367.56 kN

L'azione di cui sopra, viene distribuita sulla soletta superiore dello scatolare; il valore della frenatura equivalente da applicare alla soletta, si ottiene distribuendo il valore del carico frenante, alla lunghezza della soletta e alla larghezza di diffusione del carico (Ldt), con la seguente relazione:

qf = 367.56 / 5.00*2.80 = 14.00 kN/mq (CDC 20)

9.3.12 Azione termica

Sono stati considerati gli effetti dovuti alle variazioni termiche. In particolare, è stata considerata una variazione termica uniforme di ±10°C sulla soletta superiore (CDC 21) ed un salto termico di 5°C sulla soletta superiore e sui piedritti, analizzando nelle combinazioni di carico i due casi di intradosso più caldo dell'estradosso e viceversa agendo sul segno della sollecitazione, con andamento lineare nello spessore della soletta superiore e sui piedritti (CDC 22).

Per il coefficiente di dilatazione termica si assume:

a = 10 * 10-6 = 0.00001 °C-1

9.3.13 Ritiro

Si considera soggetta a fenomeni di ritiro la sola soletta superiore. (CDC 23)

La deformazione totale da ritiro si può esprimere come:

ecs = ecd + eca

dove:

ecs è la deformazione totale per ritiro

ecd è la deformazione per ritiro da essiccamento

eca è la deformazione per ritiro autogeno.

Il valore medio a tempo infinito della deformazione per ritiro da essiccamento:

ecd,∞ = kh* ec0

Può essere valutato mediante i valori delle seguenti Tab. 11.2.Va-b (NTC) in funzione della resistenza caratteristica a compressione, dell'umidità relativa e del parametro h0:

	Deformazione da ritiro per essiccamento (in ‰)					
fck	Umidità relativa (in %)					
	20.00	40.00	60.00	80.00	90.00	100.00
20.00	-0.62	-0.58	-0.49	-0.30	-0.17	0.00
25.00	-0.59	-0.55	-0.46	-0.29	-0.16	0.00
28.00	-0.56	-0.53	-0.45	-0.28	-0.15	0.00
32.00	-0.54	-0.51	-0.42	-0.26	-0.15	0.00
40.00	-0.48	-0.46	-0.38	-0.24	-0.13	0.00
60.00	-0.38	-0.36	-0.30	-0.19	0.10	0.00
80.00	-0.30	-0.28	-0.24	-0.15	-0.07	0.00

Tabella valori εc0

h0 (mm)	kh
100	1
200	0.85
300	0.75
400	0.725
500	0.7

I valori intermedi dei parametri indicati in tabella si ottengono per l'interpolazione lineare.

Il valore medio a tempo infinito della deformazione per ritiro autogeno eca,¥ può essere valutato mediante l'espressione:

$\varepsilon ca,\infty$ =-2.5*(fck-10)*10-6 (con fck in N/mm2)

Assumendo come umidità relativa

Ur=70%

Si hanno i seguenti risultati:

coefficiente	kh = 0.70
deformazione effettiva	$\varepsilon c0$ = -0.357 ‰
ritiro da essiccamento	$\varepsilon cd,\infty$ = -0.250 ‰
deformazione per ritiro autogeno	$\varepsilon ca,\infty$ = -0.048 ‰
ritiro totale	εcs = -0.398 ‰

si determina quindi la variazione termica equivalente:

coeff. espansione termica	α = 0.00001
variazione termica $\Delta T = \varepsilon cs/\alpha$	ΔT = -29.8 ℃

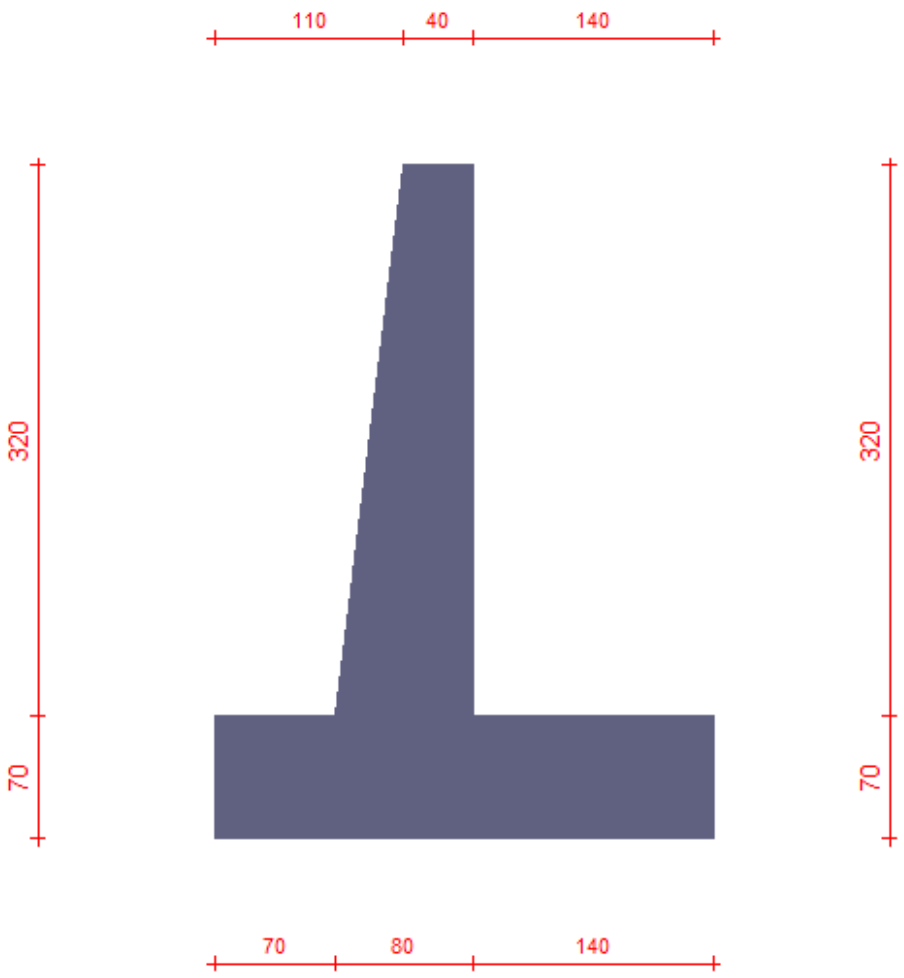
Il modulo viscoso a tempo infinito, in considerazione del valore di h0, della resistenza del calcestruzzo e della U.R., può cautelativamente essere assunto pari a Φ (t = ∞) = 1.6. Di conseguenza la variazione termica negativa equivalente applicata sarà

variazione termica equivalente ΔTeq = -11.4℃

10. ANALISI E VERIFICA DEI MURI DI IMBOCCO

Nel seguente paragrafo verrà riportata la verifica del muro maggiormente sollecitato, essendo i retanti di dimensioni inferiori e soggetti ad azioni di minor entità.

Si prenderà per cui in considerazione il muro d'ala sito in corrispondenza della tombinatura TM_AP_02, lo stesso posto all'imbocco dei prefabbricati DN1500.



10.1 Descrizione della normativa e del metodo di calcolo

In zona sismica per l'opera di sostegno viene condotta una analisi pseudostatica secondo quanto previsto dalla normativa vigente (D.M. 17/01/2018 NTC, paragrafo 7.11.6).

Nell'analisi pseudostatica, l'azione sismica è rappresentata da un insieme di forze statiche orizzontali e verticali, pari al prodotto delle forze di gravità moltiplicate per un coefficiente sismico.

I coefficienti sismici orizzontali e verticali, applicati a tutte le masse potenzialmente instabili, sono calcolati rispettivamente come:

$$k_h = \beta_m \cdot (a_{max}/g) \qquad [7.11.6]$$

$$k_v = \pm 0.5 \cdot k_h \qquad [7.11.7]$$

$$a_{max} = S_S \cdot S_T \cdot a_g \qquad [7.11.8]$$

Dove: β_m è il coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito;

a_{max} è l'accelerazione orizzontale massima attesa al sito;

g è l'accelerazione di gravità;

S_S è il coefficiente di amplificazione stratigrafica, in funzione dei terreni del sito (§3.2.3.2);

S_T è il coefficiente di amplificazione topografica, in funzione del pendio (§3.2.3.2);

a_g è l'accelerazione orizzontale massima attesa su sito di riferimento rigido.

I valori di β_m sono 0.38 nelle verifiche allo stato limite ultimo (SLV), 0.47 nelle verifiche allo stato limite di esercizio (SLD); per muri non liberi di subire spostamenti relativi rispetto al terreno assume valore unitario.

Il coefficiente S_s di amplificazione stratigrafica è funzione dei terreni del sito ed ha valore unitario sul terreno di riferimento; i valori minimi e massimi di S_S sono riportati nella normativa in Tab. 3.2.IV.

Il coefficiente S_T di amplificazione topografica è maggiore di 1 per strutture in sommità di un pendio o in cresta, mentre è unitario negli altri casi; i valori massimi di S_T sono riportati nella normativa in Tab. 3.2.V, in funzione della categoria topografica della superficie.

I coefficienti sismici sopra definiti sono considerati costanti lungo l'altezza del muro.

L'incremento di spinta dovuto al sisma può venire assunto agente nello stesso punto di quella statica, nel caso di muri di sostegno liberi di traslare o di ruotare intorno al piede, oppure a metà altezza dell'opera, negli altri casi.

La spinta totale di progetto E_d agente sull'opera di sostegno è data da:

$$E_d = \frac{1}{2} \cdot \gamma \cdot (1 \pm k_v) \cdot K \cdot h^2 + E_{ws}$$

dove: γ è il peso specifico del terreno;

K è il coefficiente di spinta del terreno;

h è l'altezza del muro;

E_{ws} è la spinta idrostatica;

Il coefficiente di spinta del terreno viene calcolato come nel caso statico ma con le seguenti modifiche*:

- nel caso di terreno sotto falda, applicando una rotazione al profilo del muro e degli strati di terreno, secondo le espressioni

$$\tan\theta_A = \frac{\gamma}{\gamma-\gamma_w}\cdot\frac{k_h}{1+k_v} \qquad \text{e} \qquad \tan\theta_B = \frac{\gamma}{\gamma-\gamma_w}\cdot\frac{k_h}{1-k_v}$$

dove: γ è il peso specifico del terreno saturo;

γ_w è il peso specifico dell'acqua;

- nel caso di terreno sopra falda, applicando una rotazione al profilo del muro e degli strati di terreno, secondo le espressioni

$$\tan\theta_A = \frac{k_h}{1+k_v} \qquad \text{e} \qquad \tan\theta_B = \frac{k_h}{1-k_v}$$

*eccetto il metodo di Mononobe-Okabe, che include il sisma in modo nativo nella formulazione.

L'acqua interstiziale viene considerata non libera all'interno dello scheletro solido del terreno, trattando quindi quest'ultimo come un mezzo monofase. In presenza di acqua libera sulla faccia del muro viene aggiunta la sovrapressione (considerata agente nel caso peggiore, cioè da monte verso valle) dovuta all'effetto idrodinamico, secondo la relazione:

$$q(z) = \frac{7}{8}\cdot k_h \cdot \gamma_w \cdot \sqrt{h\cdot z}$$

dove: h è l'altezza totale della zona interessata dall'acqua libera;

z è la distanza dal pelo libero dell'acqua;

Stabilità globale

In presenza di sisma viene condotta una analisi pseudo-statica secondo quanto previsto dalla normativa vigente (D.M. 17/01/2018 NTC, paragrafo 7.11.3.5, 7.11.4), secondo cui l'azione sismica è rappresentata da un'azione statica equivalente, proporzionale al peso del volume di terreno instabile ed ai coefficienti sismici orizzontale e verticale:

$k_h = \beta_s \cdot (a_{max}/g)$ [7.11.3]

$k_v = \pm 0.5 \cdot k_h$ [7.11.4]

$a_{max} = S_S \cdot S_T \cdot a_g$ [7.11.5]

Dove: β_s è il coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito;

a_{max} è l'accelerazione orizzontale massima attesa al sito, in funzione della zona sismica;

g è l'accelerazione di gravità;

S_S è il coefficiente di amplificazione stratigrafica, in funzione dei terreni del sito;

S_T è il coefficiente di amplificazione topografica, in funzione del pendio;

a_g è l'accelerazione orizzontale massima attesa su sito di riferimento rigido.

I valori di β_s sono riportati nella normativa in Tab. 7.11.I, in funzione della categoria di sottosuolo e della accelerazione orizzontale massima a_g.

Il coefficiente S_s di amplificazione stratigrafica è funzione dei terreni del sito ed ha valore unitario sul terreno di riferimento; i valori minimi e massimi di S_S sono riportati nella normativa in Tab. 3.2.IV.

Il coefficiente S_T di amplificazione topografica è maggiore di 1 per strutture in sommità di un pendio o in cresta, mentre è unitario negli altri casi; i valori massimi di S_T sono riportati nella normativa in Tab. 3.2.V, in funzione della categoria topografica della superficie.

Il calcolo viene condotto nelle combinazioni stabilite dal progettista, con i coefficienti parziali sulle azioni, sui materiali e resistenze indicati; di default vengono create combinazioni per il caso statico e sismico.

10.2 Descrizione del metodo di calcolo delle spinte

La teoria di Mononobe-Okabe fa uso del *metodo dell'equilibrio limite* e può essere considerata una estensione del metodo di Coulomb, in cui alle usuali spinte al contorno del cuneo instabile di terreno vengono sommate anche le azioni inerziali orizzontali e verticali dovute all'accelerazione delle masse.

Le ipotesi che stanno alla base del metodo sono quindi:

1. Terreno isotropo, omogeneo e dotato di attrito e/o coesione.
2. Terreno che, a causa degli spostamenti del muro, si trova in uno stato di equilibrio plastico.
3. Superfice di rottura piana.
4. Superficie superiore del cuneo anche inclinata ma di forma piana.
5. La resistenza per attrito e per coesione si sviluppa uniformemente lungo la superficie di rottura.
6. Può esistere attrito tra paramento del muro e terreno, che si sviluppa al primo spostamento del muro.
7. Il paramento del muro può essere inclinato ma non spezzato in più parti.
8. L'effetto delle accelerazioni kh e kv viene intrinsecamente considerato nel baricentro del cuneo instabile.

Le spinte Attiva e Passiva si calcolano come:

$$P_{a/p} = \frac{1}{2}\gamma \cdot h^2 \cdot (1-k_v) \cdot K_{a/p}$$

il coefficiente $K_{a/p}$ viene calcolato utilizzando la formulazione di Mononobe-Okabe proposta nell'ordinanza 3274 e successiva correzione 3316, in cui i simboli usati sono:

ϕ = angolo di attrito interno del terreno.

ψ = angolo di inclinazione rispetto all'orizzontale della parete interessata del muro.

β = angolo di inclinazione rispetto all'orizzontale della superficie del terrapieno.

δ = angolo di attrito terreno-muro.

θ = angolo di rotazione addizionale definito come segue.

$$\tan(\theta) = \frac{k_h}{1\,\mu\, k_v}$$

Il coefficiente per stati di spinta attiva si divide in due casi:

$$\beta \le \phi - \theta: \qquad K_a = \frac{\sin^2(\psi+\phi-\theta)}{\cos\theta \cdot \sin^2\psi \cdot \sin(\psi-\theta-\delta) \cdot \left[1+\sqrt{\frac{\sin(\phi+\delta)\cdot\sin(\phi-\beta-\theta)}{\sin(\psi-\theta-\delta)\cdot\sin(\psi+\beta)}}\right]^2}$$

$$\beta > \phi - \theta: \qquad K_a = \frac{\sin^2(\psi+\phi-\theta)}{\cos\theta \cdot \sin^2\psi \cdot \sin(\psi-\theta-\delta)}$$

Il coefficiente per stati di spinta passiva è invece:

$$K_p = \frac{\sin^2(\psi+\phi-\theta)}{\cos\theta \cdot \sin^2\psi \cdot \sin(\psi+\theta) \cdot \left[1-\sqrt{\frac{\sin(\phi)\cdot\sin(\phi+\beta-\theta)}{\sin(\psi+\beta)\cdot\sin(\psi+\theta)}}\right]^2}$$

Nel caso di accelerazione sismica solo orizzontale l'angolo θ è unico e la spinta attiva e passiva risulta univocamente determinata; viceversa le formule forniscono due distinti valori, che corrispondono alla presenza di accelerazione sismica verticale verso l'alto e verso il basso.

10.3 Descrizione del metodo di calcolo della portanza

La capacità portante viene valutata attraverso la formula di Brinch-Hansen, nel caso generale:

$$Q_{\lim} = c \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot b_c \cdot g_c + q \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot b_q \cdot g_q + \frac{1}{2}\gamma \cdot B \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot b_\gamma \cdot g_\gamma$$

Nel caso di terreno eminentemente coesivo ($\phi = 0$) tale relazione diventa:

$$Q_{\lim} = (2+\pi) \cdot c_u \cdot (1 + s'_c + d'_c - i'_c - b'_c - g'_c) + q$$

dove:

γ = peso di volume dello strato di fondazione;

B = larghezza efficace della fondazione (depurata dell'eventuale eccentricità del carico B = B_f - 2e);

L = lunghezza efficace della fondazione (depurata dell'eventuale eccentricità del carico L = L_f - 2e);

c = coesione dello strato di fondazione;

c_u = coesione non drenata dello strato di fondazione;

q = sovraccarico del terreno sovrastante il piano di fondazione;

N_y, N_c, N_q = fattori di capacità portante;

s_y, s_c, s_q = fattori di forma della fondazione;

d_y, d_c, d_q = fattori di profondità del piano di posa della fondazione.

i_y, i_c, i_q = fattori di inclinazione del carico;

b_y, b_c, b_q = fattori di inclinazione della base della fondazione;

g_y, g_c, g_q = fattori di inclinazione del piano campagna;

Per la teoria di Brinch-Hansen i coefficienti sopra definiti assumono le espressioni che seguono:

$$N_c = (N_q - 1) \cdot ctg\phi\,; \quad N_q = tg^2\left(45^o + \frac{\phi}{2}\right) \cdot e^{(\pi \cdot tg\varphi)}; \quad N_\gamma = 1.5 \cdot (N_q - 1) \cdot tg\phi$$

$$s_c = 1 + \frac{B}{L} \cdot \frac{N_q}{N_c}; \quad s'_c = 0.2 \cdot \frac{B}{L}; \quad s_q = 1 + \frac{B}{L} \cdot tg\phi\,; \quad s_\gamma = 1 - 0.4 \cdot \frac{B}{L}$$

$$d_c = 1 + 0.4 \cdot k\,; \quad d'_c = 0.4 \cdot k\,; \quad d_q = 1 + 2 \cdot k \cdot tg\phi \cdot (1 - \sin\phi)^2\,; \quad d_\gamma = 1$$

$$i_c = i_q - \frac{1-i_q}{N_q - 1}; \quad i'_c = 0.5 - 0.5\sqrt{1 - \frac{H}{B \cdot L \cdot c_a}}; \quad i_q = \left(1 - \frac{0.5 \cdot H}{V + B \cdot L \cdot c_a \cdot ctg\phi}\right)^5;$$

$$i_\gamma = \left(1 - \frac{0.7 \cdot H}{V + B \cdot L \cdot c_a \cdot ctg\phi}\right)^5 \text{ (se } \eta=0); \quad i_\gamma = \left(1 - \frac{\left(0.7 - \eta^o / 450^o\right) \cdot H}{V + B \cdot L \cdot c_a \cdot ctg\phi}\right)^5 \text{ (se } \eta>0)$$

$$g_c = 1 - \frac{\beta^o}{147^o}; \quad g'_c = \frac{\beta^o}{147^o}; \quad g_q = (1 - 0.5 \cdot tg\beta)^5; \quad g_\gamma = g_q$$

$$b_c = 1 - \frac{\eta^o}{147^o}; \quad b'_c = \frac{\eta^o}{147^o}; \quad b_q = e^{(-2 \cdot \eta \cdot tg\phi)}; \quad b_\gamma = e^{(-2.7 \cdot \eta \cdot tg\phi)}$$

$$\text{dove: } k = \frac{D}{B_f} \text{ (se } \frac{D}{B_f} \le 1); \quad k = arctg\left(\frac{D}{B_f}\right) \text{ (se } \frac{D}{B_f} > 1)$$

nelle quali si sono considerati i seguenti dati:

ϕ = angolo di attrito dello strato di fondazione;

c_a = aderenza alla base della fondazione;

η = inclinazione del piano di posa della fondazione sull'orizzontale (η = 0 se orizzontale);

β = inclinazione del pendio;

H = componente orizzontale del carico trasmesso sul piano di posa della fondazione;

V = componente verticale del carico trasmesso sul piano di posa della fondazione;

D = profondità della fondazione.

* in presenza di inclinazione dei carichi elevata, a favore di sicurezza, non sono stati usati i coeff. s_i insieme a i_i.

11. ALLEGATI

In seguito verranno riportate riassuntivamente le verifiche degli elementi indagati in precedenza, rimandando per ulteriori delucidazioni alla lettura della relazione di calcolo completa.

11.1 Verifiche elementi TM_AP_01

11.1.1 Piastra a "Piano 1"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria

11.1.1.1 CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

Acciaio: B450C Fyk 450000

Calcestruzzo: C32/40 Rck 40000

11.1.1.2 SISTEMA DI RIFERIMENTO E DIREZIONI DI ARMATURA

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-0.831; 0.516; 2.4), direzione dell'asse X = (0.01; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 0.01; 0).

Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

11.1.1.3 VERIFICHE NEI NODI

11.1.1.3.1 Verifiche SLU flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
466	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-143.8904	0	-166.2586	0	1.1555	Si
474	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-143.8904	0	-166.2586	0	1.1555	Si
640	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-143.8904	0	-166.2586	0	1.1555	Si
632	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-143.8904	0	-166.2586	0	1.1555	Si
475	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-143.8724	0	-166.2586	0	1.1556	Si

11.1.1.3.2 Verifiche SLU EX flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
554	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 1	23.6804	0	97.2138	0	4.1053	Si
498	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 1	23.6804	0	97.2138	0	4.1053	Si

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
608	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 1	23.6804	0	97.2138	0	4.1053	Si
552	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 1	23.6804	0	97.2138	0	4.1053	Si
551	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 1	45.932	0	195.2253	0	4.2503	Si

11.1.1.3.3Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
554	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 5	21.6607	0	81.9614	0	3.7839	Si
498	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 7	21.6607	0	81.9614	0	3.7839	Si
608	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 9	21.6607	0	81.9614	0	3.7839	Si
552	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 11	21.6607	0	81.9614	0	3.7839	Si
499	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 7	42.0867	0	166.2586	0	3.9504	Si

11.1.1.3.4Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
466	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.126	0	-6350	19920	15	Si
632	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.126	0	-6350	19920	15	Si
640	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.126	0	-6350	19920	15	Si
474	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.126	0	-6350	19920	15	Si
631	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.1139	0	-6349	19920	15	Si

11.1.1.3.5Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
466	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.126	0	252712	360000	15	Si
640	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.126	0	252712	360000	15	Si
474	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.126	0	252712	360000	15	Si
632	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.126	0	252712	360000	15	Si
641	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.1139	0	252680	360000	15	Si

11.1.1.3.6Verifiche SLE fessurazione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	εsm	Δmax	Wd	Es/Ec	Verifica
474	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-56.9418	0	0.00044	0.445	0.000194	15	Si
640	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-56.9418	0	0.00044	0.445	0.000194	15	Si
632	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-56.9418	0	0.00044	0.445	0.000194	15	Si
466	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-56.9418	0	0.00044	0.445	0.000194	15	Si
641	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-56.9358	0	0.00044	0.445	0.000194	15	Si

11.1.2 Platea a "Fondazione"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria

11.1.2.1 CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

Acciaio: B450C Fyk 450000

Calcestruzzo: C32/40 Rck 40000

11.1.2.2 SISTEMA DI RIFERIMENTO E DIREZIONI DI ARMATURA

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-0.831; 0.516; 0), direzione dell'asse X = (0.01; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 0.01; 0).

Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di

riferimento.

11.1.2.3 VERIFICHE NEI NODI

11.1.2.3.1 Verifiche SLU flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
117	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-165.6914	0	-166.2586	0	1.0034	Si
61	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-165.6914	0	-166.2586	0	1.0034	Si
107	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-165.6914	0	-166.2586	0	1.0034	Si
163	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-165.6914	0	-166.2586	0	1.0034	Si
62	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-154.8045	0	-166.2586	0	1.074	Si

11.1.2.3.2 Verifiche SLU EX flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
119	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 1	-52.3016	0	-195.2253	0	3.7327	Si
63	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 1	-52.3016	0	-195.2253	0	3.7327	Si
161	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 1	-52.3016	0	-195.2253	0	3.7327	Si
105	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 1	-52.3016	0	-195.2253	0	3.7327	Si
162	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 1	-52.2995	0	-195.2253	0	3.7328	Si

11.1.2.3.3 Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
162	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 11	-52.478	0	-149.7861	0	2.8543	Si
106	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 9	-52.478	0	-149.7861	0	2.8543	Si
62	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 5	-52.478	0	-149.7861	0	2.8543	Si
118	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 7	-52.478	0	-149.7861	0	2.8543	Si
117	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 7	-52.4738	0	-149.7861	0	2.8545	Si

11.1.2.3.4 Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
107	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-112.0638	0	-7403	19920	15	Si
117	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-112.0638	0	-7403	19920	15	Si
163	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-112.0638	0	-7403	19920	15	Si
61	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-112.0638	0	-7403	19920	15	Si
106	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-104.8076	0	-6924	19920	15	Si

11.1.2.3.5 Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
61	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-112.0638	0	294612	360000	15	Si
163	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-112.0638	0	294612	360000	15	Si
107	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-112.0638	0	294612	360000	15	Si
117	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-112.0638	0	294612	360000	15	Si
118	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-104.8076	0	275536	360000	15	Si

11.1.2.3.6 Verifiche SLE fessurazione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	εsm	Δmax	Wd	Es/Ec	Verifica
117	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-78.1094	0	0.0006	0.445	0.000266	15	Si
61	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-78.1094	0	0.0006	0.445	0.000266	15	Si
107	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-78.1094	0	0.0006	0.445	0.000266	15	Si
163	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-78.1094	0	0.0006	0.445	0.000266	15	Si
106	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-74.4954	0	0.00057	0.445	0.000254	15	Si

11.1.2.4 VERIFICHE GEOTECNICHE

11.1.2.4.1 Dati geometrici dell'impronta di calcolo

Forma dell'impronta di calcolo: rettangolare di area equivalente

Centro impronta, nel sistema globale: 20.7; 1.7; -0.4

Lato minore B dell'impronta: 2.4

Lato maggiore L dell'impronta: 43

Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 103.2

11.1.2.4.2 Verifica di scorrimento sul piano di posa

Coefficiente di sicurezza minimo per scorrimento 2.19

Comb.	Fh	Fv	Cnd	Ad	Phi	RPl	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
SLU 2	0	-10749.31	LT	0	20	0	1.1	3518.17	0	36650584990221.7	Si
SLV FO 9	1852.74	-12404.64	LT	0	20	0	1.1	4059.95	1852.74	2.19	Si

11.1.2.4.3 Verifica di capacità portante sul piano di posa

Profondità massima del bulbo di rottura considerato: 2.07 m

Peso specifico efficace del terreno di progetto γs: 1800 daN/m3

Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLD: 0.013

Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLV: 0.027

Coefficiente di sicurezza minimo per portanza 1.48

ID	Comb.	Fx	Fy	Fz	Mx	My	ix	iy	ex	ey	B'	L'	Cnd	C	Phi	Qs	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
1	SLU 7	0	0	-17781.36	0	0	0	0	0	0	2.4	43	LT	16	30	0	2.3	42695.24	-17781.36	2.4	Si
2	SLV FO 7	-230.23	1838.38	-12404.64	-4366.5637	-670.9708	0	8	-0.05	-0.35	1.7	42.89	LT	16	30	0	2.3	18362.14	-12404.64	1.48	Si
3	SLD 7	-116.53	1154.88	-12404.64	-2853.7816	-339.4273	0	5	-0.03	-0.23	1.94	42.95	LT	16	30	0	2.3	25477.49	-12404.64	2.05	Si

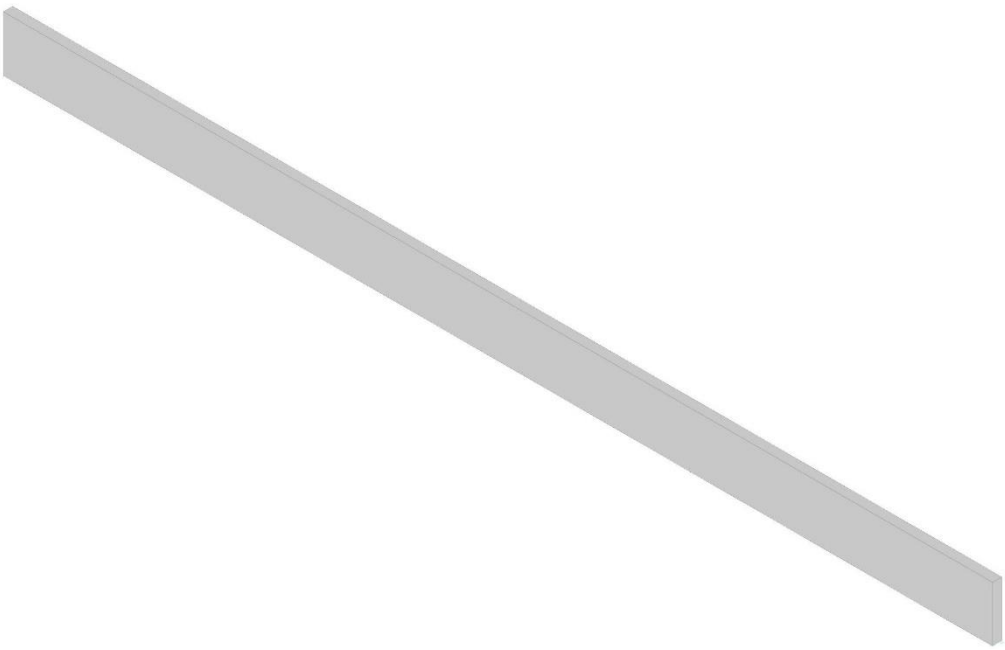
Verifiche geotecniche di capacità portante - fattori utilizzati nel calcolo di Rd

ID	N			S			D			I			B			G			P			E		
	Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	Ic	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
1	18	29	21	1.03	1.03	0.98	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
2	18	29	21	1.02	1.02	0.98	1	1	1	0.77	0.75	0.67	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.98	0.99	0.98
3	18	29	21	1.03	1.03	0.98	1	1	1	0.85	0.84	0.79	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	1	0.99

Parete Fondazione - Piano 1

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C32/40 Rck 400

Livelli significativi

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	0	0
L2	Piano 1	240	0

Verifiche nei nodi

Sezioni rettangolari

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
386 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
334 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
361 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.33	7.33	6.1	6.1
359 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.33	7.33	6.1	6.1

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
30 Prosp.A	Verticale	50	40	3.08	3.08	4.7	4.7
3 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
55 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
30 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.33	7.33	6.1	6.1
28 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.33	7.33	6.1	6.1
4 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
54 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
32 Prosp.A	Verticale	50	40	3.08	4.62	4.7	4.7
33 Prosp.A	Verticale	50	40	3.08	4.62	4.7	4.7
31 Prosp.A	Verticale	50	40	3.08	4.62	4.7	4.7
34 Prosp.A	Verticale	50	40	3.08	4.62	4.7	4.7
35 Prosp.A	Verticale	50	40	3.08	4.62	4.7	4.7
380 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
340 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
381 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1

Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
386 Prosp.A	Orizzontale	SLU 4	-1057878	-10367	-1296916	-12710	1.226	Si
334 Prosp.A	Orizzontale	SLU 4	-1057878	-10367	-1296916	-12710	1.226	Si
361 Prosp.A	Orizzontale	SLU 4	-803185	-10483	-1323432	-17273	1.6477	Si
359 Prosp.A	Orizzontale	SLU 4	-803185	-10483	-1323432	-17273	1.6477	Si
30 Prosp.A	Verticale	SLU 8	-329428	-195818	-546934	-325108	1.6603	Si

Verifiche a flessione SLU Ecc. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
3 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 2	-298727	-12297	-3444956	-141810	11.5321	Si
55 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 2	-298727	-12297	-3444956	-141810	11.5321	Si
30 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 2	-293185	-12302	-3427445	-143814	11.6904	Si
28 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 2	-293185	-12302	-3427445	-143814	11.6904	Si
4 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 2	-293971	-12299	-3521175	-147315	11.978	Si

Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
28 Prosp.A	Orizzontale	SLD 7	-392630	-11226	-1859657	-53171	4.7364	Si
30 Prosp.A	Orizzontale	SLD 11	-392630	-11226	-1859657	-53171	4.7364	Si
3 Prosp.A	Orizzontale	SLD 7	-400523	-11336	-1915890	-54227	4.7835	Si
55 Prosp.A	Orizzontale	SLD 11	-400523	-11336	-1915890	-54227	4.7835	Si
54 Prosp.A	Orizzontale	SLD 11	-394529	-11241	-1924951	-54847	4.8791	Si

Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
360 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 6	-8266	-7632	-687965	17043	99968	0	17043	2.5	7.697	2.0619	Si
359 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 6	-8262	-7642	-688481	17044	99970	0	17044	2.5	7.334	2.063	Si
361 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 6	-8262	-7642	-688481	17044	99970	0	17044	2.5	7.334	2.063	Si
362 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 6	-8251	-7674	-689546	17048	99974	0	17048	2.5	7.697	2.0662	Si
358 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 6	-8251	-7674	-689546	17048	99974	0	17048	2.5	7.697	2.0662	Si

Verifiche a taglio SLU Ecc. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
28 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	2618	-12302	-293185	22381	150065	0	22381	2.5	7.334	8.5492	Si
30 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	2618	-12302	-293185	22381	150065	0	22381	2.5	7.334	8.5492	Si
251 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	2618	-12303	-83756	22381	150065	0	22381	2.5	7.334	8.5493	Si
249 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	2618	-12303	-83756	22381	150065	0	22381	2.5	7.334	8.5493	Si
55 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	2632	-12297	-298727	22717	150064	0	22717	2.5	7.697	8.6307	Si

Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
276 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 11	2497	-11296	-201283	17509	100450	0	17509	2.5	7.697	7.013	Si
224 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 7	2497	-11296	-201283	17509	100450	0	17509	2.5	7.697	7.013	Si
3 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 7	2497	-11336	-400523	17514	100455	0	17514	2.5	7.697	7.0151	Si
55 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 11	2497	-11336	-400523	17514	100455	0	17514	2.5	7.697	7.0151	Si
54 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 11	2475	-11241	-394529	17502	100443	0	17502	2.5	7.697	7.0706	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
32 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	-220201	-130693	No	-78.4	199.2	15	2.5407	Si
33 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	-220348	-130669	No	-78.4	199.2	15	2.5408	Si
31 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	-220102	-130659	No	-78.4	199.2	15	2.5415	Si
34 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	-220547	-130585	No	-78.4	199.2	15	2.5416	Si
35 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	-220805	-130445	No	-78.3	199.2	15	2.5433	Si

Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
334 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	-703610	-7448	No	227.4	3600	15	15.8292	Si
386 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	-703610	-7448	No	227.4	3600	15	15.8292	Si
380 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	-608883	-12277	No	176.1	3600	15	20.4389	Si
340 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	-608883	-12277	No	176.1	3600	15	20.4389	Si
381 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	-618669	-13323	No	176	3600	15	20.4597	Si

Verifica diametro massimo D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Spessore	Φ	Φ max	Verifica
3 Prosp.A	Orizzontale	40	1.4	4	Si
335 Prosp.A	Verticale	40	1.4	4	Si
335 Prosp.A	Orizzontale	40	1.4	4	Si
334 Prosp.A	Verticale	40	1.4	4	Si
334 Prosp.A	Orizzontale	40	1.4	4	Si

Verifica passo massimo per verifica di duttilità D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Passo	Passo max.	Verifica
3 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si
335 Prosp.A	Verticale	20	30	Si
335 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si
334 Prosp.A	Verticale	20	30	Si
334 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si

Verifica area minima per verifica di duttilità D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Ac	As,eff	As,min	% min	Verifica
28 Prosp.A	Verticale	2000	6.16	4	0.2	Si
30 Prosp.A	Verticale	2000	6.16	4	0.2	Si
29 Prosp.A	Verticale	2000	6.16	4	0.2	Si
359 Prosp.A	Orizzontale	4000	14.67	8	0.2	Si
251 Prosp.A	Orizzontale	4000	14.67	8	0.2	Si

11.2 Verifiche elementi TM_AP_03

11.2.1 Piastra a "Piano 1"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria

11.2.1.1 CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

Acciaio: B450C Fyk 450000

Calcestruzzo: C32/40 Rck 40000

11.2.1.2 SISTEMA DI RIFERIMENTO E DIREZIONI DI ARMATURA

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-0.831; -0.484; 2.9), direzione dell'asse X = (0.01; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 0.01; 0).

Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

11.2.1.3 VERIFICHE NEI NODI

11.2.1.3.1 Verifiche SLU flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
719	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-144.7211	0	-166.2586	0	1.1488	Si
758	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-144.7211	0	-166.2586	0	1.1488	Si
508	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-144.7211	0	-166.2586	0	1.1488	Si
547	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-144.7211	0	-166.2586	0	1.1488	Si
591	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU 7	56.7259	0	81.9614	0	1.4449	Si

11.2.1.3.2 Verifiche SLU EX flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
591	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 3	65.4672	0	97.2138	0	1.4849	Si
634	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 3	65.4672	0	97.2138	0	1.4849	Si
632	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 3	65.4672	0	97.2138	0	1.4849	Si
675	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 3	65.4672	0	97.2138	0	1.4849	Si
592	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	127.6018	0	195.2253	0	1.53	Si

11.2.1.3.3 Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
591	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 7	40.3038	0	81.9614	0	2.0336	Si
634	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 5	40.3038	0	81.9614	0	2.0336	Si
675	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 9	40.3038	0	81.9614	0	2.0336	Si
632	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 11	40.3038	0	81.9614	0	2.0336	Si
631	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 11	78.8026	0	166.2586	0	2.1098	Si

11.2.1.3.4Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
719	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-97.5052	0	-6441	19920	15	Si
547	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-97.5052	0	-6441	19920	15	Si
508	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-97.5052	0	-6441	19920	15	Si
758	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-97.5052	0	-6441	19920	15	Si
719	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	-50.478	0	-3335	14940	15	Si

11.2.1.3.5Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
508	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-97.5052	0	256338	360000	15	Si
547	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-97.5052	0	256338	360000	15	Si
719	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-97.5052	0	256338	360000	15	Si
758	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-97.5052	0	256338	360000	15	Si
591	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLE RA 1	38.8737	0	25814	360000	15	Si

11.2.1.3.6Verifiche SLE fessurazione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	εsm	Δmax	Wd	Es/Ec	Verifica
719	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	-50.478	0	0.00039	0.445	0.000172	15	Si
547	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	-50.478	0	0.00039	0.445	0.000172	15	Si
758	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	-50.478	0	0.00039	0.445	0.000172	15	Si
508	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	-50.478	0	0.00039	0.445	0.000172	15	Si
508	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-72.5342	0	0.00056	0.445	0.000247	15	Si

11.2.2 Platea a "Fondazione"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria

11.2.2.1 CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

Acciaio: B450C Fyk 450000

Calcestruzzo: C32/40 Rck 40000

11.2.2.2 SISTEMA DI RIFERIMENTO E DIREZIONI DI ARMATURA

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-0.831; -0.484; 0), direzione dell'asse X = (0.01; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 0.01; 0).

Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

11.2.2.3 VERIFICHE NEI NODI

11.2.2.3.1 Verifiche SLU flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
49	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-159.2205	0	-166.2586	0	1.0442	Si
176	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-159.2205	0	-166.2586	0	1.0442	Si
80	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-159.2205	0	-166.2586	0	1.0442	Si
207	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-159.2205	0	-166.2586	0	1.0442	Si
251	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	155.1415	0	166.2586	0	1.0717	Si

11.2.2.3.2 Verifiche SLU EX flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
98	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-130.3911	0	-195.2253	0	1.4972	Si
158	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-130.3911	0	-195.2253	0	1.4972	Si
141	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-130.3911	0	-195.2253	0	1.4972	Si
115	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-130.3911	0	-195.2253	0	1.4972	Si
142	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-130.364	0	-195.2253	0	1.4975	Si

11.2.2.3.3 Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
141	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 7	-88.8541	0	-149.7861	0	1.6858	Si
115	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 9	-88.8541	0	-149.7861	0	1.6858	Si
158	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 11	-88.8541	0	-149.7861	0	1.6858	Si
98	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 5	-88.8541	0	-149.7861	0	1.6858	Si
142	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 7	-88.8197	0	-149.7861	0	1.6864	Si

11.2.2.3.4 Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
176	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-107.7954	0	-7121	19920	15	Si
80	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-107.7954	0	-7121	19920	15	Si
207	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-107.7954	0	-7121	19920	15	Si
49	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-107.7954	0	-7121	19920	15	Si
40	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	106.378	0	-7027	19920	15	Si

11.2.2.3.5 Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
176	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-107.7954	0	283390	360000	15	Si
49	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-107.7954	0	283390	360000	15	Si
80	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-107.7954	0	283390	360000	15	Si
207	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-107.7954	0	283390	360000	15	Si
40	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	106.378	0	279664	360000	15	Si

11.2.2.3.6 Verifiche SLE fessurazione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	εsm	Δmax	Wd	Es/Ec	Verifica
251	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	58.3723	0	0.00045	0.445	0.000199	15	Si
216	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	58.3723	0	0.00045	0.445	0.000199	15	Si
40	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	58.3723	0	0.00045	0.445	0.000199	15	Si
5	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	58.3723	0	0.00045	0.445	0.000199	15	Si
216	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	82.9409	0	0.00064	0.445	0.000282	15	Si

11.2.2.4 VERIFICHE GEOTECNICHE

11.2.2.4.1 Dati geometrici dell'impronta di calcolo

Forma dell'impronta di calcolo: rettangolare di area equivalente

Centro impronta, nel sistema globale: 15.5; 1.7; -0.4

Lato minore B dell'impronta: 4.4

Lato maggiore L dell'impronta: 32.6

Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 143.4

11.2.2.4.2 Verifica di scorrimento sul piano di posa

Coefficiente di sicurezza minimo per scorrimento 3.1

Comb.	Fh	Fv	Cnd	Ad	Phi	RPl	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
SLU 1	0	-11323.41	LT	0	20	0	1.1	3706.07	0	99999	Si
SLV FO 9	1369.68	-12964.37	LT	0	20	0	1.1	4243.15	1369.68	3.1	Si

11.2.2.4.3 Verifica di capacità portante sul piano di posa

Profondità massima del bulbo di rottura considerato: 3.79 m

Peso specifico efficace del terreno di progetto γs: 1800 daN/m3

Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLD: 0.01

Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLV: 0.02

Coefficiente di sicurezza minimo per portanza 4.09

ID	Comb.	Fx	Fy	Fz	Mx	My	ix	iy	ex	ey	B'	L'	Cnd	C	Phi	Qs	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
1	SLU EX 3	0	0	-18615.9	0	0	0	0	0	0	4.4	32.6	LT	16	30	0	2.3	82629	-18615.9	4.44	Si
2	SLV FO 7	-195.48	1355.66	-12964.37	-3612.976	-625.5142	0	6	-0.05	-0.28	3.84	32.5	LT	16	30	0	2.3	53060.06	-12964.37	4.09	Si
3	SLD 7	-104.82	823.95	-12964.37	-2305.4915	-335.5201	0	4	-0.03	-0.18	4.04	32.55	LT	16	30	0	2.3	63197.98	-12964.37	4.87	Si

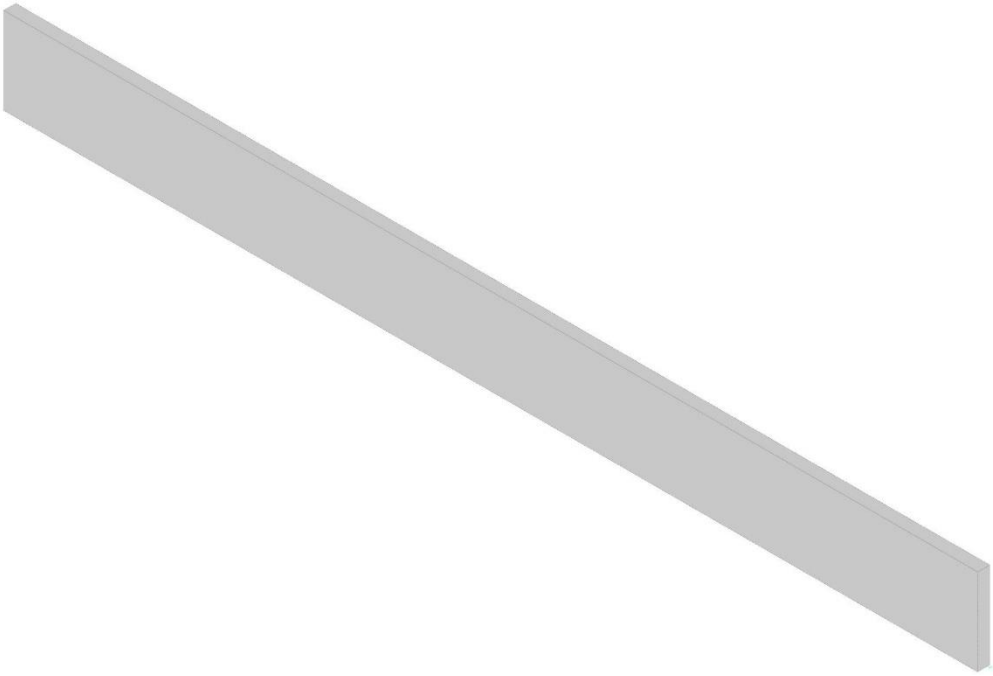
Verifiche geotecniche di capacità portante - fattori utilizzati nel calcolo di Rd

ID	N			S			D			I			B			G			P			E		
	Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	Ic	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
1	18	29	21	1.08	1.08	0.95	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
2	18	29	21	1.07	1.07	0.95	1	1	1	0.85	0.84	0.78	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	0.99	0.99
3	18	29	21	1.07	1.08	0.95	1	1	1	0.91	0.9	0.86	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	1	0.99

11.3 Parete Fondazione - Piano 1

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria



11.3.1 Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C32/40 Rck 400

11.3.1.1 LIVELLI SIGNIFICATIVI

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	0	0
L2	Piano 1	290	0

11.3.2 Verifiche nei nodi

11.3.2.1 SEZIONI RETTANGOLARI

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
499 Prosp.A	Orizzontale	100	40	10.05	10.05	6.4	6.4
472 Prosp.A	Orizzontale	100	40	10.05	10.05	6.4	6.4
471 Prosp.A	Orizzontale	100	40	10.05	10.05	6.4	6.4
500 Prosp.A	Orizzontale	100	40	10.05	10.05	6.4	6.4

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
498 Prosp.A	Orizzontale	100	40	10.05	10.05	6.4	6.4
234 Prosp.A	Orizzontale	100	40	9.35	9.35	6.4	6.4
233 Prosp.A	Orizzontale	100	40	9.35	9.35	6.4	6.4
215 Prosp.A	Orizzontale	100	40	10.05	10.05	6.4	6.4
252 Prosp.A	Orizzontale	100	40	10.05	10.05	6.4	6.4
235 Prosp.A	Orizzontale	100	40	9.97	9.97	6.4	6.4
218 Prosp.A	Verticale	50	40	4.02	4.02	4.8	4.8
249 Prosp.A	Verticale	50	40	4.02	4.02	4.8	4.8
216 Prosp.A	Verticale	50	40	4.02	4.02	4.8	4.8
473 Prosp.A	Orizzontale	100	40	10.05	10.05	6.4	6.4

11.3.2.2 VERIFICHE A FLESSIONE SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
499 Prosp.A	Orizzontale	SLU 8	1548617	-19943	1702509	-21925	1.0994	Si
472 Prosp.A	Orizzontale	SLU 8	1548617	-19943	1702509	-21925	1.0994	Si
471 Prosp.A	Orizzontale	SLU 8	1576419	-22140	1738873	-24421	1.1031	Si
500 Prosp.A	Orizzontale	SLU 8	1576419	-22140	1738873	-24421	1.1031	Si
498 Prosp.A	Orizzontale	SLU 8	1518888	-18248	1676598	-20143	1.1038	Si

11.3.2.3 VERIFICHE A FLESSIONE SLU ECC. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
234 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	955623	-22827	2436154	-58192	2.5493	Si
233 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	955623	-22827	2436154	-58192	2.5493	Si
215 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	966301	-22556	2544691	-59401	2.6334	Si
252 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	966301	-22556	2544691	-59401	2.6334	Si
235 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	955674	-22827	2559106	-61127	2.6778	Si

11.3.2.4 VERIFICHE A FLESSIONE SLD RESISTENZA D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
234 Prosp.A	Orizzontale	SLD 9	736843	-13501	1780397	-32622	2.4162	Si
233 Prosp.A	Orizzontale	SLD 5	736843	-13501	1780397	-32622	2.4162	Si
215 Prosp.A	Orizzontale	SLD 5	746973	-13401	1872128	-33587	2.5063	Si
252 Prosp.A	Orizzontale	SLD 9	746973	-13401	1872128	-33587	2.5063	Si
235 Prosp.A	Orizzontale	SLD 9	737011	-13504	1873302	-34325	2.5418	Si

11.3.2.5 VERIFICHE A TAGLIO SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
318 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU 2	8572	4210	-207741	15977	98089	0	15977	2.5	9.354	1.8639	Si
317 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU 2	8572	4210	-207741	15977	98089	0	15977	2.5	9.354	1.8639	Si
234 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU 2	8572	4234	-832597	15977	98089	0	15977	2.5	9.354	1.8639	Si
233 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU 2	8572	4234	-832597	15977	98089	0	15977	2.5	9.354	1.8639	Si

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
316 Prosp. A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU 2	8528	4022	-199598	15977	98089	0	15977	2.5	9.967	1.8735	Si

11.3.2.6 VERIFICHE A TAGLIO SLU ECC. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
215 Prosp. A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-2358	-14007	640122	24796	148959	0	24796	2.5	10.053	10.5161	Si
252 Prosp. A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-2358	-14007	640122	24796	148959	0	24796	2.5	10.053	10.5161	Si
336 Prosp. A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-2358	-14133	470789	24812	148975	0	24812	2.5	10.053	10.5228	Si
299 Prosp. A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-2358	-14133	470789	24812	148975	0	24812	2.5	10.053	10.5228	Si
317 Prosp. A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-2301	-14172	467211	24271	148981	0	24271	2.5	9.354	10.5467	Si

11.3.2.7 VERIFICHE A TAGLIO SLD RESISTENZA D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
215 Prosp. A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLD 5	-1692	-13401	746973	17666	99836	0	17666	2.5	10.053	10.4429	Si
252 Prosp. A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLD 9	-1692	-13401	746973	17666	99836	0	17666	2.5	10.053	10.4429	Si
336 Prosp. A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLD 9	-1692	-13519	626164	17680	99851	0	17680	2.5	10.053	10.4517	Si
299 Prosp. A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLD 5	-1692	-13519	626164	17680	99851	0	17680	2.5	10.053	10.4517	Si
334 Prosp. A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLD 9	-1621	-13553	623262	17685	99855	0	17685	2.5	10.053	10.9116	Si

11.3.2.8 VERIFICHE SLE TENSIONE CALCESTRUZZO D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
215 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	1238409	-40261	Si	-85.9	199.2	15	2.32	Si
252 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	1238409	-40261	Si	-85.9	199.2	15	2.32	Si
218 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	310609	-124510	No	-79.8	199.2	15	2.4961	Si
249 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	310609	-124510	No	-79.8	199.2	15	2.4961	Si
216 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	326623	-121788	No	-79.6	199.2	15	2.5022	Si

11.3.2.9 VERIFICHE SLE TENSIONE ACCIAIO D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
472 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	1047527	-13734	Si	2724.7	3600	15	1.3213	Si
499 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	1047527	-13734	Si	2724.7	3600	15	1.3213	Si
471 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	1066051	-15102	Si	2717.7	3600	15	1.3246	Si
500 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	1066051	-15102	Si	2717.7	3600	15	1.3246	Si
473 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	1027716	-12604	Si	2715.9	3600	15	1.3255	Si

11.3.2.10 VERIFICHE SLE FESSURAZIONE D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.4

Descrizione	Dir.	Comb.	Fessurazione non valutabile	MEd	NEd	Sezione fessurata	εsm	Δmax	Wd	Wlim	Es/Ec	c.s.	Verifica
471 Prosp.A	Orizzontale	SLE FR 2		787594	-13564	Si	0.00055	45.7	0.0252	0.03	15	1.1908	Si

Descrizione	Dir.	Comb.	Fessurazione non valutabile	MEd	NEd	Sezione fessurata	εsm	Δmax	Wd	Wlim	Es/Ec	c.s.	Verifica
500 Prosp.A	Orizzontale	SLE FR 2		787594	-13564	Si	0.00055	45.7	0.0252	0.03	15	1.1908	Si
472 Prosp.A	Orizzontale	SLE FR 2		776252	-13081	Si	0.00055	45.8	0.025	0.03	15	1.198	Si
499 Prosp.A	Orizzontale	SLE FR 2		776252	-13081	Si	0.00055	45.8	0.025	0.03	15	1.198	Si
473 Prosp.A	Orizzontale	SLE FR 2		768815	-12679	Si	0.00055	45.8	0.025	0.03	15	1.1998	Si

11.3.2.11 VERIFICA DIAMETRO MASSIMO D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Spessore	Φ	Φ max	Verifica
215 Prosp.A	Orizzontale	40	1.6	4	Si
410 Prosp.A	Orizzontale	40	1.6	4	Si
409 Prosp.A	Verticale	40	1.6	4	Si
409 Prosp.A	Orizzontale	40	1.6	4	Si
408 Prosp.A	Verticale	40	1.6	4	Si

11.3.2.12 VERIFICA PASSO MASSIMO PER VERIFICA DI DUTTILITÀ D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Passo	Passo max.	Verifica
215 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si
410 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si
409 Prosp.A	Verticale	20	30	Si
409 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si
408 Prosp.A	Verticale	20	30	Si

11.3.2.13 VERIFICA AREA MINIMA PER VERIFICA DI DUTTILITÀ D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Ac	As,eff	As,min	% min	Verifica
244 Prosp.A	Verticale	2000	8.04	4	0.2	Si
250 Prosp.A	Verticale	2000	8.04	4	0.2	Si
225 Prosp.A	Verticale	2000	8.04	4	0.2	Si
249 Prosp.A	Verticale	2000	8.04	4	0.2	Si
224 Prosp.A	Verticale	2000	8.04	4	0.2	Si

11.4 Verifiche elementi TM_AP_04

11.4.1 Piastra a "Piano 1"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria

11.4.1.1 CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

Acciaio: B450C Fyk 450000

Calcestruzzo: C32/40 Rck 40000

11.4.1.2 SISTEMA DI RIFERIMENTO E DIREZIONI DI ARMATURA

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-0.831; 0.516; 2.4), direzione dell'asse X = (0.01; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 0.01; 0).

Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

11.4.1.3 VERIFICHE NEI NODI

11.4.1.3.1Verifiche SLU flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
289	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-139.2688	0	-166.2586	0	1.1938	Si
216	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-139.2688	0	-166.2586	0	1.1938	Si
270	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-139.2688	0	-166.2586	0	1.1938	Si
197	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-139.2688	0	-166.2586	0	1.1938	Si
271	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-136.6073	0	-166.2586	0	1.2171	Si

11.4.1.3.2Verifiche SLU EX flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
267	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 3	19.5	0	97.2138	0	4.9853	Si
242	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 3	19.5	0	97.2138	0	4.9853	Si
244	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 3	19.5	0	97.2138	0	4.9853	Si
219	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 3	19.5	0	97.2138	0	4.9853	Si
266	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	37.8381	0	195.2253	0	5.1595	Si

11.4.1.3.3Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
244	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 5	14.9678	0	81.9614	0	5.4759	Si
219	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 7	14.9678	0	81.9614	0	5.4759	Si
242	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 11	14.9678	0	81.9614	0	5.4759	Si
267	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 9	14.9678	0	81.9614	0	5.4759	Si

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
241	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 11	29.1322	0	166.2586	0	5.707	Si

11.4.1.3.4Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
197	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-93.0509	0	-3097	19920	15	Si
216	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-93.0509	0	-3097	19920	15	Si
289	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-93.0509	0	-3097	19920	15	Si
270	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-93.0509	0	-3097	19920	15	Si
271	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-91.2733	0	-3038	19920	15	Si

11.4.1.3.5Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
197	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-93.0509	0	30896	360000	15	Si
270	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-93.0509	0	30896	360000	15	Si
216	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-93.0509	0	30896	360000	15	Si
289	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-93.0509	0	30896	360000	15	Si
271	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-91.2733	0	30305	360000	15	Si

11.4.1.3.6Verifiche SLE fessurazione nei nodi

La piastra non presenta nodi con apertura delle fessure.

11.4.2 Platea a "Fondazione"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria

11.4.2.1 CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

Acciaio: B450C Fyk 450000

Calcestruzzo: C32/40 Rck 40000

11.4.2.2 SISTEMA DI RIFERIMENTO E DIREZIONI DI ARMATURA

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-0.831; 0.516; 0), direzione dell'asse X = (0.01; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 0.01; 0).

Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

11.4.2.3 VERIFICHE NEI NODI

11.4.2.3.1Verifiche SLU flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
2	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLU 8	-68.1172	0	-83.8971	0	1.2317	Si
25	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLU 8	-68.1172	0	-83.8971	0	1.2317	Si
75	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLU 8	-68.1172	0	-83.8971	0	1.2317	Si
98	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLU 8	-68.1172	0	-83.8971	0	1.2317	Si

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
48	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-134.4031	0	-166.2586	0	1.237	Si

11.4.2.3.2 Verifiche SLU EX flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
27	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-44.8308	0	-195.2253	0	4.3547	Si
48	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-44.8308	0	-195.2253	0	4.3547	Si
73	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-44.8308	0	-195.2253	0	4.3547	Si
52	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-44.8308	0	-195.2253	0	4.3547	Si
69	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-44.2894	0	-195.2253	0	4.4079	Si

11.4.2.3.3 Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
52	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 7	-39.4881	0	-149.7861	0	3.7932	Si
73	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 11	-39.4881	0	-149.7861	0	3.7932	Si
27	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 5	-39.4881	0	-149.7861	0	3.7932	Si
48	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 9	-39.4881	0	-149.7861	0	3.7932	Si
45	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 9	-39.0082	0	-149.7861	0	3.8399	Si

11.4.2.3.4 Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
52	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-91.2282	0	-3037	19920	15	Si
27	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-91.2282	0	-3037	19920	15	Si
48	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-91.2282	0	-3037	19920	15	Si
73	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-91.2282	0	-3037	19920	15	Si
2	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLE RA 2	-45.4714	0	-2932	19920	15	Si

11.4.2.3.5 Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
2	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLE RA 2	-45.4714	0	33204	360000	15	Si
25	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLE RA 2	-45.4714	0	33204	360000	15	Si
75	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLE RA 2	-45.4714	0	33204	360000	15	Si
98	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLE RA 2	-45.4714	0	33204	360000	15	Si
73	Y	1	0.4	0.001272	0.049	0.001272	0.049	SLE RA 2	-86.0057	0	31401	360000	15	Si

11.4.2.3.6 Verifiche SLE fessurazione nei nodi

La piastra non presenta nodi con apertura delle fessure.

11.4.2.4 VERIFICHE GEOTECNICHE

11.4.2.4.1 Dati geometrici dell'impronta di calcolo

Forma dell'impronta di calcolo: rettangolare di area equivalente

Centro impronta, nel sistema globale: 8.4; 1.7; -0.4

Lato minore B dell'impronta: 2.4

Lato maggiore L dell'impronta: 18.4

Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 44.2

11.4.2.4.2 Verifica di scorrimento sul piano di posa

Coefficiente di sicurezza minimo per scorrimento 2.02

Comb.	Fh	Fv	Cnd	Ad	Phi	RPl	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
SLU EX 3	0	-5611.41	LT	0	20	0	1.1	1836.57	0	770315325053.9	Si
SLV FO 9	661.25	-4089.22	LT	0	20	0	1.1	1338.37	661.25	2.02	Si

11.4.2.4.3 Verifica di capacità portante sul piano di posa

Profondità massima del bulbo di rottura considerato: 2.07 m

Peso specifico efficace del terreno di progetto γs: 1800 daN/m3

Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLD: 0.013

Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLV: 0.027

Coefficiente di sicurezza minimo per portanza 1.88

ID	Comb.	Fx	Fy	Fz	Mx	My	ix	iy	ex	ey	B'	L'	Cnd	C	Phi	Qs	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
1	SLU 7	0	0	-5780.54	0	0	0	0	0	0	2.4	18.4	LT	16	30	0	2.3	18422.23	-5780.54	3.19	Si
2	SLV FO 9	94.83	-654.42	-4089.22	1497.5677	255.5294	0	-9	0.06	0.37	1.67	18.28	LT	16	30	0	2.3	7682.46	-4089.22	1.88	Si
3	SLD 7	-50.38	396.24	-4089.22	-946.5233	-135.7955	0	6	-0.03	-0.23	1.94	18.33	LT	16	30	0	2.3	11037.25	-4089.22	2.7	Si

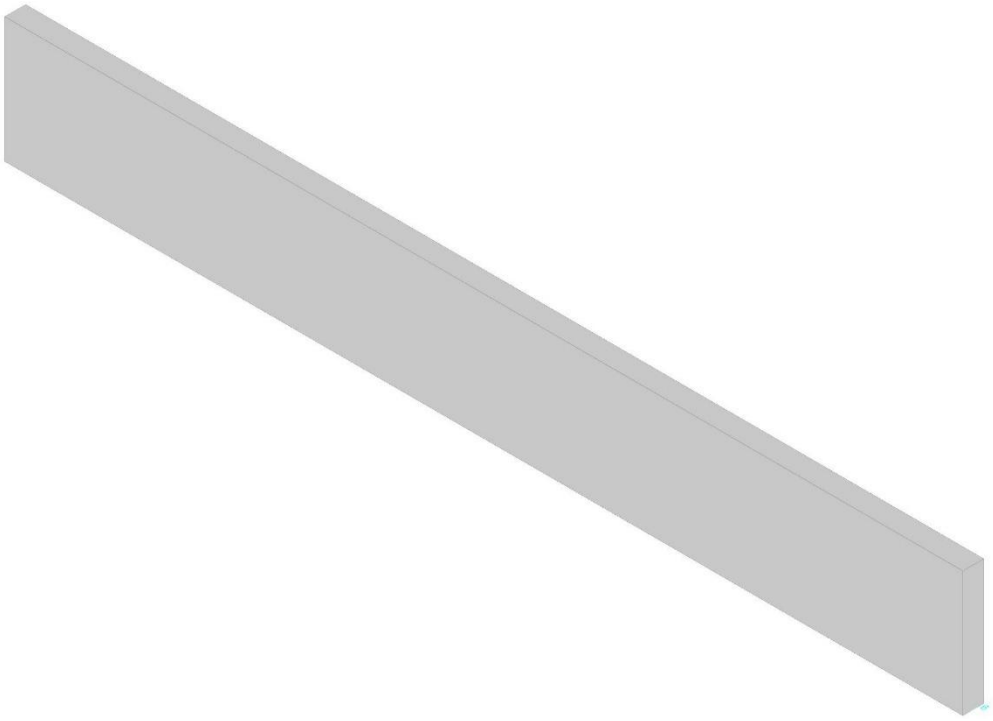
Verifiche geotecniche di capacità portante - fattori utilizzati nel calcolo di Rd

ID	N			S			D			I			B			G			P			E		
	Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	Ic	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
1	18	29	21	1.07	1.08	0.95	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
2	18	29	21	1.05	1.06	0.96	1	1	1	0.76	0.75	0.66	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.98	0.99	0.98
3	18	29	21	1.06	1.06	0.96	1	1	1	0.86	0.85	0.79	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	1	0.99

11.1 Parete Fondazione - Piano 1

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria



11.1.1 Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C32/40 Rck 400

11.1.1.1 LIVELLI SIGNIFICATIVI

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	0	0
L2	Piano 1	240	0

11.1.2 Verifiche nei nodi

11.1.2.1 SEZIONI RETTANGOLARI

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
172 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
193 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
180 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
185 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
181 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
76 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
97 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
77 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
96 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
94 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
79 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
78 Prosp.A	Verticale	50	40	4.62	3.08	4.7	4.7
80 Prosp.A	Verticale	50	40	4.62	3.08	4.7	4.7
82 Prosp.A	Verticale	50	40	4.62	3.08	4.7	4.7
81 Prosp.A	Verticale	50	40	4.62	3.08	4.7	4.7
79 Prosp.A	Verticale	50	40	4.62	3.08	4.7	4.7
178 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
187 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
179 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1

11.1.2.2 VERIFICHE A FLESSIONE SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
172 Prosp.A	Orizzontale	SLU 8	926526	-2500	1152536	-3110	1.2439	Si
193 Prosp.A	Orizzontale	SLU 8	926526	-2500	1152536	-3110	1.2439	Si
180 Prosp.A	Orizzontale	SLU 4	791996	-6533	1262294	-10413	1.5938	Si
185 Prosp.A	Orizzontale	SLU 4	791996	-6533	1262294	-10413	1.5938	Si
181 Prosp.A	Orizzontale	SLU 4	787882	-6290	1256659	-10033	1.595	Si

11.1.2.3 VERIFICHE A FLESSIONE SLU ECC. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
76 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	277802	-13051	4149008	-194912	14.9351	Si
97 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	277802	-13051	4149008	-194912	14.9351	Si
77 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	271938	-13083	4293265	-206551	15.7876	Si
96 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	271938	-13083	4293265	-206551	15.7876	Si
94 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	272480	-13159	4316631	-208466	15.842	Si

11.1.2.4 VERIFICHE A FLESSIONE SLD RESISTENZA D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
76 Prosp.A	Orizzontale	SLD 5	291454	-8237	1913833	-54086	6.5665	Si
97 Prosp.A	Orizzontale	SLD 9	291454	-8237	1913833	-54086	6.5665	Si
96 Prosp.A	Orizzontale	SLD 9	286369	-8178	1928190	-55066	6.7332	Si
77 Prosp.A	Orizzontale	SLD 5	286369	-8178	1928190	-55066	6.7332	Si
79 Prosp.A	Orizzontale	SLD 5	286312	-8233	1937881	-55726	6.7684	Si

11.1.2.5 VERIFICHE A TAGLIO SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
134 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 2	6739	-513	180560	16138	99032	0	16138	2.5	7.697	2.3949	Si
135 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 2	6739	-513	180560	16138	99032	0	16138	2.5	7.697	2.3949	Si
136 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 2	6705	-735	185986	16166	99061	0	16166	2.5	7.697	2.4112	Si
133 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 2	6705	-735	185986	16166	99061	0	16166	2.5	7.697	2.4112	Si
172 Prosp. A	Verticale	35.3	100	Non necessaria	0	SLU 8	6947	-3082	702662	16927	103474	0	16927	2.5	7.697	2.4365	Si

11.1.2.6 VERIFICHE A TAGLIO SLU ECC. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
76 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-1671	-8949	214413	22292	149624	0	22292	2.5	7.697	13.3379	Si
97 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-1671	-8949	214413	22292	149624	0	22292	2.5	7.697	13.3379	Si
145 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-1671	-8976	80380	22295	149627	0	22295	2.5	7.697	13.3399	Si
124 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-1671	-8976	80380	22295	149627	0	22295	2.5	7.697	13.3399	Si
127 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-1666	-9014	77917	22300	149632	0	22300	2.5	7.697	13.3851	Si

11.1.2.7 VERIFICHE A TAGLIO SLD RESISTENZA D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
124 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 5	-1341	-8218	184808	17118	100045	0	17118	2.5	7.697	12.7669	Si
145 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 9	-1341	-8218	184807	17118	100045	0	17118	2.5	7.697	12.7669	Si
76 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 5	-1341	-8237	291454	17120	100048	0	17120	2.5	7.697	12.7687	Si
97 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 9	-1341	-8237	291454	17120	100048	0	17120	2.5	7.697	12.7687	Si
96 Prosp. A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 9	-1318	-8178	286369	17113	100040	0	17113	2.5	7.697	12.9839	Si

11.1.2.8 VERIFICHE SLE TENSIONE CALCESTRUZZO D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
78 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	244032	-117780	No	-73.8	199.2	15	2.6997	Si
80 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	229878	-119142	No	-73.5	199.2	15	2.7111	Si
82 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	224530	-119332	No	-73.2	199.2	15	2.7213	Si
81 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	224416	-119273	No	-73.2	199.2	15	2.7227	Si
79 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	226205	-118835	No	-73.1	199.2	15	2.726	Si

11.1.2.9 VERIFICHE SLE TENSIONE ACCIAIO D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
193 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	622204	-1880	No	217.8	3600	15	16.5289	Si
172 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	622204	-1880	No	217.8	3600	15	16.5289	Si
178 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	547328	-5831	No	176.8	3600	15	20.3643	Si
187 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	547328	-5831	No	176.8	3600	15	20.3643	Si
179 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	542678	-5420	No	176.6	3600	15	20.3898	Si

11.1.2.10 VERIFICA DIAMETRO MASSIMO D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Spessore	Φ	Φ max	Verifica
76 Prosp.A	Orizzontale	40	1.4	4	Si
176 Prosp.A	Orizzontale	40	1.4	4	Si
175 Prosp.A	Verticale	40	1.4	4	Si
175 Prosp.A	Orizzontale	40	1.4	4	Si
174 Prosp.A	Verticale	40	1.4	4	Si

11.1.2.11 VERIFICA PASSO MASSIMO PER VERIFICA DI DUTTILITÀ D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Passo	Passo max.	Verifica
76 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si
176 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si
175 Prosp.A	Verticale	20	30	Si
175 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si
174 Prosp.A	Verticale	20	30	Si

11.1.2.12 VERIFICA AREA MINIMA PER VERIFICA DI DUTTILITÀ D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Ac	As,eff	As,min	% min	Verifica
84 Prosp.A	Verticale	2000	6.16	4	0.2	Si
86 Prosp.A	Verticale	2000	6.16	4	0.2	Si
87 Prosp.A	Verticale	2000	6.16	4	0.2	Si
88 Prosp.A	Verticale	2000	6.16	4	0.2	Si
89 Prosp.A	Verticale	2000	6.16	4	0.2	Si

11.5 Verifiche del muro d'ala maggiormente sollecitato

11.5.1 Verifiche di stabilità locale

11.6 Tensioni trasmesse sul terreno

```
Moltiplicatore spinta passiva per equilibrio                : 1
Pressione limite sul terreno per abbassamento               : 5 daN/cm2
Eccentricità rispetto al baricentro della fondazione        : 9.7 cm (comb. SIS-1)
Momento rispetto al baricentro della fondazione             : 1774 daN cm (comb. SIS-1)
Larghezza reagente minima in fondazione                     : 290 cm (comb. STR-1)
Tensione max sul terreno allo spigolo di valle              : 0.76 daN/cmq (comb. STR-2)
Tensione max sul terreno allo spigolo di monte              : 0.83 daN/cmq (comb. STR-2)
```

11.7 Verifica allo scorrimento sul piano di posa

```
Combinazione che ha prodotto il valore peggiore: SIS-1
Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)
Moltiplicatore spinta passiva per traslazione               : 1
Coefficiente di attrito caratteristico terreno-fondazione   : 0.36
Coefficiente di attrito di progetto terreno-fondazione      : 0.36
Sforzo normale sul piano di posa della fondazione           : 182 daN
Sforzo tangenziale positivo all'intradosso della fondazione : 53 daN
Sforzo tangenziale negativo all'intradosso della fondazione : 110 daN
Coefficiente parziale gammaR scorrimento                    : 1
Coefficiente limite verifica alla traslazione               : 1
Coefficiente di sicurezza alla traslazione                  : 1.08
```

11.8 Verifica a ribaltamento

```
Combinazione che ha prodotto il valore peggiore: EQU-3
Moltiplicatore spinta passiva per ribaltamento              : 1
Momento ribaltante rispetto allo spigolo di valle           : 6703 daN cm
Momento stabilizzante rispetto a spigolo di valle           : -30550 daN cm
Coefficiente parziale gammaR ribaltamento                   : 1
Coefficiente limite verifica al ribaltamento                : 1
Coefficiente di sicurezza al ribaltamento                   : 4.56
```

11.9 Verifica di collasso per carico limite del complesso fondazione-terreno

```
Combinazione che ha prodotto il valore peggiore: SIS-1
Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)
Moltiplicatore spinta passiva per portanza terreno          : 1
Inclinazione media del pendio circostante la fondazione     : 0 °
Profondità del piano di posa                                : 144 cm
Sovraccarico agente sul piano di posa                       : 0.259 daN/cm2
Angolo di attrito di progetto del suolo di fondazione       : 29.7 °
Peso specifico di progetto del suolo di fondazione          : 0.0018 daN/cm3
```

```
Inclinazione della risultante rispetto alla normale        : 17.3 °
Base efficace                                              : 271 cm
Carico tangenziale al piano di posa                        : 56.9 daN/cm
Carico di progetto della fondazione (normale al P.P.)      : 182.5 daN/cm
Carico ultimo della fondazione                             : 888.3 daN/cm
Lunghezza Fondazione per verifica carico limite            : 1000 cm
Coefficiente parziale gammaR carico limite                 : 1.2
Coefficiente limite verifica al carico limite              : 1
Coefficiente di sicurezza al carico limite                 : 4.06
```

Tabella dei coefficienti di capacità portante

Coefficienti	Coesione	Sovraccarico	Attrito
Coefficienti di capacità portante	N_c= 29	N_q= 18	N_g= 14
Coefficienti di forma	s_c= 1	s_q= 1	s_g= 1
Coefficienti di profondità	d_c= 1.2	d_q= 1.14	d_g= 1
Coefficienti di inclinazione del carico	i_c= 0.39	i_q= 0.43	i_g= 0.29
Coefficienti di inclinazione del piano di posa della fondazione	b_c= 1	b_q= 1	b_g= 1
Coefficienti di inclinazione del pendio	g_c= 1	g_q= 1	g_g= 1

11.10 Verifica di stabilità globale dell'opera sul pendio

```
Combinazione che ha prodotto il valore peggiore: GEO-1
Metodo di analisi di stabilità del pendio              : Bishop
Passo dei conci                                        : 100 cm
Coefficiente di stabilità globale pendio               : 1.21
Coefficiente limite suggerito dalla normativa          : 1.1
X centro della superficie critica                      : -152 cm
Y centro della superficie critica                      : 1732 cm
Raggio della superficie critica                        : 1832 cm
Forza di bilancio                                      : 56.75 daN/cm
Volume spostato dalla superficie critica               : 78.58 m³/m
Peso spostato dalla superficie critica                 : 140266 daN/m
STABILITA' DEL PENDIO CON IL METODO DI BISHOP
Combinazione GEO-1
```

Concio	alfa	l	C	Tgfi	Xg	Yg	b	Peso	Pvert	Ptot	Press	Mstab	Minst
1	-24.7	30	0	0.46	-914	70	762	0	0	0	0	341	-235
2	-22.6	108	0	0.46	-845	55	693	6	0	6	0	6383	-4180
3	-19.3	105	0	0.46	-752	38	600	13	0	13	0	13008	-7702
4	-16	103	0	0.46	-655	22	502	18	0	18	0	17952	-9288
5	-12.8	102	0	0.46	-556	10	404	23	0	23	0	21541	-9308
6	-9.6	101	0	0.46	-457	0	305	26	0	26	0	24003	-8100
7	-6.5	100	0	0.46	-358	-7	206	29	0	29	0	25502	-5983
8	-3.3	100	0	0.46	-259	-11	106	31	0	31	0	26152	-3261
9	-0.2	99	0	0.46	-160	-13	7	31	0	31	0	26035	-228
10	2.4	70	0	0.46	-75	-11	77	20	0	20	0	16686	1568
11	3.7	9	0	0.46	-35	-11	117	3	0	3	0	2082	298
12	4.3	31	0	0.46	-13	57	139	14	0	14	0	11179	1879
13	5.4	40	0	0.46	20	112	172	25	0	25	0	20269	4310
14	8.2	141	0	0.46	111	142	264	106	0	106	0	85307	27966
15	12	102	0	0.46	230	177	383	85	0	85	0	66914	32336
16	15.2	103	0	0.46	330	213	482	89	0	89	0	69883	42865
17	18.5	105	0	0.46	429	252	582	92	0	92	0	72188	53635
18	21.8	107	0	0.46	529	295	681	94	0	94	0	73826	64283
19	25.2	110	0	0.46	628	341	780	95	0	95	0	74770	74409
20	28.7	114	0	0.46	727	390	880	95	0	95	0	74966	83564
21	32.3	118	0	0.46	827	444	979	93	0	93	0	74327	91226
22	36.1	123	0	0.46	926	502	1079	90	0	90	0	72712	96777
23	40.1	130	0	0.46	1026	565	1178	84	0	84	0	69904	99454
24	44.3	139	0	0.46	1125	635	1277	77	0	77	0	65555	98273
25	48.8	151	0	0.46	1224	711	1376	67	0	67	0	59085	91890
26	53.8	169	0	0.46	1322	797	1475	53	0	53	0	49438	78308
27	59.5	196	0	0.46	1419	894	1572	34	0	34	0	34427	54164
28	65.5	185	0	0.46	1500	988	1652	9	0	9	0	9992	15119
		2992						1403	0	1403		1164428	964040

```
Coefficiente di sicurezza  FS = 1.21
```

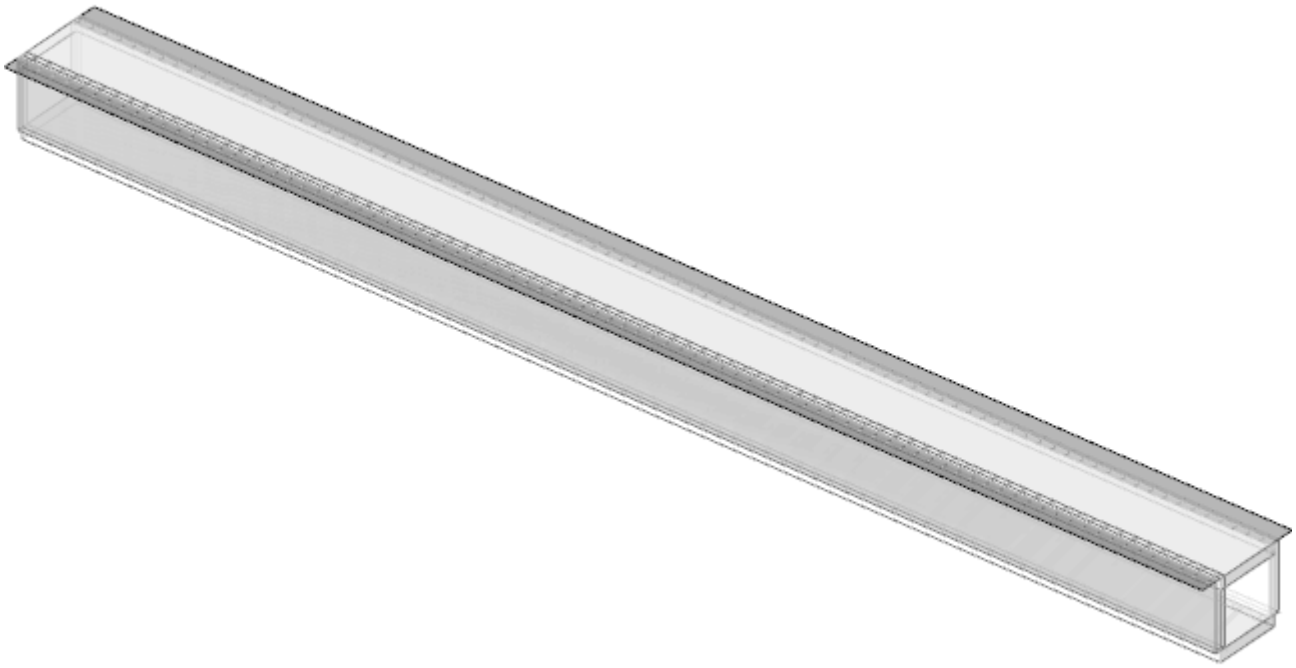
RELAZIONE DI CALCOLO

VERIFICA ELEMENTO DENOMINATO TMAP01

Sommario

1 Rappresentazione generale dell'edificio ... 3
2 Normative ... 3
3 Dati generali DB ... 4
3.1 Materiali ... 4
3.1.1 Materiali c.a. ... 4
3.1.2 Curve di materiali c.a. ... 4
3.1.3 Armature ... 4
3.2 Terreni ... 5
4 Dati di definizione ... 5
4.1 Preferenze commessa ... 5
4.1.1 Preferenze di analisi ... 5
4.1.2 Spettri D.M. 17-01-18 ... 6
4.1.3 Preferenze di verifica ... 11
4.1.3.1 Normativa di verifica in uso ... 11
4.1.3.2 Normativa di verifica C.A. ... 11
4.1.4 Preferenze FEM ... 11
4.2 Azioni e carichi ... 12
4.2.1 Condizioni elementari di carico ... 12
4.2.2 Combinazioni di carico ... 12
4.2.3 Definizioni di carichi superficiali ... 14
4.2.4 Definizioni di carichi termici ... 14
4.2.5 Definizioni di carichi potenziali ... 14
4.3 Quote ... 15
4.3.1 Livelli ... 15
4.3.2 Tronchi ... 15
4.4 Sondaggi del sito ... 15
4.5 Elementi di input ... 16
4.5.1 Fili fissi ... 16
4.5.1.1 Fili fissi di piano ... 16
4.5.2 Piastre C.A. ... 16
4.5.2.1 Piastre C.A. di piano ... 16
4.5.3 Fondazioni di piastre ... 17
4.5.4 Pareti C.A. ... 17
4.5.5 Carichi terreno ... 17
4.5.5.1 Carichi terreno di piano ... 17
5 Dati di modellazione ... 18
5.1 Nodi ... 18
5.1.1 Nodi di definizione ... 18
5.2 Carichi concentrati ... 20
5.3 Carichi concentrati sismici ... 45
5.4 Masse ... 59
5.5 Masse di piano ... 61
5.6 Gusci ... 61
5.6.1 Caratteristiche meccaniche gusci ... 61
5.6.2 Definizioni gusci ... 61
5.7 Accelerazioni spettrali ... 65
6 Risultati numerici ... 71
6.1 Spostamenti nodali estremi ... 71
6.2 Reazioni nodali estreme ... 71
6.3 Pressioni massime sul terreno ... 72
6.4 Spostamenti di interpiano estremi ... 75
6.5 Verifica effetti secondo ordine ... 76
6.6 Rigidezze di interpiano ... 76
6.7 Verifica deformabilità torsionale struttura ... 77
6.8 Tagli ai livelli ... 77
6.9 Risposta modale ... 78
6.10 Equilibrio globale forze ... 79
6.11 Risposta di spettro ... 80
7 Verifiche ... 82
7.1 Verifiche piastre C.A. ... 82

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. 17-01-18

Sicurezza e prestazioni attese (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.

Circolare 7 21-01-19 C.S.LL.PP

Istruzioni per l’applicazione dell’Aggiornamento delle N.T.C. di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018.

3 Dati generali DB

3.1 Materiali

3.1.1 Materiali c.a.

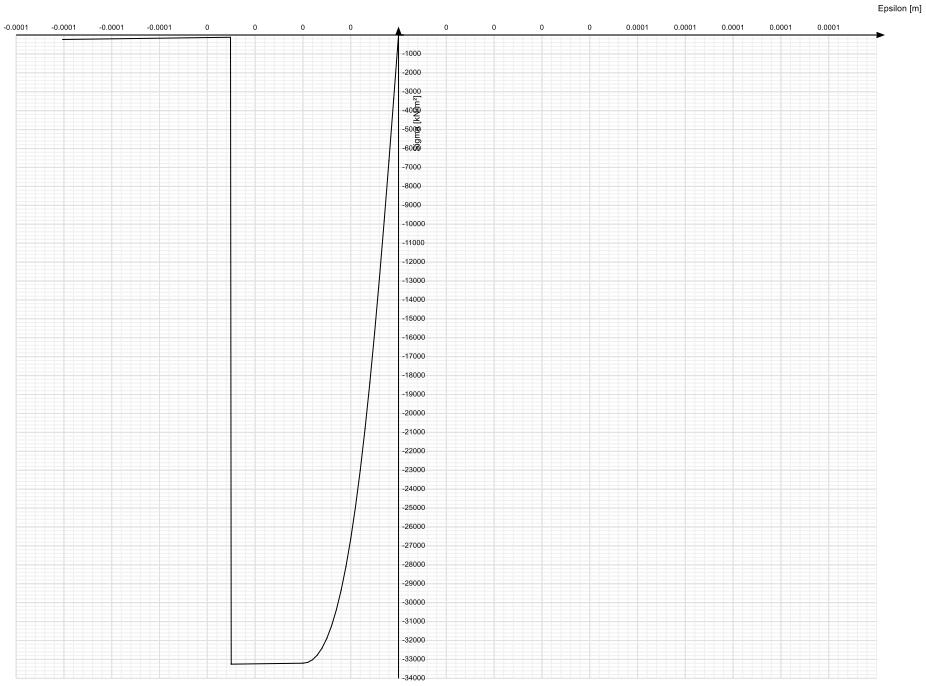
***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***Rck**: resistenza caratteristica cubica; valore medio nel caso di edificio esistente. [kN/m²]*
***E**: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [kN/m²]*
***G**: modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste e di elementi guscio a comportamento ortotropo. [kN/m²]*
***v**: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.*
***γ**: peso specifico del materiale. [kN/m³]*
***α**: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]*

Descrizione	Rck	E	G	v	γ	α
C32/40	40000	33642778	Default (15292172)	0.1	25	0.00001

3.1.2 Curve di materiali c.a.

***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***Curva**: curva caratteristica.*
***Reaz.traz.**: reagisce a trazione.*
***Comp.frag.**: ha comportamento fragile.*
***E.compr.**: modulo di elasticità a compressione. [kN/m²]*
***Incr.compr.**: incrudimento di compressione. Il valore è adimensionale.*
***EpsEc**: ε elastico a compressione. Il valore è adimensionale.*
***EpsUc**: ε ultimo a compressione. Il valore è adimensionale.*
***E.traz.**: modulo di elasticità a trazione. [kN/m²]*
***Incr.traz.**: incrudimento di trazione. Il valore è adimensionale.*
***EpsEt**: ε elastico a trazione. Il valore è adimensionale.*
***EpsUt**: ε ultimo a trazione. Il valore è adimensionale.*

Descrizione	Curva									
	Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	EpsEc	EpsUc	E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
C32/40	No	Si	33642778	0.001	-0.002	-0.0035	33642778	0.001	0.0000645	0.0000709



3.1.3 Armature

***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***fyk**: resistenza caratteristica. [kN/m²]*
***σamm.**: tensione ammissibile. [kN/m²]*
***Tipo**: tipo di barra.*
***E**: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [kN/m²]*
***γ**: peso specifico del materiale. [kN/m³]*

***v**: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.*
***α**: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]*
***Livello di conoscenza**: indica se il materiale è nuovo o esistente, e in tal caso il livello di conoscenza secondo Circ.617 02/02/09 §C8A. Informazione impiegata solo in analisi D.M. 14-01-08 (N.T.C.) e D.M. 17-01-18 (N.T.C.).*

Descrizione	fyk	σamm.	Tipo	E	γ	v	α	Livello di conoscenza
B450C	450000	255000	Aderenza migliorata	206000000	78.5	0.3	0.000012	Nuovo

3.2 Terreni

***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***Coesione**: coesione efficace del terreno. [kN/m²]*
***Coesione non drenata**: coesione non drenata (Cu) del terreno, per terreni eminentemente coesivi. [kN/m²]*
***Attrito interno**: angolo di attrito interno del terreno. [deg]*
***δ**: angolo di attrito all'interfaccia terreno-cls. [deg]*
***Coeff. α di adesione**: coeff. di adesione della coesione all'interfaccia terreno-cls, compreso tra 0 ed 1. Il valore è adimensionale.*
***Coeff. di spinta K0**: coefficiente di spinta a riposo del terreno. Il valore è adimensionale.*
***γ naturale**: peso specifico naturale del terreno in sito, assegnato alle zone non immerse. [kN/m³]*
***γ saturo**: peso specifico saturo del terreno in sito, assegnato alle zone immerse. [kN/m³]*
***E**: modulo elastico longitudinale del terreno. [kN/m²]*
***v**: coefficiente di Poisson del terreno. Il valore è adimensionale.*
***Rqd**: rock quality degree. Per roccia assume valori nell'intervallo (0;1]. Il valore convenzionale 0 indica che si tratta di un terreno sciolto. Il valore è adimensionale.*
***Permeabilità Kh**: permeabilità orizzontale. Permeabilità orizzontale del terreno. [m/s]*
***Permeabilità Kv**: permeabilità verticale. Permeabilità verticale del terreno. [m/s]*

Descrizione	Coesione	Coesione non drenata	Attrito interno	δ	Coeff. α di adesione	Coeff. di spinta K0	γ naturale	γ saturo	E	v	Rqd	Permeabilità Kh	Permeabilità Kv
Terreno ALG-ALT	16.4	0	30	20	1	0.38	18	19	90000	0.3	0	0.001	0.0001

4 Dati di definizione

4.1 Preferenze commessa

4.1.1 Preferenze di analisi

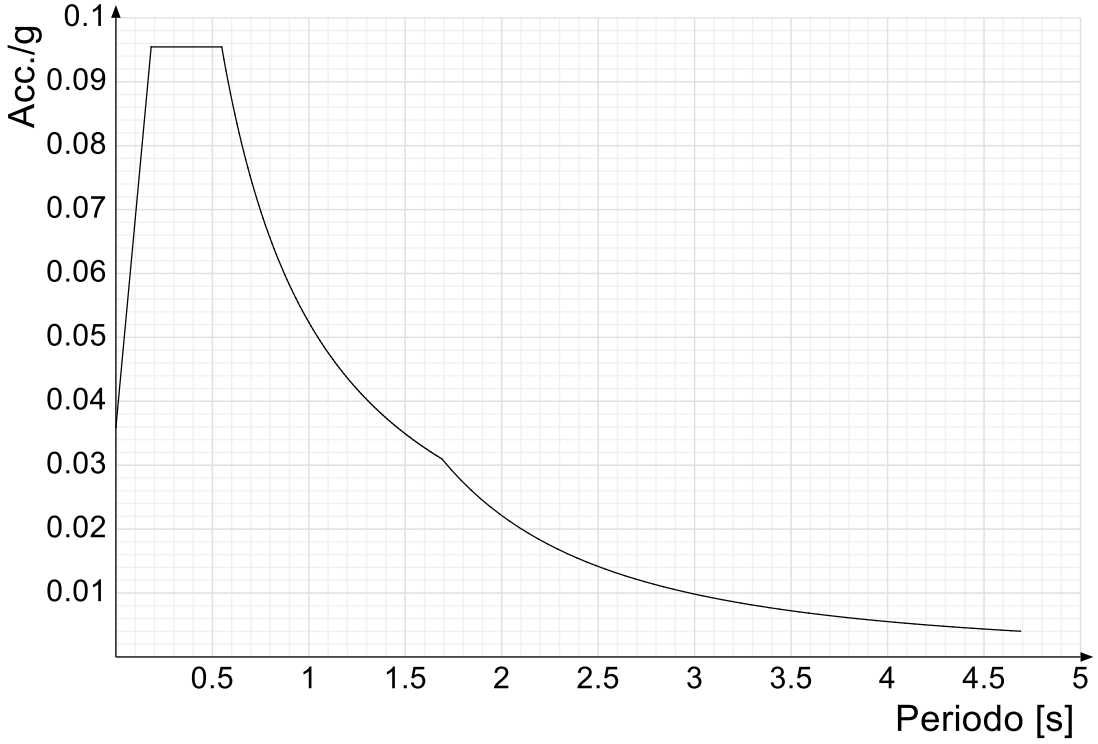
Metodo di analisi	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)	
Tipo di costruzione	2 - Costruzioni con livelli di prestazioni ordinari	
Vn	50	
Classe d'uso	III	
Vr	75	
Tipo di analisi	Lineare dinamica	
Località	Cagliari; Latitudine ED50 39,2236° (39° 13' 25''); Longitudine ED50 9,1181° (9° 7' 5''); Altitudine s.l.m. 98,96 m.	
Categoria del suolo	E - Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D, con profondità del substrato non superiore a 30 m	
Categoria topografica	T1 - Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i<=15°	
Ss orizzontale SLO	1.6	
Tb orizzontale SLO	0.183	[s]
Tc orizzontale SLO	0.549	[s]
Td orizzontale SLO	1.69	[s]
Ss orizzontale SLD	1.6	
Tb orizzontale SLD	0.187	[s]
Tc orizzontale SLD	0.562	[s]
Td orizzontale SLD	1.712	[s]
Ss orizzontale SLV	1.6	
Tb orizzontale SLV	0.207	[s]
Tc orizzontale SLV	0.621	[s]
Td orizzontale SLV	1.822	[s]
St	1	
PVr SLO (%)	81	
Tr SLO	45.16	
Ag/g SLO	0.0224	
Fo SLO	2.66	
Tc* SLO	0.291	[s]
PVr SLD (%)	63	
Tr SLD	75.43	
Ag/g SLD	0.0279	
Fo SLD	2.703	
Tc* SLD	0.304	[s]
PVr SLV (%)	10	
Tr SLV	711.84	
Ag/g SLV	0.0556	

Fo SLV	2.935	
Tc* SLV	0.358	[s]
Smorzamento viscoso (%)	5	
Classe di duttilità	CD"B"	
Rotazione del sisma	0	[deg]
Quota dello '0' sismico	0	[m]
Regolarità in pianta	No	
Regolarità in elevazione	No	
Edificio C.A.	Si	
Tipologia C.A.	Strutture a pareti accoppiate q0=3.0*αu/α1	
αu/α1 C.A.	Strutture a pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti αu/α1=(1.0+1.2)/2	
Kw	1	
Edificio esistente	No	
Altezza costruzione	2.4	[m]
T1,x	0.03208	[s]
T1,y	0.35901	[s]
λ SLO,x	1	
λ SLO,y	1	
λ SLD,x	1	
λ SLD,y	1	
λ SLV,x	1	
λ SLV,y	1	
Numero modi	18	
Metodo di Ritz	applicato	
Limite spostamenti interpiano SLD	0.005	
Fattore di comportamento per sisma SLD X	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLD Y	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLV X	2.64	
Fattore di comportamento per sisma SLV Y	2.64	
Coefficiente di sicurezza per carico limite (fondazioni superficiali)	2.3	
Coefficiente di sicurezza per scorrimento (fondazioni superficiali)	1.1	
Calcola I.R. per elementi nuovi	No	

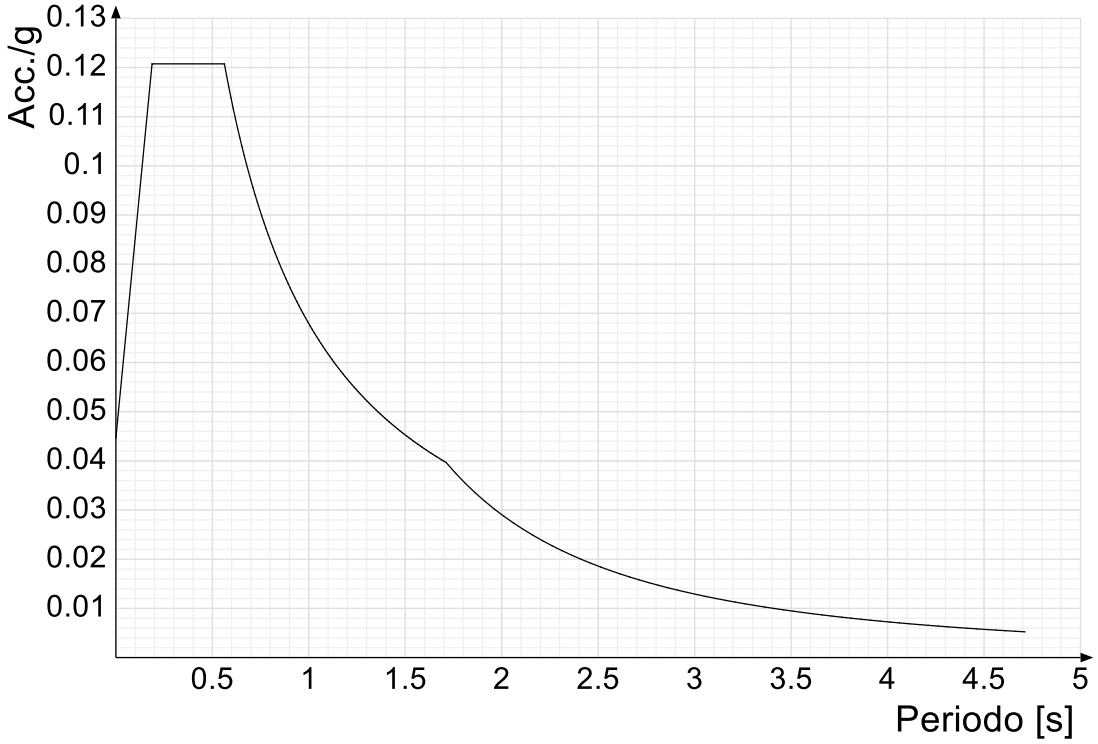
4.1.2 Spettri D.M. 17-01-18

Acc./g: *Accelerazione spettrale normalizzata ottenuta dividendo l'accelerazione spettrale per l'accelerazione di gravità.*
Periodo: *Periodo di vibrazione.*

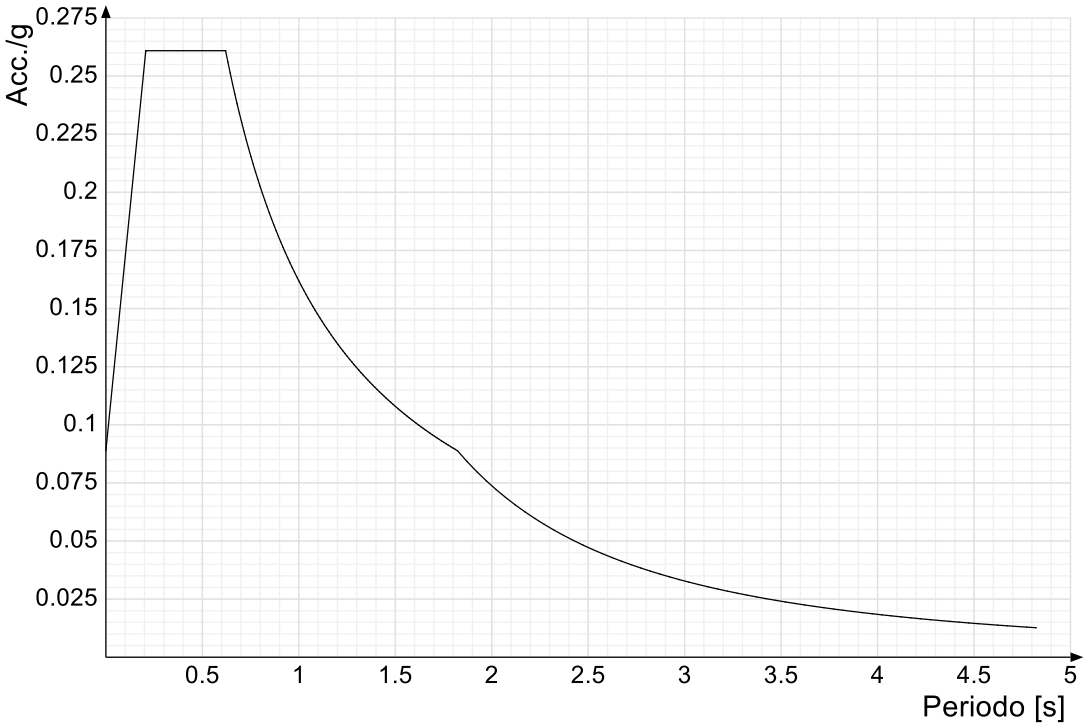
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLO § 3.2.3.2.1 [3.2.2]



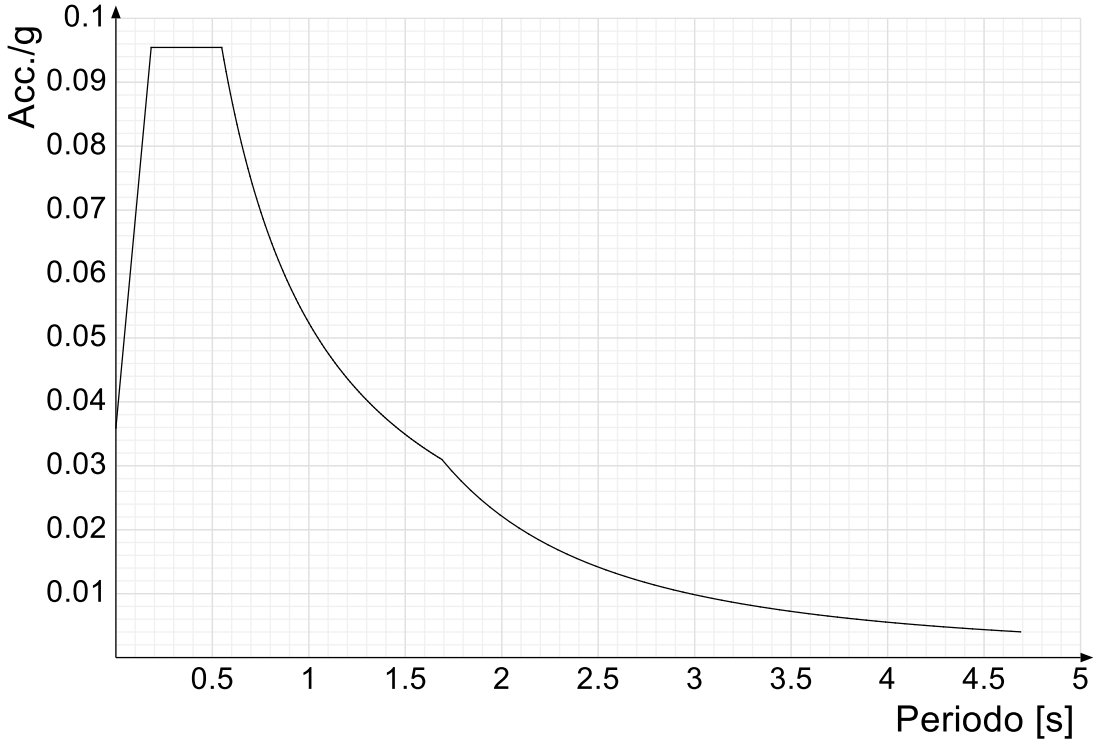
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.2.1 [3.2.2]



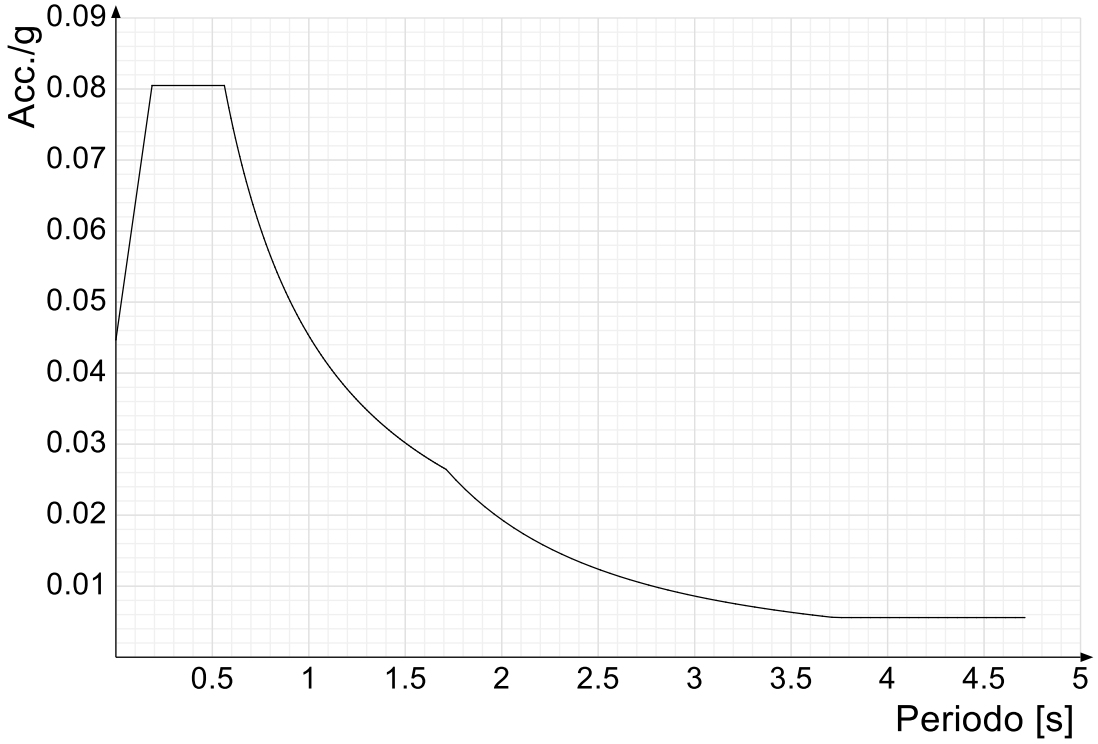
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLV § 3.2.3.2.1 [3.2.2]



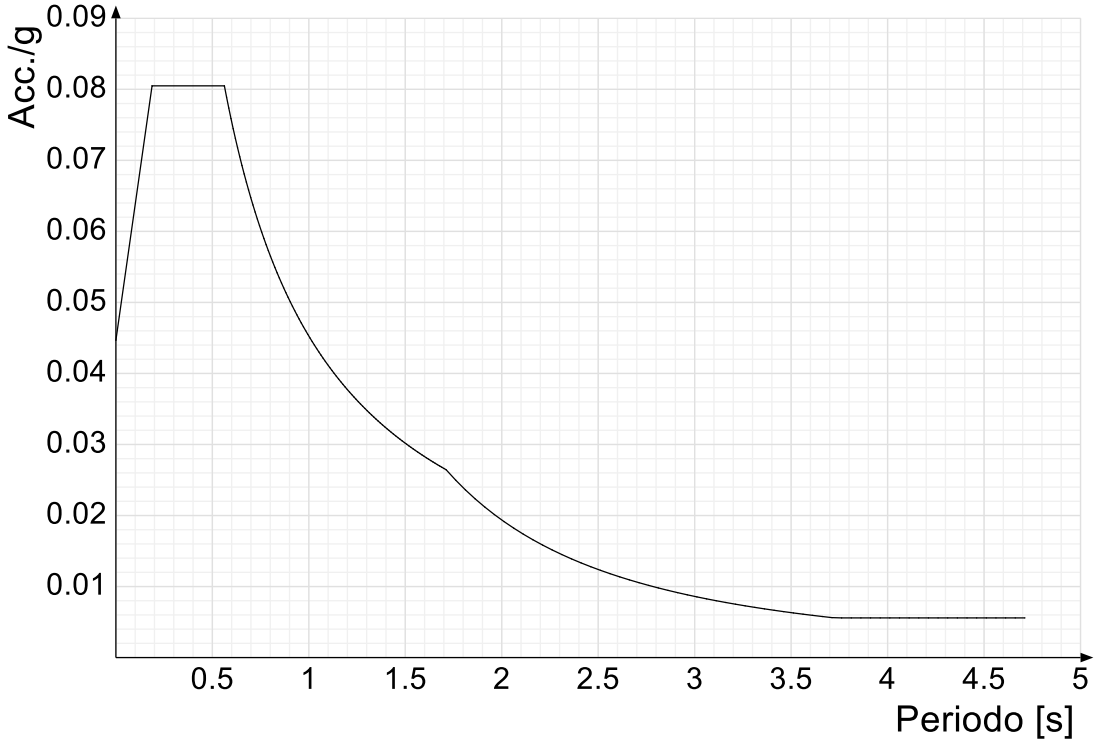
Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLO § 3.2.3.4



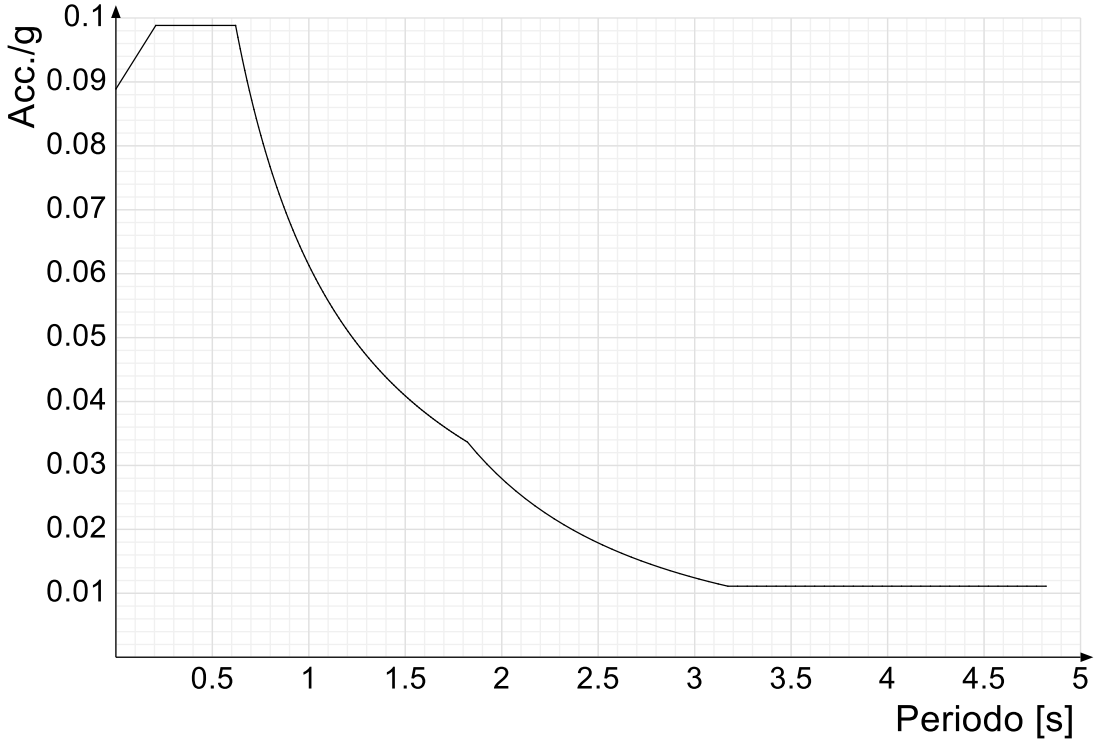
Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLD § 3.2.3.5



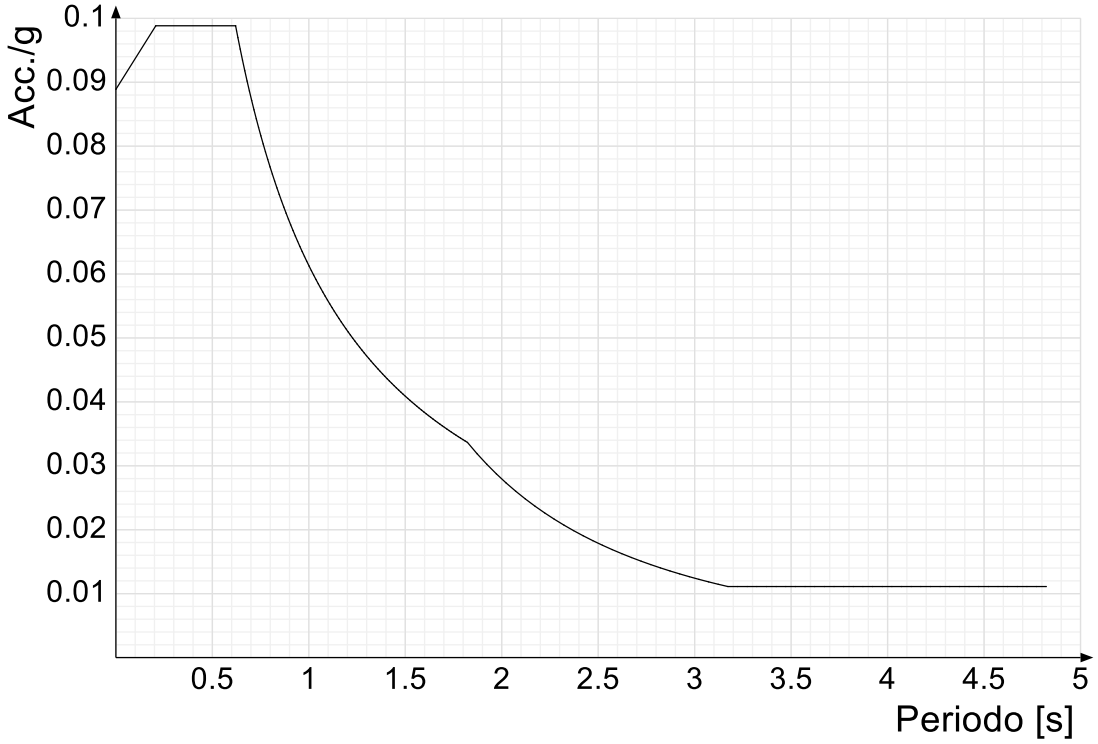
Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLD § 3.2.3.5



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

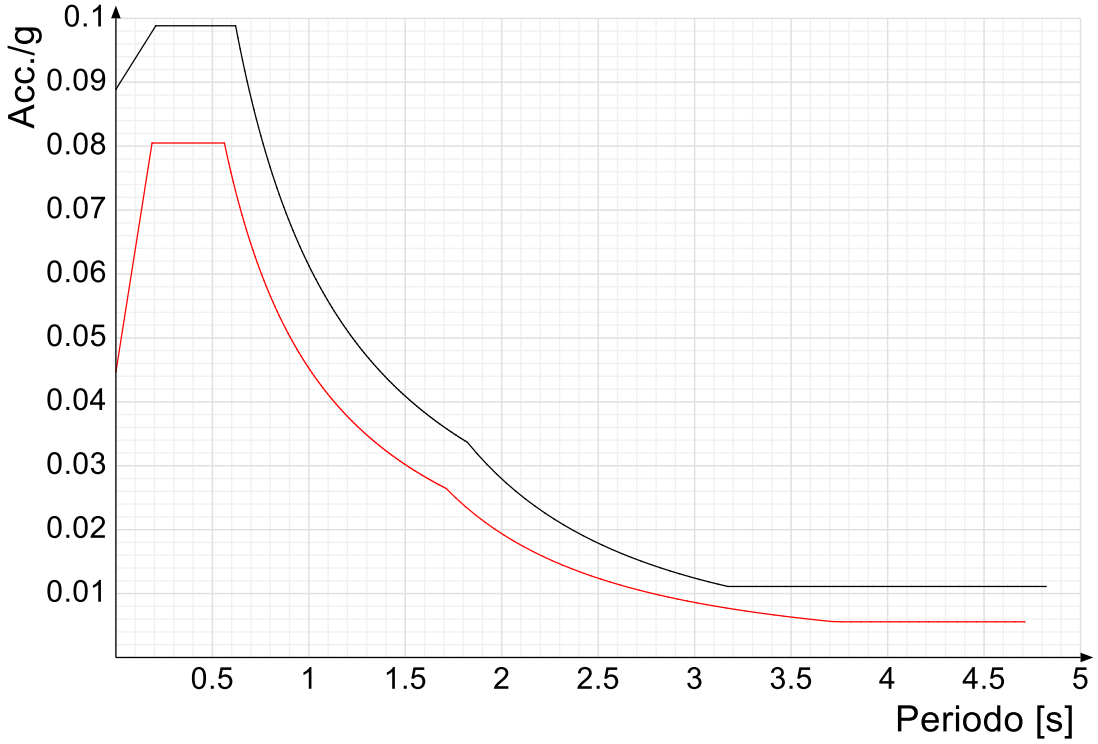


Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLV § 3.2.3.5

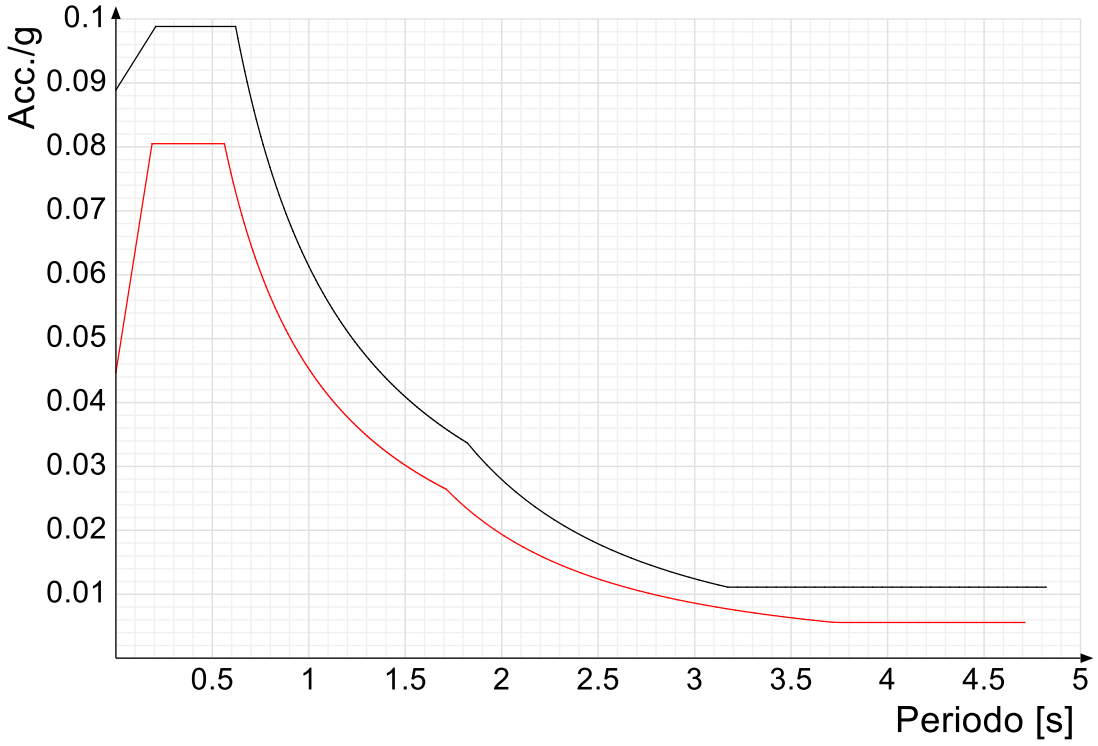


Confronti spettri SLV-SLD

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



4.1.3 Preferenze di verifica

4.1.3.1 Normativa di verifica in uso

Norma di verifica	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
Cemento armato	Preferenze analisi di verifica in stato limite
Legno	Preferenze di verifica legno D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
Acciaio	Preferenze di verifica acciaio D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
Alluminio	Preferenze di verifica alluminio EC9
Pannelli in gessofibra	Preferenze di verifica pannelli gessofibra D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

4.1.3.2 Normativa di verifica C.A.

γs (fattore di sicurezza parziale per l'acciaio)	1.15	
γc (fattore di sicurezza parziale per il calcestruzzo)	1.5	
Limite σc/fck in combinazione rara	0.6	
Limite σc/fck in combinazione quasi permanente	0.45	
Limite σf/fyk in combinazione rara	0.8	
Coefficiente di riduzione della τ per cattiva aderenza	0.7	
Dimensione limite fessure w1 §4.1.2.2.4	0.0002	[m]
Dimensione limite fessure w2 §4.1.2.2.4	0.0003	[m]
Dimensione limite fessure w3 §4.1.2.2.4	0.0004	[m]
Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q	Si	
Copriferro secondo EC2	No	

4.1.4 Preferenze FEM

Dimensione massima ottimale mesh pareti (default)	0.8	[m]
Dimensione massima ottimale mesh piastre (default)	0.8	[m]
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	
Spessori membranale e flessionale pareti XLAM da sole tavole verticali	No	
Moltiplicatore rigidezza connettori pannelli pareti legno a diaframma	1	
Tolleranza di parallelismo	4.99	[deg]
Tolleranza di unicità punti	0.1	[m]
Tolleranza generazione nodi di aste	0.01	[m]
Tolleranza di parallelismo in suddivisione aste	4.99	[deg]
Tolleranza generazione nodi di gusci	0.04	[m]
Tolleranza eccentricità carichi concentrati	1	[m]
Considera deformabilità a taglio negli elementi guscio	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	Intel MKL PARDISO	
Scrivi commenti nel file di input	No	
Scrivi file di output in formato testo	No	
Solidi colle e corpi ruvidi (default)	Solidi reali	
Moltiplicatore rigidezza molla torsionale applicata ad aste di fondazione	1	
Modello trave su suolo alla Winkler nel caso di modellazione lineare	Equilibrio elastico	

4.2 Azioni e carichi

4.2.1 Condizioni elementari di carico

Descrizione: *nome assegnato alla condizione elementare.*
Nome breve: *nome breve assegnato alla condizione elementare.*
Durata: *descrive la durata della condizione (necessario per strutture in legno).*
ψ0: *coefficiente moltiplicatore ψ0. Il valore è adimensionale.*
ψ1: *coefficiente moltiplicatore ψ1. Il valore è adimensionale.*
ψ2: *coefficiente moltiplicatore ψ2. Il valore è adimensionale.*
Con segno: *descrive se la condizione elementare ha la possibilità di variare di segno.*

Descrizione	Nome breve	Durata	ψ0	ψ1	ψ2	Con segno
Pesi strutturali	Pesi	Permanente				
Permanenti portati	Port.	Permanente				
Eccezionali Qk	Eccezionali Qk	Istantaneo				
Eccezionali qki	Eccezionali qki	Permanente				
Eccezionali qft	Eccezionali qft	Istantaneo				
ΔT	ΔT	Media	0.6	0.5	0	No
Sisma X SLV	X SLV					
Sisma Y SLV	Y SLV					
Sisma Z SLV	Z SLV					
Eccentricità Y per sisma X SLV	EY SLV					
Eccentricità X per sisma Y SLV	EX SLV					
Sisma X SLD	X SLD					
Sisma Y SLD	Y SLD					
Sisma Z SLD	Z SLD					
Eccentricità Y per sisma X SLD	EY SLD					
Eccentricità X per sisma Y SLD	EX SLD					
Sisma X SLO	X SLO					
Sisma Y SLO	Y SLO					
Sisma Z SLO	Z SLO					
Eccentricità Y per sisma X SLO	EY SLO					
Eccentricità X per sisma Y SLO	EX SLO					
Terreno sisma X SLV	Tr x SLV					
Terreno sisma Y SLV	Tr y SLV					
Terreno sisma Z SLV	Tr z SLV					
Terreno sisma X SLD	Tr x SLD					
Terreno sisma Y SLD	Tr y SLD					
Terreno sisma Z SLD	Tr z SLD					
Terreno sisma X SLO	Tr x SLO					
Terreno sisma Y SLO	Tr y SLO					
Terreno sisma Z SLO	Tr z SLO					
Rig. Ux	R Ux					
Rig. Uy	R Uy					
Rig. Rz	R Rz					

4.2.2 Combinazioni di carico

Nome: *E' il nome esteso che contraddistingue la condizione elementare di carico.*
Nome breve: *E' il nome compatto della condizione elementare di carico, che viene utilizzato altrove nella relazione.*
Pesi: *Pesi strutturali*
Port.: *Permanenti portati*
ΔT: *ΔT*
Eccezionali Qk: *Eccezionali Qk*
Eccezionali qki: *Eccezionali qki*
Eccezionali qft: *Eccezionali qft*
X SLO: *Sisma X SLO*
Y SLO: *Sisma Y SLO*
Z SLO: *Sisma Z SLO*
EY SLO: *Eccentricità Y per sisma X SLO*
EX SLO: *Eccentricità X per sisma Y SLO*
Tr x SLO: *Terreno sisma X SLO*
Tr y SLO: *Terreno sisma Y SLO*
Tr z SLO: *Terreno sisma Z SLO*
X SLD: *Sisma X SLD*
Y SLD: *Sisma Y SLD*
Z SLD: *Sisma Z SLD*
EY SLD: *Eccentricità Y per sisma X SLD*
EX SLD: *Eccentricità X per sisma Y SLD*
Tr x SLD: *Terreno sisma X SLD*
Tr y SLD: *Terreno sisma Y SLD*
Tr z SLD: *Terreno sisma Z SLD*
X SLV: *Sisma X SLV*
Y SLV: *Sisma Y SLV*
Z SLV: *Sisma Z SLV*
EY SLV: *Eccentricità Y per sisma X SLV*
EX SLV: *Eccentricità X per sisma Y SLV*

***Tr x SLV**: Terreno sisma X SLV*

***Tr y SLV**: Terreno sisma Y SLV*

***Tr z SLV**: Terreno sisma Z SLV*

***R Ux**: Rig. Ux*

***R Uy**: Rig. Uy*

***R Rz**: Rig. Rz*

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

Il nome compatto della famiglia è SLU.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT
1	SLU 1	1	0.8	0
2	SLU 2	1	0.8	1.5
3	SLU 3	1	1.5	0
4	SLU 4	1	1.5	1.5
5	SLU 5	1.3	0.8	0
6	SLU 6	1.3	0.8	1.5
7	SLU 7	1.3	1.5	0
8	SLU 8	1.3	1.5	1.5

Famiglia SLE rara

Il nome compatto della famiglia è SLE RA.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT
1	SLE RA 1	1	1	0
2	SLE RA 2	1	1	1

Famiglia SLE frequente

Il nome compatto della famiglia è SLE FR.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT
1	SLE FR 1	1	1	0
2	SLE FR 2	1	1	0.5

Famiglia SLE quasi permanente

Il nome compatto della famiglia è SLE QP.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT
1	SLE QP 1	1	1	0

Famiglia SLU eccezionale

Il nome compatto della famiglia è SLU EX.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Eccezionali Qk	Eccezionali qki	Eccezionali qft	ΔT
1	SLU EX 1	1	1	0	0	1	0
2	SLU EX 2	1	1	0	1	0	0
3	SLU EX 3	1	1	1	0	0	0

Famiglia SLO

Il nome compatto della famiglia è SLO.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT	X SLO	Y SLO	Z SLO	EY SLO	EX SLO	Tr x SLO	Tr y SLO	Tr z SLO
1	SLO 1	1	1	0	-1	-0.3	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLO 2	1	1	0	-1	-0.3	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLO 3	1	1	0	-1	0.3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLO 4	1	1	0	-1	0.3	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLO 5	1	1	0	-0.3	-1	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLO 6	1	1	0	-0.3	-1	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLO 7	1	1	0	-0.3	1	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLO 8	1	1	0	-0.3	1	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLO 9	1	1	0	0.3	-1	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLO 10	1	1	0	0.3	-1	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLO 11	1	1	0	0.3	1	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLO 12	1	1	0	0.3	1	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLO 13	1	1	0	1	-0.3	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLO 14	1	1	0	1	-0.3	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLO 15	1	1	0	1	0.3	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLO 16	1	1	0	1	0.3	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia SLD

Il nome compatto della famiglia è SLD.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT	X SLD	Y SLD	Z SLD	EY SLD	EX SLD	Tr x SLD	Tr y SLD	Tr z SLD
1	SLD 1	1	1	0	-1	-0.3	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLD 2	1	1	0	-1	-0.3	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLD 3	1	1	0	-1	0.3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLD 4	1	1	0	-1	0.3	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLD 5	1	1	0	-0.3	-1	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLD 6	1	1	0	-0.3	-1	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLD 7	1	1	0	-0.3	1	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLD 8	1	1	0	-0.3	1	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLD 9	1	1	0	0.3	-1	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLD 10	1	1	0	0.3	-1	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLD 11	1	1	0	0.3	1	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLD 12	1	1	0	0.3	1	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLD 13	1	1	0	1	-0.3	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLD 14	1	1	0	1	-0.3	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLD 15	1	1	0	1	0.3	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLD 16	1	1	0	1	0.3	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia SLV

Il nome compatto della famiglia è SLV.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT	X SLV	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
1	SLV 1	1	1	0	-1	-0.3	0	-1	0.3	-1	-0.3	0

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT	X SLV	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
2	SLV 2	1	1	0	-1	-0.3	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLV 3	1	1	0	-1	0.3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLV 4	1	1	0	-1	0.3	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLV 5	1	1	0	-0.3	-1	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLV 6	1	1	0	-0.3	-1	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLV 7	1	1	0	-0.3	1	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLV 8	1	1	0	-0.3	1	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLV 9	1	1	0	0.3	-1	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLV 10	1	1	0	0.3	-1	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLV 11	1	1	0	0.3	1	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLV 12	1	1	0	0.3	1	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLV 13	1	1	0	1	-0.3	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLV 14	1	1	0	1	-0.3	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLV 15	1	1	0	1	0.3	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLV 16	1	1	0	1	0.3	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia SLV fondazioni

Il nome compatto della famiglia è SLV FO.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT	X SLV	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
1	SLV FO 1	1	1	0	-1.1	-0.33	0	-1.1	0.33	-1.1	-0.33	0
2	SLV FO 2	1	1	0	-1.1	-0.33	0	1.1	-0.33	-1.1	-0.33	0
3	SLV FO 3	1	1	0	-1.1	0.33	0	-1.1	0.33	-1.1	0.33	0
4	SLV FO 4	1	1	0	-1.1	0.33	0	1.1	-0.33	-1.1	0.33	0
5	SLV FO 5	1	1	0	-0.33	-1.1	0	-0.33	1.1	-0.33	-1.1	0
6	SLV FO 6	1	1	0	-0.33	-1.1	0	0.33	-1.1	-0.33	-1.1	0
7	SLV FO 7	1	1	0	-0.33	1.1	0	-0.33	1.1	-0.33	1.1	0
8	SLV FO 8	1	1	0	-0.33	1.1	0	0.33	-1.1	-0.33	1.1	0
9	SLV FO 9	1	1	0	0.33	-1.1	0	-0.33	1.1	0.33	-1.1	0
10	SLV FO 10	1	1	0	0.33	-1.1	0	0.33	-1.1	0.33	-1.1	0
11	SLV FO 11	1	1	0	0.33	1.1	0	-0.33	1.1	0.33	1.1	0
12	SLV FO 12	1	1	0	0.33	1.1	0	0.33	-1.1	0.33	1.1	0
13	SLV FO 13	1	1	0	1.1	-0.33	0	-1.1	0.33	1.1	-0.33	0
14	SLV FO 14	1	1	0	1.1	-0.33	0	1.1	-0.33	1.1	-0.33	0
15	SLV FO 15	1	1	0	1.1	0.33	0	-1.1	0.33	1.1	0.33	0
16	SLV FO 16	1	1	0	1.1	0.33	0	1.1	-0.33	1.1	0.33	0

Famiglia Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano

Il nome compatto della famiglia è CRTFP.

Nome	Nome breve	R Ux	R Uy	R Rz
Rig. Ux+	CRTFP Ux+	1	0	0
Rig. Ux-	CRTFP Ux-	-1	0	0
Rig. Uy+	CRTFP Uy+	0	1	0
Rig. Uy-	CRTFP Uy-	0	-1	0
Rig. Rz+	CRTFP Rz+	0	0	1
Rig. Rz-	CRTFP Rz-	0	0	-1

4.2.3 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. [kN/m²]*
Applicazione: *modalità con cui il carico è applicato alla superficie.*

Nome	Valori		
	Condizione	Valore	Applicazione
	Descrizione		
Carico soletta superiore	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	76	Verticale
	Eccezionali Qk	19.11	Verticale
	Eccezionali qki	0	Verticale
	Eccezionali qft	19.18	Verticale
Carico Acqua 40 cm	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	4.2	Verticale
	Eccezionali Qk	0	Verticale
	Eccezionali qki	0	Verticale
	Eccezionali qft	0	Verticale

4.2.4 Definizioni di carichi termici

Nome: *nome identificativo della definizione di carico.*
ΔT faccia interna: *variazione di temperatura della faccia interna dell'elemento rispetto alla temperatura di costruzione. [°C]*
ΔT faccia esterna: *variazione di temperatura della faccia esterna dell'elemento rispetto alla temperatura di costruzione. [°C]*

Nome	ΔT faccia interna	ΔT faccia esterna
Variazione termica	25	15

4.2.5 Definizioni di carichi potenziali

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 i.: *valore del carico pressorio alla quota iniziale. [kN/m²]*
Quota i.: *quota assoluta in cui il carico pressorio assume il valore iniziale. [m]*
Valore f.: *valore del carico pressorio alla quota finale. [kN/m²]*
Quota f.: *quota assoluta in cui il carico pressorio assume il valore finale. [m]*

Nome	Valori				
	Condizione	Valore i.	Quota i.	Valore f.	Quota f.
	Descrizione				

Nome	Valori				
	Condizione	Valore i.	Quota i.	Valore f.	Quota f.
	Descrizione				
carico piedritti	Pesi strutturali	0	0	0	0
	Permanenti portati	0	0	0	0
	Eccezionali Qk	11.11	2.4	6.9	0
	Eccezionali qki	17.9	2.4	17.9	0
	Eccezionali qft	0	0	0	0

4.3 Quote

4.3.1 Livelli

Descrizione breve: *nome sintetico assegnato al livello.*
Descrizione: *nome assegnato al livello.*
Quota: *quota superiore espressa nel sistema di riferimento assoluto. [m]*
Spessore: *spessore del livello. [m]*

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	0	0
L2	Piano 1	2.4	0

4.3.2 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. [m]*
Quota 2: *riferimento della seconda quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*

Descrizione breve	Descrizione	Quota 1	Quota 2
T1	Fondazione - Piano 1	Fondazione	Piano 1

4.4 Sondaggi del sito

Vengono elencati in modo sintetico tutti i sondaggi risultanti dalle verticali di indagine condotte in sito, con l'indicazione dei terreni incontrati, degli spessori e dell'eventuale falda acquifera.
Nome attribuito al sondaggio: Sondaggio
Coordinate planimetriche del sondaggio nel sistema globale scelto: 0, 0
Quota della sommità del sondaggio (P.C.) nel sistema globale scelto: 600

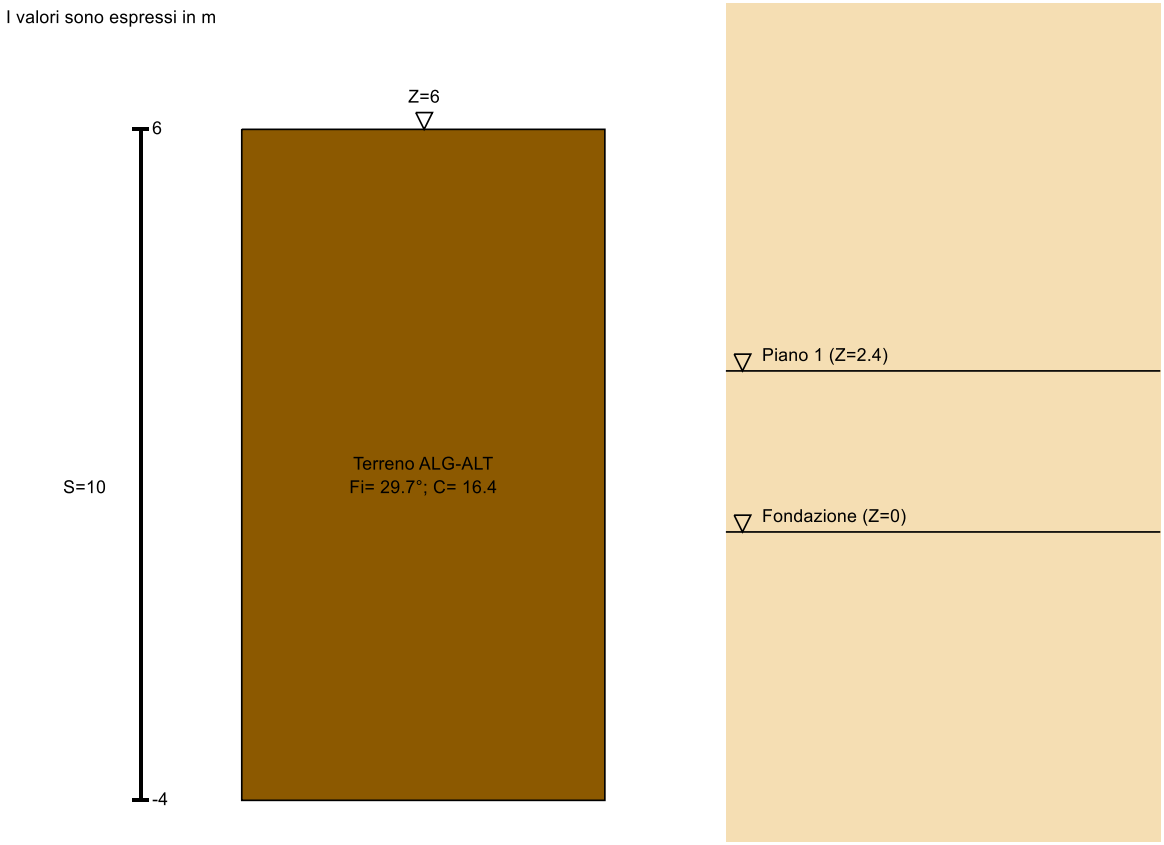


Immagine: Sondaggio

Stratigrafie

Terreno: *terreno mediamente uniforme presente nello strato.*
Sp.: *spessore dello strato. [m]*
Liqf: *indica se considerare lo strato come liquefacibile nelle combinazioni sismiche.Con 'Da verifica' viene considerato quanto risulta dalla verifica condotta a fine calcolo solutore.*
Kor,i: *coefficiente K orizzontale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [kN/m³]*
Kor,s: *coefficiente K orizzontale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [kN/m³]*
Kve,i: *coefficiente K verticale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [kN/m³]*
Kve,s: *coefficiente K verticale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [kN/m³]*
Eel,s: *modulo elastico al livello superiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [kN/m²]*
Eel,i: *modulo elastico al livello inferiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [kN/m²]*
Eed,s: *modulo edometrico al livello superiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [kN/m²]*
Eed,i: *modulo edometrico al livello inferiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [kN/m²]*
CC,s: *coefficiente di compressione vergine CC al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.*
CC,i: *coefficiente di compressione vergine CC al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.*
CR,s: *coefficiente di ricompressione CR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.*
CR,i: *coefficiente di ricompressione CR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.*
E0,s: *indice dei vuoti E0 al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.*
E0,i: *indice dei vuoti E0 al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.*
OCR,s: *indice di sovraconsolidazione OCR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.*
OCR,i: *indice di sovraconsolidazione OCR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.*

Terreno	Sp.	Liqf	Kor,i	Kor,s	Kve,i	Kve,s	Eel,s	Eel,i	Eed,s	Eed,i	CC,s	CC,i	CR,s	CR,i	E0,s	E0,i	OCR,s	OCR,i
Terreno ALG-ALT	10	No	15000	10000	10000	10000	90000	90000	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1

4.5 Elementi di input

4.5.1 Fili fissi

4.5.1.1 Fili fissi di piano

Livello: *quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
Punto: *punto di inserimento.*
X: *coordinata X. [m]*
Y: *coordinata Y. [m]*
Estradosso: *distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [m]*
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.
	X	Y				
L1	-0.831	0.516	0	90	Piano	1
L1	42.169	0.516	0	90	Piano	3

Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.
	X	Y				
L1	-0.831	2.916	0	270	Piano	2
L1	42.169	2.916	0	270	Piano	4

4.5.2 Piastre C.A.

4.5.2.1 Piastre C.A. di piano

Livello: *quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
Sp.: *spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [m]*
Punti: *punti di definizione in pianta.*
I.: *indice del punto corrente nell'insieme dei punti di definizione dell'elemento.*
X: *coordinata X. [m]*
Y: *coordinata Y. [m]*
Estr.: *distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [m]*
Mat.: *riferimento ad una definizione di calcestruzzo.*
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 sovraresistenza da assicurare in verifica.*
S.Z: *indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.*
P.sup.: *peso per unità di superficie. [kN/m²]*
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	0.4	1	-0.831	2.916	0	C32/40	Carico Acqua 40 cm		Variazione termica	0	No	10		
		2	-0.831	0.516										
		3	42.169	0.516										
		4	42.169	2.916										
L2	0.4	1	-0.831	2.916	0	C32/40	Carico soletta superiore		Variazione termica	0	No	10		
		2	-0.831	0.516										
		3	42.169	0.516										
		4	42.169	2.916										

4.5.3 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. [m]*
***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.*
***Angolo pendio**: angolo del pendio rispetto l'orizzontale; il valore deve essere positivo per opere in sommità di un pendio mentre deve essere negativo per opere al piede di un pendio. [deg]*
***K verticale**: coefficiente di sottofondo verticale del letto di molle. [kN/m³]*
***Limite compressione**: pressione limite di plasticizzazione a compressione del letto di molle. [kN/m²]*
***Limite trazione**: pressione limite di plasticizzazione a trazione del letto di molle. [kN/m²]*

Descrizione breve	Stratigrafia			Angolo pendio	K verticale	Limite compressione	Limite trazione
	Sondaggio	Estradosso	Deformazione volumetrica				
FS1	Piu' vicino in sito	0		0	Default (30000)	Default (1000)	Default (0.1)

4.5.4 Pareti C.A.

***Tr.**: riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.*
***Sp.**: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [m]*
***P.i.**: posizione del punto di inserimento rispetto ad una sezione verticale, vista dal punto iniziale verso il punto finale.*
***Punto i.**: punto iniziale in pianta.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Punto f.**: punto finale in pianta.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Mat.**: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.*
***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 sovraresistenza da assicurare in verifica.*
***S.Z**: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.*
***Aperture**: Riferimenti a tutti gli elementi che forano la parete.*

Tr.	Sp.	P.i.	Punto i.		Punto f.		Mat.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	Aperture
			X	Y	X	Y						
T1	0.4	Centro	-0.831	2.916	42.169	2.916	C32/40	carico piedritti	Variazione termica	0	No	
T1	0.4	Centro	42.169	0.516	-0.831	0.516	C32/40	carico piedritti	Variazione termica	0	No	

4.5.5 Carichi terreno

4.5.5.1 Carichi terreno di piano

***Liv.**: quota superiore del punto di inserimento iniziale. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Q. lim. inf.**: quota limite inferiore del diagramma di spinta. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***P.ini.**: punto di inserimento iniziale.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***P.fin.**: punto di inserimento finale.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Dim.**: dimensione del simbolo. [m]*
***Pos.**: posizione del terreno rispetto ai due punti di definizione.*
***Ang.**: angolo di inclinazione, rispetto l'orizzontale, del profilo superiore del terreno nella direzione normale alla parete. [deg]*
***Terreno**: riferimento alla definizione di un terreno.*
***Metodo spinta terra**: metodo di valutazione della spinta del terreno: "Spinta a riposo Ko + Wood" per muri rigidamente vincolati; "Mononobe-Okabe" per muri liberi al piede.*
***Distr. sp. sism.**: distribuzione della spinta sismica del terreno: "Costante" per muri rigidamente vincolati; "Litostatico", "Litostatico inverso" per muri liberi al piede.*
***Coeff. Bm**: coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito. Per muri che non siano in grado di subire spostamenti relativi rispetto al terreno o in presenza di terreni non coesivi saturi, il coefficiente assume valore unitario. Il valore è adimensionale.*
***Falda**: permette di definire l'eventuale falda freatica.*
***Sovr.**: riferimento alla definizione di un carico di superficie, pensato uniformemente distribuito al di sopra del terreno. Accetta anche il valore "Nessuno".*

Liv.	Q. lim. inf.	P.ini.		P.fin.		Dim.	Pos.	Ang.	Terreno	Metodo spinta terra	Distr. sp. sism.	Coeff. Bm	Falda	Sovr.
		X	Y	X	Y									
L2		42.169	0.716	-0.831	0.716	Default (1)	Sinistra	0	Terreno ALG-ALT	Spinta a riposo Ko + Wood	Costante	1		
L2		-0.831	2.716	42.169	2.716	Default (1)	Sinistra	0	Terreno ALG-ALT	Spinta a riposo Ko + Wood	Costante	1		

5 Dati di modellazione

5.1 Nodi

5.1.1 Nodi di definizione

***Indice**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*
***Posizione**: coordinate del nodo.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Z**: coordinata Z. [m]*

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
2	-0.831	0.516	0	3	-0.035	0.516	0	4	0.762	0.516	0	5	1.558	0.516	0
6	2.354	0.516	0	7	3.151	0.516	0	8	3.947	0.516	0	9	4.743	0.516	0
10	5.54	0.516	0	11	6.336	0.516	0	12	7.132	0.516	0	13	7.928	0.516	0
14	8.725	0.516	0	15	9.521	0.516	0	16	10.317	0.516	0	17	11.114	0.516	0
18	11.91	0.516	0	19	12.706	0.516	0	20	13.502	0.516	0	21	14.299	0.516	0
22	15.095	0.516	0	23	15.891	0.516	0	24	16.688	0.516	0	25	17.484	0.516	0
26	18.28	0.516	0	27	19.077	0.516	0	28	19.873	0.516	0	29	20.669	0.516	0
30	21.465	0.516	0	31	22.262	0.516	0	32	23.058	0.516	0	33	23.854	0.516	0
34	24.651	0.516	0	35	25.447	0.516	0	36	26.243	0.516	0	37	27.04	0.516	0
38	27.836	0.516	0	39	28.632	0.516	0	40	29.428	0.516	0	41	30.225	0.516	0
42	31.021	0.516	0	43	31.817	0.516	0	44	32.614	0.516	0	45	33.41	0.516	0
46	34.206	0.516	0	47	35.002	0.516	0	48	35.799	0.516	0	49	36.595	0.516	0
50	37.391	0.516	0	51	38.188	0.516	0	52	38.984	0.516	0	53	39.78	0.516	0
54	40.577	0.516	0	55	41.373	0.516	0	56	42.169	0.516	0	57	-0.831	1.316	0
58	-0.035	1.316	0	59	0.762	1.316	0	60	1.558	1.316	0	61	2.354	1.316	0
62	3.151	1.316	0	63	3.947	1.316	0	64	4.743	1.316	0	65	5.54	1.316	0
66	6.336	1.316	0	67	7.132	1.316	0	68	7.928	1.316	0	69	8.725	1.316	0
70	9.521	1.316	0	71	10.317	1.316	0	72	11.114	1.316	0	73	11.91	1.316	0
74	12.706	1.316	0	75	13.502	1.316	0	76	14.299	1.316	0	77	15.095	1.316	0
78	15.891	1.316	0	79	16.688	1.316	0	80	17.484	1.316	0	81	18.28	1.316	0
82	19.077	1.316	0	83	19.873	1.316	0	84	20.669	1.316	0	85	21.465	1.316	0
86	22.262	1.316	0	87	23.058	1.316	0	88	23.854	1.316	0	89	24.651	1.316	0
90	25.447	1.316	0	91	26.243	1.316	0	92	27.04	1.316	0	93	27.836	1.316	0
94	28.632	1.316	0	95	29.428	1.316	0	96	30.225	1.316	0	97	31.021	1.316	0
98	31.817	1.316	0	99	32.614	1.316	0	100	33.41	1.316	0	101	34.206	1.316	0
102	35.002	1.316	0	103	35.799	1.316	0	104	36.595	1.316	0	105	37.391	1.316	0
106	38.188	1.316	0	107	38.984	1.316	0	108	39.78	1.316	0	109	40.577	1.316	0
110	41.373	1.316	0	111	42.169	1.316	0	112	20.669	1.716	0	113	-0.831	2.116	0
114	-0.035	2.116	0	115	0.762	2.116	0	116	1.558	2.116	0	117	2.354	2.116	0
118	3.151	2.116	0	119	3.947	2.116	0	120	4.743	2.116	0	121	5.54	2.116	0
122	6.336	2.116	0	123	7.132	2.116	0	124	7.928	2.116	0	125	8.725	2.116	0
126	9.521	2.116	0	127	10.317	2.116	0	128	11.114	2.116	0	129	11.91	2.116	0
130	12.706	2.116	0	131	13.502	2.116	0	132	14.299	2.116	0	133	15.095	2.116	0
134	15.891	2.116	0	135	16.688	2.116	0	136	17.484	2.116	0	137	18.28	2.116	0
138	19.077	2.116	0	139	19.873	2.116	0	140	20.669	2.116	0	141	21.465	2.116	0
142	22.262	2.116	0	143	23.058	2.116	0	144	23.854	2.116	0	145	24.651	2.116	0
146	25.447	2.116	0	147	26.243	2.116	0	148	27.04	2.116	0	149	27.836	2.116	0
150	28.632	2.116	0	151	29.428	2.116	0	152	30.225	2.116	0	153	31.021	2.116	0
154	31.817	2.116	0	155	32.614	2.116	0	156	33.41	2.116	0	157	34.206	2.116	0
158	35.002	2.116	0	159	35.799	2.116	0	160	36.595	2.116	0	161	37.391	2.116	0
162	38.188	2.116	0	163	38.984	2.116	0	164	39.78	2.116	0	165	40.577	2.116	0
166	41.373	2.116	0	167	42.169	2.116	0	168	-0.831	2.916	0	169	-0.035	2.916	0
170	0.762	2.916	0	171	1.558	2.916	0	172	2.354	2.916	0	173	3.151	2.916	0
174	3.947	2.916	0	175	4.743	2.916	0	176	5.54	2.916	0	177	6.336	2.916	0
178	7.132	2.916	0	179	7.928	2.916	0	180	8.725	2.916	0	181	9.521	2.916	0
182	10.317	2.916	0	183	11.114	2.916	0	184	11.91	2.916	0	185	12.706	2.916	0
186	13.502	2.916	0	187	14.299	2.916	0	188	15.095	2.916	0	189	15.891	2.916	0
190	16.688	2.916	0	191	17.484	2.916	0	192	18.28	2.916	0	193	19.077	2.916	0
194	19.873	2.916	0	195	20.669	2.916	0	196	21.465	2.916	0	197	22.262	2.916	0
198	23.058	2.916	0	199	23.854	2.916	0	200	24.651	2.916	0	201	25.447	2.916	0
202	26.243	2.916	0	203	27.04	2.916	0	204	27.836	2.916	0	205	28.632	2.916	0
206	29.428	2.916	0	207	30.225	2.916	0	208	31.021	2.916	0	209	31.817	2.916	0
210	32.614	2.916	0	211	33.41	2.916	0	212	34.206	2.916	0	213	35.002	2.916	0
214	35.799	2.916	0	215	36.595	2.916	0	216	37.391	2.916	0	217	38.188	2.916	0
218	38.984	2.916	0	219	39.78	2.916	0	220	40.577	2.916	0	221	41.373	2.916	0
222	42.169	2.916	0	223	-0.831	0.516	0.8	224	-0.035	0.516	0.8	225	0.762	0.516	0.8
226	1.558	0.516	0.8	227	2.354	0.516	0.8	228	3.151	0.516	0.8	229	3.947	0.516	0.8
230	4.743	0.516	0.8	231	5.54	0.516	0.8	232	6.336	0.516	0.8	233	7.132	0.516	0.8
234	7.928	0.516	0.8	235	8.725	0.516	0.8	236	9.521	0.516	0.8	237	10.317	0.516	0.8
238	11.114	0.516	0.8	239	11.91	0.516	0.8	240	12.706	0.516	0.8	241	13.502	0.516	0.8
242	14.299	0.516	0.8	243	15.095	0.516	0.8	244	15.891	0.516	0.8	245	16.688	0.516	0.8
246	17.484	0.516	0.8	247	18.28	0.516	0.8	248	19.077	0.516	0.8	249	19.873	0.516	0.8
250	20.669	0.516	0.8	251	21.465	0.516	0.8	252	22.262	0.516	0.8	253	23.058	0.516	0.8
254	23.854	0.516	0.8	255	24.651	0.516	0.8	256	25.447	0.516	0.8	257	26.243	0.516	0.8
258	27.04	0.516	0.8	259	27.836	0.516	0.8	260	28.632	0.516	0.8	261	29.428	0.516	0.8
262	30.225	0.516	0.8	263	31.021	0.516	0.8	264	31.817	0.516	0.8	265	32.614	0.516	0.8
266	33.41	0.516	0.8	267	34.206	0.516	0.8	268	35.002	0.516	0.8	269	35.799	0.516	0.8
270	36.595	0.516	0.8	271	37.391	0.516	0.8	272	38.188	0.516	0.8	273	38.984	0.516	0.8
274	39.78	0.516	0.8	275	40.577	0.516	0.8	276	41.373	0.516	0.8	277	42.169	0.516	0.8
278	-0.831	2.916	0.8	279	-0.035	2.916	0.8	280	0.762	2.916	0.8	281	1.558	2.916	0.8
282	2.354	2.916	0.8	283	3.151	2.916	0.8	284	3.947	2.916	0.8	285	4.743	2.916	0.8
286	5.54	2.916	0.8	287	6.336	2.916	0.8	288	7.132	2.916	0.8	289	7.928	2.916	0.8
290	8.725	2.916	0.8	291	9.521	2.916	0.8	292	10.317	2.916	0.8	293	11.114	2.916	0.8
294	11.91	2.916	0.8	295	12.706	2.916	0.8	296	13.502	2.916	0.8	297	14.299	2.916	0.8

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
298	15.095	2.916	0.8	299	15.891	2.916	0.8	300	16.688	2.916	0.8	301	17.484	2.916	0.8
302	18.28	2.916	0.8	303	19.077	2.916	0.8	304	19.873	2.916	0.8	305	20.669	2.916	0.8
306	21.465	2.916	0.8	307	22.262	2.916	0.8	308	23.058	2.916	0.8	309	23.854	2.916	0.8
310	24.651	2.916	0.8	311	25.447	2.916	0.8	312	26.243	2.916	0.8	313	27.04	2.916	0.8
314	27.836	2.916	0.8	315	28.632	2.916	0.8	316	29.428	2.916	0.8	317	30.225	2.916	0.8
318	31.021	2.916	0.8	319	31.817	2.916	0.8	320	32.614	2.916	0.8	321	33.41	2.916	0.8
322	34.206	2.916	0.8	323	35.002	2.916	0.8	324	35.799	2.916	0.8	325	36.595	2.916	0.8
326	37.391	2.916	0.8	327	38.188	2.916	0.8	328	38.984	2.916	0.8	329	39.78	2.916	0.8
330	40.577	2.916	0.8	331	41.373	2.916	0.8	332	42.169	2.916	0.8	333	-0.831	0.516	1.6
334	-0.035	0.516	1.6	335	0.762	0.516	1.6	336	1.558	0.516	1.6	337	2.354	0.516	1.6
338	3.151	0.516	1.6	339	3.947	0.516	1.6	340	4.743	0.516	1.6	341	5.54	0.516	1.6
342	6.336	0.516	1.6	343	7.132	0.516	1.6	344	7.928	0.516	1.6	345	8.725	0.516	1.6
346	9.521	0.516	1.6	347	10.317	0.516	1.6	348	11.114	0.516	1.6	349	11.91	0.516	1.6
350	12.706	0.516	1.6	351	13.502	0.516	1.6	352	14.299	0.516	1.6	353	15.095	0.516	1.6
354	15.891	0.516	1.6	355	16.688	0.516	1.6	356	17.484	0.516	1.6	357	18.28	0.516	1.6
358	19.077	0.516	1.6	359	19.873	0.516	1.6	360	20.669	0.516	1.6	361	21.465	0.516	1.6
362	22.262	0.516	1.6	363	23.058	0.516	1.6	364	23.854	0.516	1.6	365	24.651	0.516	1.6
366	25.447	0.516	1.6	367	26.243	0.516	1.6	368	27.04	0.516	1.6	369	27.836	0.516	1.6
370	28.632	0.516	1.6	371	29.428	0.516	1.6	372	30.225	0.516	1.6	373	31.021	0.516	1.6
374	31.817	0.516	1.6	375	32.614	0.516	1.6	376	33.41	0.516	1.6	377	34.206	0.516	1.6
378	35.002	0.516	1.6	379	35.799	0.516	1.6	380	36.595	0.516	1.6	381	37.391	0.516	1.6
382	38.188	0.516	1.6	383	38.984	0.516	1.6	384	39.78	0.516	1.6	385	40.577	0.516	1.6
386	41.373	0.516	1.6	387	42.169	0.516	1.6	388	-0.831	2.916	1.6	389	-0.035	2.916	1.6
390	0.762	2.916	1.6	391	1.558	2.916	1.6	392	2.354	2.916	1.6	393	3.151	2.916	1.6
394	3.947	2.916	1.6	395	4.743	2.916	1.6	396	5.54	2.916	1.6	397	6.336	2.916	1.6
398	7.132	2.916	1.6	399	7.928	2.916	1.6	400	8.725	2.916	1.6	401	9.521	2.916	1.6
402	10.317	2.916	1.6	403	11.114	2.916	1.6	404	11.91	2.916	1.6	405	12.706	2.916	1.6
406	13.502	2.916	1.6	407	14.299	2.916	1.6	408	15.095	2.916	1.6	409	15.891	2.916	1.6
410	16.688	2.916	1.6	411	17.484	2.916	1.6	412	18.28	2.916	1.6	413	19.077	2.916	1.6
414	19.873	2.916	1.6	415	20.669	2.916	1.6	416	21.465	2.916	1.6	417	22.262	2.916	1.6
418	23.058	2.916	1.6	419	23.854	2.916	1.6	420	24.651	2.916	1.6	421	25.447	2.916	1.6
422	26.243	2.916	1.6	423	27.04	2.916	1.6	424	27.836	2.916	1.6	425	28.632	2.916	1.6
426	29.428	2.916	1.6	427	30.225	2.916	1.6	428	31.021	2.916	1.6	429	31.817	2.916	1.6
430	32.614	2.916	1.6	431	33.41	2.916	1.6	432	34.206	2.916	1.6	433	35.002	2.916	1.6
434	35.799	2.916	1.6	435	36.595	2.916	1.6	436	37.391	2.916	1.6	437	38.188	2.916	1.6
438	38.984	2.916	1.6	439	39.78	2.916	1.6	440	40.577	2.916	1.6	441	41.373	2.916	1.6
442	42.169	2.916	1.6	443	-0.831	0.516	2.4	444	-0.035	0.516	2.4	445	0.762	0.516	2.4
446	1.558	0.516	2.4	447	2.354	0.516	2.4	448	3.151	0.516	2.4	449	3.947	0.516	2.4
450	4.743	0.516	2.4	451	5.54	0.516	2.4	452	6.336	0.516	2.4	453	7.132	0.516	2.4
454	7.928	0.516	2.4	455	8.725	0.516	2.4	456	9.521	0.516	2.4	457	10.317	0.516	2.4
458	11.114	0.516	2.4	459	11.91	0.516	2.4	460	12.706	0.516	2.4	461	13.502	0.516	2.4
462	14.299	0.516	2.4	463	15.095	0.516	2.4	464	15.891	0.516	2.4	465	16.688	0.516	2.4
466	17.484	0.516	2.4	467	18.28	0.516	2.4	468	19.077	0.516	2.4	469	19.873	0.516	2.4
470	20.669	0.516	2.4	471	21.465	0.516	2.4	472	22.262	0.516	2.4	473	23.058	0.516	2.4
474	23.854	0.516	2.4	475	24.651	0.516	2.4	476	25.447	0.516	2.4	477	26.243	0.516	2.4
478	27.04	0.516	2.4	479	27.836	0.516	2.4	480	28.632	0.516	2.4	481	29.428	0.516	2.4
482	30.225	0.516	2.4	483	31.021	0.516	2.4	484	31.817	0.516	2.4	485	32.614	0.516	2.4
486	33.41	0.516	2.4	487	34.206	0.516	2.4	488	35.002	0.516	2.4	489	35.799	0.516	2.4
490	36.595	0.516	2.4	491	37.391	0.516	2.4	492	38.188	0.516	2.4	493	38.984	0.516	2.4
494	39.78	0.516	2.4	495	40.577	0.516	2.4	496	41.373	0.516	2.4	497	42.169	0.516	2.4
498	-0.831	1.316	2.4	499	-0.035	1.316	2.4	500	0.762	1.316	2.4	501	1.558	1.316	2.4
502	2.354	1.316	2.4	503	3.151	1.316	2.4	504	3.947	1.316	2.4	505	4.743	1.316	2.4
506	5.54	1.316	2.4	507	6.336	1.316	2.4	508	7.132	1.316	2.4	509	7.928	1.316	2.4
510	8.725	1.316	2.4	511	9.521	1.316	2.4	512	10.317	1.316	2.4	513	11.114	1.316	2.4
514	11.91	1.316	2.4	515	12.706	1.316	2.4	516	13.502	1.316	2.4	517	14.299	1.316	2.4
518	15.095	1.316	2.4	519	15.891	1.316	2.4	520	16.688	1.316	2.4	521	17.484	1.316	2.4
522	18.28	1.316	2.4	523	19.077	1.316	2.4	524	19.873	1.316	2.4	525	20.669	1.316	2.4
526	21.465	1.316	2.4	527	22.262	1.316	2.4	528	23.058	1.316	2.4	529	23.854	1.316	2.4
530	24.651	1.316	2.4	531	25.447	1.316	2.4	532	26.243	1.316	2.4	533	27.04	1.316	2.4
534	27.836	1.316	2.4	535	28.632	1.316	2.4	536	29.428	1.316	2.4	537	30.225	1.316	2.4
538	31.021	1.316	2.4	539	31.817	1.316	2.4	540	32.614	1.316	2.4	541	33.41	1.316	2.4
542	34.206	1.316	2.4	543	35.002	1.316	2.4	544	35.799	1.316	2.4	545	36.595	1.316	2.4
546	37.391	1.316	2.4	547	38.188	1.316	2.4	548	38.984	1.316	2.4	549	39.78	1.316	2.4
550	40.577	1.316	2.4	551	41.373	1.316	2.4	552	42.169	1.316	2.4	553	20.669	1.716	2.4
554	-0.831	2.116	2.4	555	-0.035	2.116	2.4	556	0.762	2.116	2.4	557	1.558	2.116	2.4
558	2.354	2.116	2.4	559	3.151	2.116	2.4	560	3.947	2.116	2.4	561	4.743	2.116	2.4
562	5.54	2.116	2.4	563	6.336	2.116	2.4	564	7.132	2.116	2.4	565	7.928	2.116	2.4
566	8.725	2.116	2.4	567	9.521	2.116	2.4	568	10.317	2.116	2.4	569	11.114	2.116	2.4
570	11.91	2.116	2.4	571	12.706	2.116	2.4	572	13.502	2.116	2.4	573	14.299	2.116	2.4
574	15.095	2.116	2.4	575	15.891	2.116	2.4	576	16.688	2.116	2.4	577	17.484	2.116	2.4
578	18.28	2.116	2.4	579	19.077	2.116	2.4	580	19.873	2.116	2.4	581	20.669	2.116	2.4
582	21.465	2.116	2.4	583	22.262	2.116	2.4	584	23.058	2.116	2.4	585	23.854	2.116	2.4
586	24.651	2.116	2.4	587	25.447	2.116	2.4	588	26.243	2.116	2.4	589	27.04	2.116	2.4
590	27.836	2.116	2.4	591	28.632	2.116	2.4	592	29.428	2.116	2.4	593	30.225	2.116	2.4
594	31.021	2.116	2.4	595	31.817	2.116	2.4	596	32.614	2.116	2.4	597	33.41	2.116	2.4
598	34.206	2.116	2.4	599	35.002	2.116	2.4	600	35.799	2.116	2.4	601	36.595	2.116	2.4
602	37.391	2.116	2.4	603	38.188	2.116	2.4	604	38.984	2.116	2.4	605	39.78	2.116	2.4
606	40.577	2.116	2.4	607	41.373	2.116	2.4	608	42.169	2.116	2.4	609	-0.831	2.916	2.4
610	-0.035	2.916	2.4	611	0.762	2.916	2.4	612	1.558	2.916	2.4	613	2.354	2.916	2.4
614	3.151	2.916	2.4	615	3.947	2.916	2.4	616	4.743	2.916	2.4	617	5.54	2.916	2.4
618	6.336	2.916	2.4	619	7.132	2.916	2.4	620	7.928	2.916	2.4	621	8.725	2.916	2.4
622	9.521	2.916	2.4	623	10.317	2.916	2.4	624	11.114	2.916	2.4	625	11.91	2.916	2.4
626	12.706	2.916	2.4	627	13.502	2.916	2.4	628	14.299	2.916	2.4	629	15.095	2.916	2.4
630	15.891	2.916	2.4	631	16.688	2.916	2.4	632	17.484	2.916	2.4	633	18.28	2.916	2.4
634	19.077	2.916	2.4	635	19.873	2.916	2.4	636	20.669	2.916	2.4	637	21.465	2.916	2.4
638	22.262	2.916	2.4	639	23.058	2.916	2.4	640	23.854	2.916	2.4	641	24.651	2.916	2.4
642	25.447	2.916	2.4	643	26.243	2.916	2.4	644	27.04	2.916	2.4	645	27.836	2.916	2.4
646	28.632	2.916	2.4	647	29.428	2.916	2.4	648	30.225	2.916	2.4	649	31.021	2.916	2.4
650	31.817	2.916	2.4	651	32.614	2.916	2.4	652	33.41	2.916	2.4	653	34.206	2.916	2.4
654	35.002	2.916	2.4	655	35.799	2.916	2.4	656	36.595	2.916	2.4	657	37.391	2.916	2.4
658	38.188	2.916	2.4	659	38.984	2.916	2.4	660	39.78	2.916	2.4	661	40.577	2.916	2.4
662	41.373	2.916	2.4	663	42.169	2.916	2.4								

5.2 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. [kN]*
***Fy**: componente della forza lungo l'asse Y. [kN]*
***Fz**: componente della forza lungo l'asse Z. [kN]*
***Mx**: componente del momento attorno all'asse X. [kN*m]*
***My**: componente del momento attorno all'asse Y. [kN*m]*
***Mz**: componente del momento attorno all'asse Z. [kN*m]*

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1	56	Eccezionali Qk	0	1.211	0	0	0	0
3	276	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
5	56	Eccezionali qki	0	2.851	0	0	0	0
7	276	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
9	277	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
11	277	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
13	277	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
15	275	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
17	275	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
19	275	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
21	275	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
23	53	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
25	53	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
27	274	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
29	273	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
31	273	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
33	273	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
35	273	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
37	51	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
39	51	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
41	272	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
43	271	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
45	271	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
47	271	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
49	271	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
51	49	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
53	49	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
55	270	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
57	269	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
59	269	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
61	269	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
63	269	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
65	47	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
67	47	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
69	268	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
71	267	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
73	267	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
75	267	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
77	267	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
79	45	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
81	45	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
83	266	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
85	265	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
87	265	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
89	265	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
91	265	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
93	43	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2	277	Eccezionali Qk	0	2.645	0	0	0	0
4	55	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
6	277	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
8	55	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
10	276	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
12	276	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
14	276	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
16	54	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
18	54	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
20	275	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
22	274	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
24	274	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
26	274	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
28	274	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
30	52	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
32	52	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
34	273	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
36	272	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
38	272	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
40	272	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
42	272	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
44	50	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
46	50	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
48	271	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
50	270	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
52	270	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
54	270	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
56	270	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
58	48	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
60	48	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
62	269	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
64	268	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
66	268	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
68	268	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
70	268	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
72	46	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
74	46	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
76	267	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
78	266	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
80	266	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
82	266	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
84	266	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
86	44	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
88	44	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
90	265	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
92	264	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
94	264	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
95	43	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	96	264	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
97	264	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	98	264	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
99	263	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	100	42	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
101	263	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	102	42	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
103	263	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	104	263	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
105	263	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	106	262	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
107	41	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	108	262	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
109	41	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	110	262	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
111	262	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	112	262	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
113	261	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	114	40	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
115	261	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	116	40	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
117	261	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	118	261	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
119	261	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	120	260	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
121	39	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	122	260	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
123	39	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	124	260	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
125	260	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	126	260	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
127	259	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	128	38	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
129	259	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	130	38	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
131	259	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	132	259	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
133	259	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	134	258	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
135	37	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	136	258	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
137	37	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	138	258	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
139	258	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	140	258	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
141	257	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	142	36	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
143	257	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	144	36	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
145	257	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	146	257	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
147	257	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	148	256	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
149	35	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	150	256	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
151	35	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	152	256	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
153	256	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	154	256	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
155	255	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	156	34	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
157	255	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	158	34	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
159	255	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	160	255	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
161	255	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	162	254	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
163	33	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	164	254	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
165	33	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	166	254	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
167	254	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	168	254	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
169	253	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	170	32	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
171	253	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	172	32	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
173	253	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	174	253	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
175	253	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	176	252	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
177	31	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	178	252	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
179	31	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	180	252	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
181	252	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	182	252	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
183	251	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	184	30	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
185	251	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	186	30	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
187	251	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	188	251	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
189	251	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	190	250	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
191	29	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	192	250	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
193	29	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	194	250	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
195	250	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	196	250	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
197	249	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	198	28	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
199	249	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	200	28	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
201	249	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	202	249	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
203	249	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	204	248	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
205	27	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	206	248	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
207	27	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	208	248	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
209	248	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	210	248	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
211	247	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	212	26	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
213	247	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	214	26	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
215	247	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	216	247	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
217	247	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	218	246	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
219	25	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	220	246	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
221	25	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	222	246	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
223	246	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	224	246	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
225	245	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	226	24	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
227	245	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	228	24	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
229	245	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	230	245	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
231	245	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	232	244	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
233	23	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	234	244	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
235	23	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	236	244	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
237	244	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	238	244	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
239	243	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	240	22	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
241	243	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	242	22	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
243	243	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	244	243	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
245	243	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	246	242	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
247	21	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	248	242	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
249	21	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	250	242	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
251	242	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	252	242	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
253	241	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	254	20	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
255	241	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	256	20	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
257	241	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	258	241	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
259	241	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	260	240	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
261	19	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	262	240	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
263	19	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	264	240	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
265	240	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	266	240	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
267	239	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	268	18	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
269	239	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	270	18	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
271	239	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	272	239	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
273	239	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	274	238	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
275	17	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	276	238	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
277	17	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	278	238	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
279	238	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	280	238	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
281	237	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	282	16	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
283	237	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	284	16	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
285	237	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	286	237	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
287	237	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	288	236	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
289	15	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	290	236	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
291	15	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	292	236	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
293	236	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	294	236	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
295	235	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	296	14	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
297	235	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	298	14	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
299	235	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	300	235	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
301	235	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	302	234	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
303	13	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	304	234	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
305	13	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	306	234	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
307	234	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	308	234	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
309	233	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	310	12	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
311	233	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	312	12	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
313	233	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	314	233	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
315	233	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	316	232	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
317	11	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	318	232	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
319	11	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	320	232	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
321	232	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	322	232	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
323	231	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	324	10	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
325	231	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	326	10	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
327	231	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	328	231	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
329	231	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	330	230	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
331	9	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	332	230	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
333	9	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	334	230	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
335	230	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	336	230	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
337	229	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	338	8	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
339	229	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	340	8	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
341	229	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	342	229	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
343	229	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	344	228	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
345	7	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	346	228	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
347	7	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	348	228	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
349	228	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	350	228	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
351	227	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	352	6	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
353	227	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	354	6	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
355	227	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	356	227	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
357	227	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	358	226	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
359	5	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	360	226	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
361	5	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	362	226	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
363	226	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	364	226	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
365	225	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0	366	4	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0
367	225	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	368	4	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
369	225	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	370	225	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
371	225	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	372	224	Eccezionali Qk	0	5.29	0	0	0	0
373	3	Eccezionali Qk	0	2.421	0	0	0	0	374	224	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
375	3	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	376	224	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
377	224	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	378	224	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
379	223	Eccezionali Qk	0	2.645	0	0	0	0	380	2	Eccezionali Qk	0	1.211	0	0	0	0
381	223	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	382	2	Eccezionali qki	0	2.851	0	0	0	0
383	223	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	384	223	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
385	223	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	386	387	Eccezionali Qk	0	3.092	0	0	0	0
387	386	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	388	387	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
389	386	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	390	387	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
391	386	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	392	387	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
393	386	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	394	387	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
395	386	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	396	385	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
397	385	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	398	385	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
399	385	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	400	385	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
401	384	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	402	384	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
403	384	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	404	384	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
405	384	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	406	383	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
407	383	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	408	383	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
409	383	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	410	383	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
411	382	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	412	382	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
413	382	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	414	382	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
415	382	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	416	381	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
417	381	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	418	381	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
419	381	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	420	381	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
421	380	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	422	380	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
423	380	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	424	380	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
425	380	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	426	379	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
427	379	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	428	379	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
429	379	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	430	379	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
431	378	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	432	378	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
433	378	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	434	378	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
435	378	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	436	377	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
437	377	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	438	377	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
439	377	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	440	377	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
441	376	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	442	376	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
443	376	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	444	376	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
445	376	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	446	375	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
447	375	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	448	375	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
449	375	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	450	375	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
451	374	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	452	374	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
453	374	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	454	374	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
455	374	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	456	373	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
457	373	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	458	373	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
459	373	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	460	373	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
461	372	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	462	372	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
463	372	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	464	372	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
465	372	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	466	371	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
467	371	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	468	371	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
469	371	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	470	371	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
471	370	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	472	370	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
473	370	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	474	370	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
475	370	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	476	369	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
477	369	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	478	369	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
479	369	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	480	369	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
481	368	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	482	368	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
483	368	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	484	368	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
485	368	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	486	367	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
487	367	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	488	367	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
489	367	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	490	367	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
491	366	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	492	366	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
493	366	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	494	366	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
495	366	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	496	365	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
497	365	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	498	365	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
499	365	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	500	365	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
501	364	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	502	364	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
503	364	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	504	364	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
505	364	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	506	363	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
507	363	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	508	363	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
509	363	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	510	363	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
511	362	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	512	362	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
513	362	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	514	362	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
515	362	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	516	361	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
517	361	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	518	361	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
519	361	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	520	361	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
521	360	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	522	360	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
523	360	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	524	360	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
525	360	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	526	359	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
527	359	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	528	359	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
529	359	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	530	359	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
531	358	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	532	358	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
533	358	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	534	358	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
535	358	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	536	357	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
537	357	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	538	357	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
539	357	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	540	357	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
541	356	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	542	356	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
543	356	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	544	356	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
545	356	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	546	355	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
547	355	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	548	355	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
549	355	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	550	355	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
551	354	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	552	354	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
553	354	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	554	354	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
555	354	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	556	353	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
557	353	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	558	353	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
559	353	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	560	353	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
561	352	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	562	352	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
563	352	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	564	352	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
565	352	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	566	351	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
567	351	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	568	351	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
569	351	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	570	351	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
571	350	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	572	350	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
573	350	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	574	350	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
575	350	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	576	349	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
577	349	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	578	349	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
579	349	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	580	349	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
581	348	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	582	348	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
583	348	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	584	348	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
585	348	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	586	347	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
587	347	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	588	347	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
589	347	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	590	347	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
591	346	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	592	346	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
593	346	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	594	346	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
595	346	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	596	345	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
597	345	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	598	345	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
599	345	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	600	345	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
601	344	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	602	344	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
603	344	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	604	344	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
605	344	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	606	343	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
607	343	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	608	343	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
609	343	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	610	343	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
611	342	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	612	342	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
613	342	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	614	342	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
615	342	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	616	341	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
617	341	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	618	341	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
619	341	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	620	341	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
621	340	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	622	340	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
623	340	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	624	340	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
625	340	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	626	339	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
627	339	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	628	339	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
629	339	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	630	339	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
631	338	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	632	338	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
633	338	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	634	338	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
635	338	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	636	337	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
637	337	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	638	337	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
639	337	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	640	337	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
641	336	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	642	336	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
643	336	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	644	336	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
645	336	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	646	335	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0
647	335	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	648	335	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
649	335	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	650	335	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
651	334	Eccezionali Qk	0	6.184	0	0	0	0	652	334	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
653	334	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	654	334	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
655	334	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	656	333	Eccezionali Qk	0	3.092	0	0	0	0
657	333	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	658	333	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
659	333	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	660	333	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
661	497	Eccezionali Qk	0	1.658	0	0	0	0	662	496	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
663	497	Eccezionali qki	0	2.851	0	0	0	0	664	496	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
665	497	Terreno sisma Y SLV	0	0.612	0	0	0	0	666	496	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
667	497	Terreno sisma Y SLO	0	0.247	0	0	0	0	668	496	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
669	497	Terreno sisma Y SLD	0	0.307	0	0	0	0	670	496	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
671	495	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	672	495	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
673	495	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	674	495	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
675	495	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	676	494	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
677	494	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	678	494	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
679	494	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	680	494	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
681	493	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	682	493	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
683	493	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	684	493	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
685	493	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	686	492	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
687	492	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	688	492	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
689	492	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	690	492	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
691	491	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	692	491	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
693	491	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	694	491	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
695	491	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	696	490	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
697	490	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	698	490	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
699	490	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	700	490	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
701	489	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	702	489	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
703	489	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	704	489	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
705	489	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	706	488	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
707	488	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	708	488	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
709	488	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	710	488	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
711	487	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	712	487	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
713	487	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	714	487	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
715	487	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	716	486	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
717	486	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	718	486	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
719	486	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	720	486	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
721	485	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	722	485	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
723	485	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	724	485	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
725	485	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	726	484	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
727	484	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	728	484	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
729	484	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	730	484	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
731	483	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	732	483	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
733	483	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	734	483	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
735	483	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	736	482	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
737	482	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	738	482	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
739	482	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	740	482	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
741	481	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	742	481	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
743	481	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	744	481	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
745	481	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	746	480	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
747	480	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	748	480	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
749	480	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	750	480	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
751	479	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	752	479	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
753	479	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	754	479	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
755	479	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	756	478	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
757	478	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	758	478	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
759	478	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	760	478	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
761	477	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	762	477	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
763	477	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	764	477	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
765	477	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	766	476	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
767	476	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	768	476	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
769	476	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	770	476	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
771	475	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	772	475	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
773	475	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	774	475	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
775	475	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	776	474	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
777	474	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	778	474	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
779	474	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	780	474	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
781	473	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	782	473	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
783	473	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	784	473	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
785	473	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	786	472	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
787	472	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	788	472	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
789	472	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	790	472	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
791	471	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	792	471	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
793	471	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	794	471	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
795	471	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	796	470	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
797	470	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	798	470	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
799	470	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	800	470	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
801	469	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	802	469	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
803	469	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	804	469	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
805	469	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	806	468	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
807	468	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	808	468	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
809	468	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	810	468	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
811	467	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	812	467	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
813	467	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	814	467	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
815	467	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	816	466	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
817	466	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	818	466	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
819	466	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	820	466	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
821	465	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	822	465	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
823	465	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	824	465	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
825	465	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	826	464	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
827	464	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	828	464	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
829	464	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	830	464	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
831	463	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	832	463	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
833	463	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	834	463	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
835	463	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	836	462	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
837	462	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	838	462	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
839	462	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	840	462	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
841	461	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	842	461	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
843	461	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	844	461	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
845	461	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	846	460	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
847	460	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	848	460	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
849	460	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	850	460	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
851	459	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	852	459	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
853	459	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	854	459	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
855	459	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	856	458	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
857	458	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	858	458	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
859	458	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	860	458	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
861	457	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	862	457	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
863	457	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	864	457	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
865	457	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	866	456	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
867	456	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	868	456	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
869	456	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	870	456	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
871	455	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	872	455	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
873	455	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	874	455	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
875	455	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	876	454	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
877	454	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	878	454	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
879	454	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	880	454	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
881	453	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	882	453	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
883	453	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	884	453	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
885	453	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	886	452	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
887	452	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	888	452	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
889	452	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	890	452	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
891	451	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	892	451	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
893	451	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	894	451	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
895	451	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	896	450	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
897	450	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	898	450	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
899	450	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	900	450	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
901	449	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	902	449	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
903	449	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	904	449	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
905	449	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	906	448	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
907	448	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	908	448	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
909	448	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	910	448	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
911	447	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	912	447	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
913	447	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	914	447	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
915	447	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	916	446	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
917	446	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	918	446	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
919	446	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	920	446	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
921	445	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0	922	445	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0
923	445	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	924	445	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
925	445	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	926	444	Eccezionali Qk	0	3.315	0	0	0	0
927	444	Eccezionali qki	0	5.701	0	0	0	0	928	444	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
929	444	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	930	444	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
931	443	Eccezionali Qk	0	1.658	0	0	0	0	932	443	Eccezionali qki	0	2.851	0	0	0	0
933	443	Terreno sisma Y SLV	0	0.612	0	0	0	0	934	443	Terreno sisma Y SLO	0	0.247	0	0	0	0
935	443	Terreno sisma Y SLD	0	0.307	0	0	0	0	936	168	Eccezionali Qk	0	-1.2E0	0	0	0	0
937	278	Eccezionali Qk	0	-2.6E0	0	0	0	0	938	279	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
939	169	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	940	168	Eccezionali qki	0	-2.9E0	0	0	0	0
941	278	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	942	279	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
943	169	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	944	278	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
945	279	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	946	278	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
947	279	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	948	278	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
949	279	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	950	280	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
951	170	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	952	280	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
953	170	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	954	280	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
955	280	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	956	280	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
957	281	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	958	171	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
959	281	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	960	171	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
961	281	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	962	281	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
963	281	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	964	282	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
965	172	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	966	282	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
967	172	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	968	282	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
969	282	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	970	282	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
971	283	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	972	173	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
973	283	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	974	173	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
975	283	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	976	283	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
977	283	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	978	284	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
979	174	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	980	284	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
981	174	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	982	284	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
983	284	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	984	284	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
985	285	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	986	175	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
987	285	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	988	175	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
989	285	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	990	285	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
991	285	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	992	286	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
993	176	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	994	286	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
995	176	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	996	286	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
997	286	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	998	286	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
999	287	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1000	177	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1001	287	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1002	177	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1003	287	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1004	287	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1005	287	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1006	288	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1007	178	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1008	288	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1009	178	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1010	288	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1011	288	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1012	288	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1013	289	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1014	179	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1015	289	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1016	179	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1017	289	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1018	289	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1019	289	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1020	290	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1021	180	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1022	290	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1023	180	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1024	290	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1025	290	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1026	290	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1027	291	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1028	181	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1029	291	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1030	181	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1031	291	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1032	291	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1033	291	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1034	292	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1035	182	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1036	292	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1037	182	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1038	292	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1039	292	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1040	292	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1041	293	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1042	183	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1043	293	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1044	183	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1045	293	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1046	293	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1047	293	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1048	294	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1049	184	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1050	294	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1051	184	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1052	294	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1053	294	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1054	294	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1055	295	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1056	185	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1057	295	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1058	185	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1059	295	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1060	295	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1061	295	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1062	296	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1063	186	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1064	296	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1065	186	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1066	296	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1067	296	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1068	296	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1069	297	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1070	187	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1071	297	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1072	187	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1073	297	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1074	297	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1075	297	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1076	298	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1077	188	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1078	298	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1079	188	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1080	298	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1081	298	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1082	298	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1083	299	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1084	189	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1085	299	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1086	189	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1087	299	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1088	299	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1089	299	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1090	300	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1091	190	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1092	300	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1093	190	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1094	300	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1095	300	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1096	300	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1097	301	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1098	191	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1099	301	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1100	191	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1101	301	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1102	301	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1103	301	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1104	302	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1105	192	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1106	302	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1107	192	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1108	302	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1109	302	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1110	302	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1111	303	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1112	193	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1113	303	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1114	193	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1115	303	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1116	303	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1117	303	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1118	304	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1119	194	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1120	304	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1121	194	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1122	304	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1123	304	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1124	304	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1125	305	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1126	195	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1127	305	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1128	195	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1129	305	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1130	305	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1131	305	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1132	306	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1133	196	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1134	306	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1135	196	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1136	306	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1137	306	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1138	306	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1139	307	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1140	197	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1141	307	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1142	197	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1143	307	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1144	307	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1145	307	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1146	308	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1147	198	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1148	308	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1149	198	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1150	308	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1151	308	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1152	308	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1153	309	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1154	199	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1155	309	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1156	199	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1157	309	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1158	309	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1159	309	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1160	310	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1161	200	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1162	310	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1163	200	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1164	310	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1165	310	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1166	310	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1167	311	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1168	201	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1169	311	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1170	201	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1171	311	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1172	311	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1173	311	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1174	312	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1175	202	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1176	312	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1177	202	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1178	312	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1179	312	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1180	312	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1181	313	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1182	203	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1183	313	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1184	203	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1185	313	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1186	313	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1187	313	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1188	314	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1189	204	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1190	314	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1191	204	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1192	314	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1193	314	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1194	314	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1195	315	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1196	205	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1197	315	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1198	205	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1199	315	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1200	315	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1201	315	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1202	316	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1203	206	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1204	316	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1205	206	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1206	316	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1207	316	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1208	316	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1209	317	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1210	207	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1211	317	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1212	207	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1213	317	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1214	317	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1215	317	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1216	318	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1217	208	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1218	318	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1219	208	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1220	318	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1221	318	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1222	318	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1223	319	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1224	209	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1225	319	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1226	209	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1227	319	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1228	319	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1229	319	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1230	320	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1231	210	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1232	320	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1233	210	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1234	320	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1235	320	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1236	320	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1237	321	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1238	211	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1239	321	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1240	211	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1241	321	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1242	321	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1243	321	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1244	322	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1245	212	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1246	322	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1247	212	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1248	322	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1249	322	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1250	322	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1251	323	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1252	213	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1253	323	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1254	213	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1255	323	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1256	323	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1257	323	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1258	324	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1259	214	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1260	324	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1261	214	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1262	324	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1263	324	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1264	324	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1265	325	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1266	215	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1267	325	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1268	215	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1269	325	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1270	325	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1271	325	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1272	326	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1273	216	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1274	326	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1275	216	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1276	326	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1277	326	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1278	326	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1279	327	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1280	217	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1281	327	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1282	217	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1283	327	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1284	327	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1285	327	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1286	328	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1287	218	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1288	328	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1289	218	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1290	328	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1291	328	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1292	328	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1293	329	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1294	219	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1295	329	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1296	219	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1297	329	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1298	329	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1299	329	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1300	330	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0
1301	220	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	1302	330	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1303	220	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1304	330	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1305	330	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1306	330	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1307	331	Eccezionali Qk	0	-5.29	0	0	0	0	1308	221	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
1309	331	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1310	221	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1311	331	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1312	331	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1313	331	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1314	332	Eccezionali Qk	0	-2.6E0	0	0	0	0
1315	222	Eccezionali Qk	0	-1.2E0	0	0	0	0	1316	332	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1317	222	Eccezionali qki	0	-2.9E0	0	0	0	0	1318	332	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1319	332	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1320	332	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1321	388	Eccezionali Qk	0	-3.1E0	0	0	0	0	1322	389	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1323	388	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1324	389	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1325	388	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1326	389	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1327	388	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1328	389	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1329	388	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1330	389	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1331	390	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1332	390	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1333	390	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1334	390	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1335	390	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1336	391	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1337	391	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1338	391	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1339	391	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1340	391	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1341	392	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1342	392	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1343	392	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1344	392	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1345	392	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1346	393	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1347	393	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1348	393	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1349	393	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1350	393	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1351	394	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1352	394	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1353	394	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1354	394	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1355	394	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1356	395	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1357	395	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1358	395	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1359	395	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1360	395	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1361	396	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1362	396	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1363	396	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1364	396	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1365	396	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1366	397	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1367	397	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1368	397	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1369	397	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1370	397	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1371	398	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1372	398	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1373	398	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1374	398	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1375	398	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1376	399	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1377	399	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1378	399	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1379	399	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1380	399	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1381	400	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1382	400	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1383	400	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1384	400	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1385	400	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1386	401	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1387	401	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1388	401	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1389	401	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1390	401	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1391	402	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1392	402	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1393	402	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1394	402	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1395	402	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1396	403	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1397	403	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1398	403	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1399	403	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1400	403	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1401	404	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1402	404	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1403	404	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1404	404	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1405	404	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1406	405	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1407	405	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1408	405	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1409	405	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1410	405	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1411	406	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1412	406	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1413	406	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1414	406	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1415	406	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1416	407	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1417	407	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1418	407	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1419	407	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1420	407	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1421	408	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1422	408	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1423	408	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1424	408	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1425	408	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1426	409	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1427	409	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1428	409	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1429	409	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1430	409	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1431	410	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1432	410	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1433	410	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1434	410	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1435	410	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1436	411	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1437	411	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1438	411	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1439	411	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1440	411	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1441	412	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1442	412	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1443	412	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1444	412	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1445	412	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1446	413	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1447	413	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1448	413	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1449	413	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1450	413	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1451	414	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1452	414	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1453	414	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1454	414	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1455	414	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1456	415	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1457	415	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1458	415	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1459	415	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1460	415	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1461	416	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1462	416	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1463	416	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1464	416	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1465	416	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1466	417	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1467	417	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1468	417	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1469	417	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1470	417	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1471	418	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1472	418	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1473	418	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1474	418	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1475	418	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1476	419	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1477	419	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1478	419	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1479	419	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1480	419	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1481	420	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1482	420	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1483	420	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1484	420	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1485	420	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1486	421	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1487	421	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1488	421	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1489	421	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1490	421	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1491	422	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1492	422	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1493	422	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1494	422	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1495	422	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1496	423	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1497	423	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1498	423	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1499	423	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1500	423	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1501	424	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1502	424	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1503	424	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1504	424	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1505	424	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1506	425	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1507	425	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1508	425	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1509	425	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1510	425	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1511	426	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1512	426	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1513	426	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1514	426	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1515	426	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1516	427	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1517	427	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1518	427	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1519	427	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1520	427	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1521	428	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1522	428	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1523	428	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1524	428	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1525	428	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1526	429	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1527	429	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1528	429	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1529	429	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1530	429	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1531	430	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1532	430	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1533	430	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1534	430	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1535	430	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1536	431	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1537	431	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1538	431	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1539	431	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1540	431	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1541	432	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1542	432	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1543	432	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1544	432	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1545	432	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1546	433	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1547	433	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1548	433	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1549	433	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1550	433	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1551	434	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1552	434	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1553	434	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1554	434	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1555	434	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1556	435	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1557	435	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1558	435	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1559	435	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1560	435	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1561	436	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1562	436	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1563	436	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1564	436	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1565	436	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1566	437	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1567	437	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1568	437	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1569	437	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1570	437	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1571	438	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1572	438	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1573	438	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1574	438	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1575	438	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1576	439	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1577	439	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1578	439	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0
1579	439	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1580	439	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1581	440	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0	1582	440	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
1583	440	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0	1584	440	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0
1585	440	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0	1586	441	Eccezionali Qk	0	-6.2E0	0	0	0	0
1587	441	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	1588	441	Terreno sisma Y SLV	0	2.446	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1589	441	Terreno sisma Y SLO	0	0.988	0	0	0	0	1590	441	Terreno sisma Y SLD	0	1.229	0	0	0	0
1591	442	Eccezionali Qk	0	-3.1E0	0	0	0	0	1592	442	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1593	442	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1594	442	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1595	442	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1596	609	Eccezionali Qk	0	-1.7E0	0	0	0	0
1597	610	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1598	609	Eccezionali qki	0	-2.9E0	0	0	0	0
1599	610	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1600	609	Terreno sisma Y SLV	0	0.612	0	0	0	0
1601	610	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1602	609	Terreno sisma Y SLO	0	0.247	0	0	0	0
1603	610	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1604	609	Terreno sisma Y SLD	0	0.307	0	0	0	0
1605	610	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1606	611	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1607	611	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1608	611	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1609	611	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1610	611	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1611	612	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1612	612	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1613	612	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1614	612	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1615	612	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1616	613	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1617	613	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1618	613	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1619	613	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1620	613	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1621	614	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1622	614	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1623	614	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1624	614	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1625	614	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1626	615	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1627	615	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1628	615	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1629	615	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1630	615	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1631	616	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1632	616	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1633	616	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1634	616	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1635	616	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1636	617	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1637	617	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1638	617	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1639	617	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1640	617	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1641	618	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1642	618	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1643	618	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1644	618	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1645	618	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1646	619	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1647	619	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1648	619	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1649	619	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1650	619	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1651	620	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1652	620	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1653	620	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1654	620	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1655	620	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1656	621	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1657	621	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1658	621	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1659	621	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1660	621	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1661	622	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1662	622	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1663	622	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1664	622	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1665	622	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1666	623	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1667	623	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1668	623	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1669	623	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1670	623	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1671	624	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1672	624	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1673	624	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1674	624	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1675	624	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1676	625	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1677	625	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1678	625	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1679	625	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1680	625	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1681	626	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1682	626	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1683	626	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1684	626	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1685	626	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1686	627	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1687	627	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1688	627	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1689	627	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1690	627	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1691	628	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1692	628	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1693	628	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1694	628	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1695	628	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1696	629	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1697	629	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1698	629	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1699	629	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1700	629	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1701	630	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1702	630	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1703	630	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1704	630	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1705	630	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1706	631	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1707	631	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1708	631	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1709	631	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1710	631	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1711	632	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1712	632	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1713	632	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1714	632	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1715	632	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1716	633	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1717	633	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1718	633	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1719	633	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1720	633	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1721	634	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1722	634	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1723	634	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1724	634	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1725	634	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1726	635	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1727	635	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1728	635	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1729	635	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1730	635	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1731	636	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1732	636	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1733	636	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1734	636	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1735	636	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1736	637	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1737	637	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1738	637	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1739	637	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1740	637	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1741	638	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1742	638	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1743	638	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1744	638	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1745	638	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1746	639	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1747	639	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1748	639	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1749	639	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1750	639	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1751	640	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1752	640	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1753	640	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1754	640	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1755	640	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1756	641	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1757	641	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1758	641	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1759	641	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1760	641	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1761	642	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1762	642	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1763	642	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1764	642	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1765	642	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1766	643	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1767	643	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1768	643	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1769	643	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1770	643	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1771	644	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1772	644	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1773	644	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1774	644	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1775	644	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1776	645	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1777	645	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1778	645	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1779	645	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1780	645	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1781	646	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1782	646	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1783	646	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1784	646	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1785	646	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1786	647	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1787	647	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1788	647	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1789	647	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1790	647	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1791	648	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1792	648	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1793	648	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1794	648	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1795	648	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1796	649	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1797	649	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1798	649	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1799	649	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1800	649	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1801	650	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1802	650	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1803	650	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1804	650	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1805	650	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1806	651	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1807	651	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1808	651	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1809	651	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1810	651	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1811	652	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1812	652	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1813	652	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1814	652	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1815	652	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1816	653	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1817	653	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1818	653	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1819	653	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1820	653	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1821	654	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1822	654	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1823	654	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1824	654	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1825	654	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1826	655	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1827	655	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1828	655	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1829	655	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1830	655	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1831	656	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1832	656	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1833	656	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1834	656	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1835	656	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1836	657	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1837	657	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1838	657	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1839	657	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1840	657	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1841	658	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1842	658	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1843	658	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1844	658	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1845	658	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1846	659	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1847	659	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1848	659	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1849	659	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1850	659	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1851	660	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1852	660	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1853	660	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1854	660	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1855	660	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1856	661	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0
1857	661	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	1858	661	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0
1859	661	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0	1860	661	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0
1861	662	Eccezionali Qk	0	-3.3E0	0	0	0	0	1862	662	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
1863	662	Terreno sisma Y SLV	0	1.223	0	0	0	0	1864	662	Terreno sisma Y SLO	0	0.494	0	0	0	0
1865	662	Terreno sisma Y SLD	0	0.615	0	0	0	0	1866	663	Eccezionali Qk	0	-1.7E0	0	0	0	0
1867	663	Eccezionali qki	0	-2.9E0	0	0	0	0	1868	663	Terreno sisma Y SLV	0	0.612	0	0	0	0
1869	663	Terreno sisma Y SLO	0	0.247	0	0	0	0	1870	663	Terreno sisma Y SLD	0	0.307	0	0	0	0
1871	443	Permanenti portati	0	0	-1.2E1	0	0	0	1872	444	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
1873	499	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	1874	498	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
1875	443	Eccezionali Qk	0	0	-3.0E0	0	0	0	1876	444	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0
1877	499	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0	1878	498	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0
1879	443	Eccezionali qft	0	0	-3.1E0	0	0	0	1880	444	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
1881	499	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	1882	498	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
1883	555	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	1884	554	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
1885	555	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0	1886	554	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0
1887	555	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	1888	554	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
1889	610	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	1890	609	Permanenti portati	0	0	-1.2E1	0	0	0
1891	610	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1892	609	Eccezionali Qk	0	0	-3.0E0	0	0	0
1893	610	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	1894	609	Eccezionali qft	0	0	-3.1E0	0	0	0
1895	445	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	1896	500	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
1897	445	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1898	500	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1899	445	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	1900	500	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
1901	556	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	1902	556	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1903	556	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	1904	611	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1905	611	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1906	611	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
1907	446	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	1908	501	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
1909	446	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1910	501	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1911	446	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	1912	501	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
1913	557	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	1914	557	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1915	557	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	1916	612	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
1917	612	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1918	612	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
1919	447	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	1920	502	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
1921	447	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1922	502	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1923	447	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	1924	502	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
1925	558	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	1926	558	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1927	558	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	1928	613	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
1929	613	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1930	613	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
1931	448	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	1932	503	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
1933	448	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1934	503	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1935	448	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	1936	503	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
1937	559	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	1938	559	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1939	559	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	1940	614	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
1941	614	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1942	614	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
1943	449	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	1944	504	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
1945	449	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1946	504	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1947	449	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	1948	504	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
1949	560	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	1950	560	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1951	560	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	1952	615	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
1953	615	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1954	615	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
1955	450	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	1956	505	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
1957	450	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1958	505	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1959	450	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	1960	505	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
1961	561	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	1962	561	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1963	561	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	1964	616	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
1965	616	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1966	616	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
1967	451	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	1968	506	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
1969	451	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1970	506	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1971	451	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	1972	506	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
1973	562	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	1974	562	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1975	562	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	1976	617	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
1977	617	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1978	617	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
1979	452	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	1980	507	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
1981	452	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1982	507	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1983	452	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	1984	507	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
1985	563	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	1986	563	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1987	563	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	1988	618	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
1989	618	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1990	618	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
1991	453	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	1992	508	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
1993	453	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	1994	508	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1995	453	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	1996	508	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
1997	564	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	1998	564	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
1999	564	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2000	619	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2001	619	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2002	619	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2003	454	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2004	509	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2005	454	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2006	509	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2007	454	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2008	509	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2009	565	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2010	565	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2011	565	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2012	620	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2013	620	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2014	620	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2015	455	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2016	510	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2017	455	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2018	510	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2019	455	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2020	510	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2021	566	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2022	566	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2023	566	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2024	621	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2025	621	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2026	621	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2027	456	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2028	511	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2029	456	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2030	511	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2031	456	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2032	511	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2033	567	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2034	567	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2035	567	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2036	622	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2037	622	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2038	622	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2039	457	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2040	512	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2041	457	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2042	512	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2043	457	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2044	512	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2045	568	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2046	568	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2047	568	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2048	623	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2049	623	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2050	623	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2051	458	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2052	513	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2053	458	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2054	513	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2055	458	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2056	513	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2057	569	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2058	569	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2059	569	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2060	624	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2061	624	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2062	624	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2063	459	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2064	514	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2065	459	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2066	514	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2067	459	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2068	514	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2069	570	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2070	570	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2071	570	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2072	625	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2073	625	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2074	625	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2075	460	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2076	515	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2077	460	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2078	515	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2079	460	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2080	515	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2081	571	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2082	571	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2083	571	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2084	626	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2085	626	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2086	626	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2087	461	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2088	516	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2089	461	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2090	516	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2091	461	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2092	516	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2093	572	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2094	572	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2095	572	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2096	627	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2097	627	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2098	627	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2099	462	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2100	517	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2101	462	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2102	517	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2103	462	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2104	517	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2105	573	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2106	573	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2107	573	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2108	628	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2109	628	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2110	628	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2111	463	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2112	518	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2113	463	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2114	518	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2115	463	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2116	518	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2117	574	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2118	574	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2119	574	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2120	629	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2121	629	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2122	629	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2123	464	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2124	519	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2125	464	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2126	519	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2127	464	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2128	519	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2129	575	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2130	575	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2131	575	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2132	630	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2133	630	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2134	630	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2135	465	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2136	520	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2137	465	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2138	520	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2139	465	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2140	520	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2141	576	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2142	576	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2143	576	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2144	631	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2145	631	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2146	631	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2147	466	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2148	521	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2149	466	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2150	521	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2151	466	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2152	521	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2153	577	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2154	577	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2155	577	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2156	632	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2157	632	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2158	632	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2159	467	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2160	522	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2161	467	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2162	522	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2163	467	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2164	522	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2165	578	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2166	578	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2167	578	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2168	633	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2169	633	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2170	633	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2171	468	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2172	523	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2173	468	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2174	523	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2175	468	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2176	523	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2177	579	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2178	579	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2179	579	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2180	634	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2181	634	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2182	634	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2183	469	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2184	524	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2185	469	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2186	524	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2187	469	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2188	524	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2189	580	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2190	580	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2191	580	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2192	635	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2193	635	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2194	635	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2195	470	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2196	525	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2197	470	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2198	525	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2199	470	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2200	525	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2201	581	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2202	581	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2203	581	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2204	636	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2205	636	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2206	636	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2207	471	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2208	526	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2209	471	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2210	526	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2211	471	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2212	526	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2213	582	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2214	582	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2215	582	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2216	637	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2217	637	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2218	637	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2219	472	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2220	527	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2221	472	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2222	527	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2223	472	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2224	527	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2225	583	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2226	583	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2227	583	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2228	638	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2229	638	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2230	638	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2231	473	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2232	528	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2233	473	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2234	528	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2235	473	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2236	528	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2237	584	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2238	584	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2239	584	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2240	639	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2241	639	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2242	639	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2243	474	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2244	529	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2245	474	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2246	529	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2247	474	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2248	529	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2249	585	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2250	585	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2251	585	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2252	640	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2253	640	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2254	640	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2255	475	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2256	530	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2257	475	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2258	530	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2259	475	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2260	530	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2261	586	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2262	586	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2263	586	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2264	641	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2265	641	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2266	641	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2267	476	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2268	531	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2269	476	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2270	531	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2271	476	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2272	531	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2273	587	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2274	587	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2275	587	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2276	642	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2277	642	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2278	642	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2279	477	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2280	532	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2281	477	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2282	532	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2283	477	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2284	532	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2285	588	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2286	588	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2287	588	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2288	643	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2289	643	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2290	643	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2291	478	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2292	533	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2293	478	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2294	533	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2295	478	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2296	533	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2297	589	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2298	589	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2299	589	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2300	644	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2301	644	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2302	644	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2303	479	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2304	534	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2305	479	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2306	534	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2307	479	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2308	534	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2309	590	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2310	590	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2311	590	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2312	645	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2313	645	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2314	645	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2315	480	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2316	535	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2317	480	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2318	535	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2319	480	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2320	535	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2321	591	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2322	591	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2323	591	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2324	646	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2325	646	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2326	646	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2327	481	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2328	536	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2329	481	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2330	536	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2331	481	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2332	536	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2333	592	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2334	592	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2335	592	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2336	647	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2337	647	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2338	647	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2339	482	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2340	537	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2341	482	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2342	537	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2343	482	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2344	537	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2345	593	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2346	593	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2347	593	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2348	648	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2349	648	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2350	648	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2351	483	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2352	538	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2353	483	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2354	538	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2355	483	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2356	538	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2357	594	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2358	594	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2359	594	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2360	649	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2361	649	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2362	649	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2363	484	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2364	539	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2365	484	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2366	539	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2367	484	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2368	539	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2369	595	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2370	595	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2371	595	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2372	650	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2373	650	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2374	650	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2375	485	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2376	540	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2377	485	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2378	540	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2379	485	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2380	540	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2381	596	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2382	596	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2383	596	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2384	651	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2385	651	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2386	651	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2387	486	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2388	541	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2389	486	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2390	541	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2391	486	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2392	541	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2393	597	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2394	597	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2395	597	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2396	652	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2397	652	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2398	652	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2399	487	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2400	542	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2401	487	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2402	542	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2403	487	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2404	542	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2405	598	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2406	598	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2407	598	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2408	653	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2409	653	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2410	653	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2411	488	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2412	543	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2413	488	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2414	543	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2415	488	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2416	543	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2417	599	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2418	599	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2419	599	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2420	654	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2421	654	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2422	654	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2423	489	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2424	544	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2425	489	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2426	544	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2427	489	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2428	544	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2429	600	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2430	600	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2431	600	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2432	655	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2433	655	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2434	655	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2435	490	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2436	545	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2437	490	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2438	545	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2439	490	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2440	545	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2441	601	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2442	601	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2443	601	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2444	656	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2445	656	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2446	656	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2447	491	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2448	546	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2449	491	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2450	546	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2451	491	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2452	546	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2453	602	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2454	602	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2455	602	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2456	657	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2457	657	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2458	657	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2459	492	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2460	547	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2461	492	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2462	547	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2463	492	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2464	547	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2465	603	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2466	603	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2467	603	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2468	658	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2469	658	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2470	658	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2471	493	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2472	548	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2473	493	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2474	548	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2475	493	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2476	548	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2477	604	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2478	604	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2479	604	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2480	659	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2481	659	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2482	659	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2483	494	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2484	549	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2485	494	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2486	549	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2487	494	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2488	549	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2489	605	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2490	605	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2491	605	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2492	660	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2493	660	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2494	660	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2495	495	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2496	550	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2497	495	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2498	550	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2499	495	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2500	550	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2501	606	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2502	606	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2503	606	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2504	661	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2505	661	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2506	661	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2507	496	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2508	551	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0
2509	496	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2510	551	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2511	496	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2512	551	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2513	607	Permanenti portati	0	0	-4.8E1	0	0	0	2514	607	Eccezionali Qk	0	0	-1.2E1	0	0	0
2515	607	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2516	662	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2517	662	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0	2518	662	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2519	497	Permanenti portati	0	0	-1.2E1	0	0	0	2520	552	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0
2521	497	Eccezionali Qk	0	0	-3.0E0	0	0	0	2522	552	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0
2523	497	Eccezionali qft	0	0	-3.1E0	0	0	0	2524	552	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0
2525	608	Permanenti portati	0	0	-2.4E1	0	0	0	2526	608	Eccezionali Qk	0	0	-6.1E0	0	0	0
2527	608	Eccezionali qft	0	0	-6.1E0	0	0	0	2528	663	Permanenti portati	0	0	-1.2E1	0	0	0
2529	663	Eccezionali Qk	0	0	-3.0E0	0	0	0	2530	663	Eccezionali qft	0	0	-3.1E0	0	0	0
2531	168	Permanenti portati	0	0	-6.7E-1	0	0	0	2532	113	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2533	114	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2534	169	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2535	115	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2536	170	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2537	116	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2538	171	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2539	117	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2540	172	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2541	118	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2542	173	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2543	119	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2544	174	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2545	120	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2546	175	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2547	121	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2548	176	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2549	122	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2550	177	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2551	123	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2552	178	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2553	124	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2554	179	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2555	125	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2556	180	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2557	126	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2558	181	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2559	127	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2560	182	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2561	128	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2562	183	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2563	129	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2564	184	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2565	130	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2566	185	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2567	131	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2568	186	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2569	132	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2570	187	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2571	133	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2572	188	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2573	134	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2574	189	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2575	135	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2576	190	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2577	136	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2578	191	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2579	137	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2580	192	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2581	138	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2582	193	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2583	139	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2584	194	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2585	140	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2586	195	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2587	141	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2588	196	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2589	142	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2590	197	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2591	143	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2592	198	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2593	144	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2594	199	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2595	145	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2596	200	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2597	146	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2598	201	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2599	147	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2600	202	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2601	148	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2602	203	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2603	149	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2604	204	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2605	150	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2606	205	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2607	151	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2608	206	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2609	152	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2610	207	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2611	153	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2612	208	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2613	154	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2614	209	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2615	155	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2616	210	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2617	156	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2618	211	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2619	157	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2620	212	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2621	158	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2622	213	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2623	159	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2624	214	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2625	160	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2626	215	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2627	161	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2628	216	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2629	162	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2630	217	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2631	163	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2632	218	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2633	164	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2634	219	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2635	165	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2636	220	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2637	166	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2638	221	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2639	167	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2640	222	Permanenti portati	0	0	-6.7E-1	0	0	0
2641	57	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2642	58	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2643	59	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2644	60	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2645	61	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2646	62	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2647	63	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2648	64	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2649	65	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2650	66	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2651	67	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2652	68	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2653	69	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2654	70	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2655	71	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2656	72	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2657	73	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2658	74	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2659	75	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2660	76	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2661	77	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2662	78	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2663	79	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2664	80	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2665	81	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2666	82	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2667	83	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2668	84	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2669	85	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2670	86	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2671	87	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2672	88	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2673	89	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2674	90	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2675	91	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2676	92	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2677	93	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2678	94	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2679	95	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2680	96	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2681	97	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2682	98	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2683	99	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2684	100	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2685	101	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2686	102	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2687	103	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2688	104	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2689	105	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2690	106	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2691	107	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2692	108	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2693	109	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	2694	110	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
2695	111	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2696	2	Permanenti portati	0	0	-6.7E-1	0	0	0
2697	3	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2698	4	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2699	5	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2700	6	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2701	7	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2702	8	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2703	9	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2704	10	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2705	11	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2706	12	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2707	13	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2708	14	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2709	15	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2710	16	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2711	17	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2712	18	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2713	19	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2714	20	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2715	21	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2716	22	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2717	23	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2718	24	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2719	25	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2720	26	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2721	27	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2722	28	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2723	29	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2724	30	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2725	31	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2726	32	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2727	33	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2728	34	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2729	35	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2730	36	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2731	37	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2732	38	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2733	39	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2734	40	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2735	41	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2736	42	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2737	43	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2738	44	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2739	45	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2740	46	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2741	47	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2742	48	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2743	49	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2744	50	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2745	51	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2746	52	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2747	53	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2748	54	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
2749	55	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	2750	56	Permanenti portati	0	0	-6.7E-1	0	0	0
2751	553	Rig. Ux	0.01	0	0	0	0	0	2752	553	Rig. Uy	0	0.01	0	0	0	0
2753	553	Rig. Rz	0	0	0	0	0	1.0E-4									

5.3 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. [kN]*
***Fy**: componente della forza lungo l'asse Y. [kN]*
***Fz**: componente della forza lungo l'asse Z. [kN]*
***Mz**: componente del momento attorno all'asse Z. [kN*m]*
***Peso**: peso sismico. [kN]*
***γ**: coefficiente γ. Il valore è adimensionale.*

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
2754	223	Sisma X SLV	0.103	0	0	0	3.2E0	0.356	2755	223	Sisma Y SLV	0	0.112	0	0	3.2E0	0.356
2756	223	Sisma X SLO	0.053	0	0	0	3.2E0	0.356	2757	223	Sisma Y SLO	0	0.108	0	0	3.2E0	0.356
2758	223	Sisma X SLD	0.058	0	0	0	3.2E0	0.356	2759	223	Sisma Y SLD	0	0.091	0	0	3.2E0	0.356
2760	224	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2761	224	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2762	224	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2763	224	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2764	224	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2765	224	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
2766	225	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2767	225	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2768	225	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2769	225	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2770	225	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2771	225	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2772	226	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2773	226	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2774	226	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2775	226	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2776	226	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2777	226	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2778	227	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2779	227	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2780	227	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2781	227	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2782	227	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2783	227	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2784	228	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2785	228	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2786	228	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2787	228	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2788	228	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2789	228	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2790	229	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2791	229	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2792	229	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2793	229	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2794	229	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2795	229	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2796	230	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2797	230	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2798	230	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2799	230	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2800	230	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2801	230	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2802	231	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2803	231	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2804	231	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2805	231	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2806	231	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2807	231	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2808	232	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2809	232	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2810	232	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2811	232	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2812	232	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2813	232	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2814	233	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2815	233	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2816	233	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2817	233	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2818	233	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2819	233	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2820	234	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2821	234	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2822	234	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2823	234	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2824	234	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2825	234	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2826	235	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2827	235	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2828	235	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2829	235	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2830	235	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2831	235	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2832	236	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2833	236	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2834	236	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2835	236	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2836	236	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2837	236	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2838	237	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2839	237	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2840	237	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2841	237	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2842	237	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2843	237	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2844	238	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2845	238	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2846	238	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2847	238	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2848	238	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2849	238	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2850	239	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2851	239	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2852	239	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2853	239	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2854	239	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2855	239	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2856	240	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2857	240	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2858	240	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2859	240	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2860	240	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2861	240	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2862	241	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2863	241	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2864	241	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2865	241	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2866	241	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2867	241	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2868	242	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2869	242	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2870	242	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2871	242	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2872	242	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2873	242	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2874	243	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2875	243	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2876	243	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2877	243	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2878	243	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2879	243	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2880	244	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2881	244	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2882	244	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2883	244	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2884	244	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2885	244	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2886	245	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2887	245	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2888	245	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2889	245	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2890	245	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2891	245	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2892	246	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2893	246	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2894	246	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2895	246	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2896	246	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2897	246	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2898	247	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2899	247	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2900	247	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2901	247	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2902	247	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2903	247	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2904	248	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2905	248	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2906	248	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2907	248	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2908	248	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2909	248	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2910	249	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2911	249	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2912	249	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2913	249	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2914	249	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2915	249	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2916	250	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2917	250	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2918	250	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2919	250	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2920	250	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2921	250	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2922	251	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2923	251	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2924	251	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2925	251	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2926	251	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2927	251	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2928	252	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2929	252	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2930	252	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2931	252	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2932	252	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2933	252	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2934	253	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2935	253	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2936	253	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2937	253	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2938	253	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2939	253	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2940	254	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2941	254	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2942	254	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2943	254	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2944	254	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2945	254	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2946	255	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2947	255	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2948	255	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2949	255	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2950	255	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2951	255	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2952	256	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2953	256	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2954	256	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2955	256	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2956	256	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2957	256	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2958	257	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2959	257	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2960	257	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2961	257	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2962	257	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2963	257	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2964	258	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2965	258	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
2966	258	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2967	258	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2968	258	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2969	258	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2970	259	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2971	259	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2972	259	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2973	259	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2974	259	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2975	259	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2976	260	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2977	260	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2978	260	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2979	260	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2980	260	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2981	260	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2982	261	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2983	261	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2984	261	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2985	261	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2986	261	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2987	261	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2988	262	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2989	262	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2990	262	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2991	262	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2992	262	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2993	262	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
2994	263	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	2995	263	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
2996	263	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	2997	263	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
2998	263	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	2999	263	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3000	264	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3001	264	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3002	264	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3003	264	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3004	264	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3005	264	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3006	265	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3007	265	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3008	265	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3009	265	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3010	265	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3011	265	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3012	266	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3013	266	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3014	266	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3015	266	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3016	266	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3017	266	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3018	267	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3019	267	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3020	267	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3021	267	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3022	267	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3023	267	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3024	268	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3025	268	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3026	268	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3027	268	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3028	268	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3029	268	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3030	269	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3031	269	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3032	269	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3033	269	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3034	269	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3035	269	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3036	270	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3037	270	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3038	270	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3039	270	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3040	270	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3041	270	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3042	271	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3043	271	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3044	271	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3045	271	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3046	271	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3047	271	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3048	272	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3049	272	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3050	272	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3051	272	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3052	272	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3053	272	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3054	273	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3055	273	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3056	273	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3057	273	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3058	273	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3059	273	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3060	274	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3061	274	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3062	274	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3063	274	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3064	274	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3065	274	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3066	275	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3067	275	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3068	275	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3069	275	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3070	275	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3071	275	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3072	276	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3073	276	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3074	276	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3075	276	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3076	276	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3077	276	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3078	277	Sisma X SLV	0.103	0	0	0	3.2E0	0.356	3079	277	Sisma Y SLV	0	0.112	0	0	3.2E0	0.356
3080	277	Sisma X SLO	0.053	0	0	0	3.2E0	0.356	3081	277	Sisma Y SLO	0	0.108	0	0	3.2E0	0.356
3082	277	Sisma X SLD	0.058	0	0	0	3.2E0	0.356	3083	277	Sisma Y SLD	0	0.091	0	0	3.2E0	0.356
3084	278	Sisma X SLV	0.103	0	0	0	3.2E0	0.356	3085	278	Sisma Y SLV	0	0.112	0	0	3.2E0	0.356
3086	278	Sisma X SLO	0.053	0	0	0	3.2E0	0.356	3087	278	Sisma Y SLO	0	0.108	0	0	3.2E0	0.356
3088	278	Sisma X SLD	0.058	0	0	0	3.2E0	0.356	3089	278	Sisma Y SLD	0	0.091	0	0	3.2E0	0.356
3090	279	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3091	279	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3092	279	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3093	279	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3094	279	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3095	279	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3096	280	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3097	280	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3098	280	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3099	280	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3100	280	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3101	280	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3102	281	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3103	281	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3104	281	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3105	281	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3106	281	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3107	281	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3108	282	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3109	282	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3110	282	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3111	282	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3112	282	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3113	282	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3114	283	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3115	283	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3116	283	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3117	283	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3118	283	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3119	283	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3120	284	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3121	284	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3122	284	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3123	284	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3124	284	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3125	284	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3126	285	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3127	285	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3128	285	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3129	285	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3130	285	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3131	285	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3132	286	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3133	286	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3134	286	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3135	286	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3136	286	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3137	286	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3138	287	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3139	287	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3140	287	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3141	287	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3142	287	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3143	287	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3144	288	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3145	288	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3146	288	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3147	288	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3148	288	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3149	288	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3150	289	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3151	289	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3152	289	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3153	289	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3154	289	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3155	289	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3156	290	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3157	290	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3158	290	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3159	290	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3160	290	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3161	290	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3162	291	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3163	291	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3164	291	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3165	291	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
3166	291	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3167	291	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3168	292	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3169	292	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3170	292	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3171	292	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3172	292	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3173	292	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3174	293	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3175	293	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3176	293	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3177	293	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3178	293	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3179	293	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3180	294	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3181	294	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3182	294	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3183	294	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3184	294	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3185	294	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3186	295	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3187	295	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3188	295	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3189	295	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3190	295	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3191	295	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3192	296	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3193	296	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3194	296	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3195	296	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3196	296	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3197	296	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3198	297	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3199	297	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3200	297	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3201	297	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3202	297	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3203	297	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3204	298	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3205	298	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3206	298	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3207	298	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3208	298	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3209	298	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3210	299	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3211	299	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3212	299	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3213	299	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3214	299	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3215	299	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3216	300	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3217	300	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3218	300	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3219	300	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3220	300	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3221	300	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3222	301	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3223	301	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3224	301	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3225	301	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3226	301	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3227	301	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3228	302	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3229	302	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3230	302	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3231	302	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3232	302	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3233	302	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3234	303	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3235	303	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3236	303	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3237	303	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3238	303	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3239	303	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3240	304	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3241	304	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3242	304	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3243	304	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3244	304	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3245	304	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3246	305	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3247	305	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3248	305	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3249	305	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3250	305	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3251	305	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3252	306	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3253	306	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3254	306	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3255	306	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3256	306	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3257	306	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3258	307	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3259	307	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3260	307	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3261	307	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3262	307	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3263	307	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3264	308	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3265	308	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3266	308	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3267	308	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3268	308	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3269	308	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3270	309	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3271	309	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3272	309	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3273	309	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3274	309	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3275	309	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3276	310	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3277	310	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3278	310	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3279	310	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3280	310	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3281	310	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3282	311	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3283	311	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3284	311	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3285	311	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3286	311	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3287	311	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3288	312	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3289	312	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3290	312	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3291	312	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3292	312	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3293	312	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3294	313	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3295	313	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3296	313	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3297	313	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3298	313	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3299	313	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3300	314	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3301	314	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3302	314	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3303	314	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3304	314	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3305	314	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3306	315	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3307	315	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3308	315	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3309	315	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3310	315	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3311	315	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3312	316	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3313	316	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3314	316	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3315	316	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3316	316	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3317	316	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3318	317	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3319	317	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3320	317	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3321	317	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3322	317	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3323	317	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3324	318	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3325	318	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3326	318	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3327	318	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3328	318	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3329	318	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3330	319	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3331	319	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3332	319	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3333	319	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3334	319	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3335	319	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3336	320	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3337	320	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3338	320	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3339	320	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3340	320	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3341	320	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3342	321	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3343	321	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3344	321	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3345	321	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3346	321	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3347	321	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3348	322	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3349	322	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3350	322	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3351	322	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3352	322	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3353	322	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3354	323	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3355	323	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3356	323	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3357	323	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3358	323	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3359	323	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3360	324	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3361	324	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3362	324	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3363	324	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3364	324	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3365	324	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
3366	325	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3367	325	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3368	325	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3369	325	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3370	325	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3371	325	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3372	326	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3373	326	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3374	326	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3375	326	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3376	326	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3377	326	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3378	327	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3379	327	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3380	327	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3381	327	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3382	327	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3383	327	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3384	328	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3385	328	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3386	328	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3387	328	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3388	328	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3389	328	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3390	329	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3391	329	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3392	329	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3393	329	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3394	329	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3395	329	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3396	330	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3397	330	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3398	330	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3399	330	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3400	330	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3401	330	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3402	331	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	6.4E0	0.356	3403	331	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	6.4E0	0.356
3404	331	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	6.4E0	0.356	3405	331	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	6.4E0	0.356
3406	331	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	6.4E0	0.356	3407	331	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	6.4E0	0.356
3408	332	Sisma X SLV	0.103	0	0	0	3.2E0	0.356	3409	332	Sisma Y SLV	0	0.112	0	0	3.2E0	0.356
3410	332	Sisma X SLO	0.053	0	0	0	3.2E0	0.356	3411	332	Sisma Y SLO	0	0.108	0	0	3.2E0	0.356
3412	332	Sisma X SLD	0.058	0	0	0	3.2E0	0.356	3413	332	Sisma Y SLD	0	0.091	0	0	3.2E0	0.356
3414	333	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	3.2E0	0.713	3415	333	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	3.2E0	0.713
3416	333	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	3.2E0	0.713	3417	333	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	3.2E0	0.713
3418	333	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	3.2E0	0.713	3419	333	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	3.2E0	0.713
3420	334	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3421	334	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3422	334	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3423	334	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3424	334	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3425	334	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3426	335	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3427	335	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3428	335	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3429	335	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3430	335	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3431	335	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3432	336	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3433	336	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3434	336	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3435	336	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3436	336	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3437	336	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3438	337	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3439	337	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3440	337	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3441	337	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3442	337	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3443	337	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3444	338	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3445	338	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3446	338	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3447	338	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3448	338	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3449	338	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3450	339	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3451	339	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3452	339	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3453	339	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3454	339	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3455	339	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3456	340	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3457	340	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3458	340	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3459	340	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3460	340	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3461	340	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3462	341	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3463	341	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3464	341	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3465	341	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3466	341	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3467	341	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3468	342	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3469	342	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3470	342	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3471	342	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3472	342	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3473	342	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3474	343	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3475	343	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3476	343	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3477	343	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3478	343	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3479	343	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3480	344	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3481	344	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3482	344	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3483	344	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3484	344	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3485	344	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3486	345	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3487	345	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3488	345	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3489	345	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3490	345	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3491	345	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3492	346	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3493	346	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3494	346	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3495	346	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3496	346	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3497	346	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3498	347	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3499	347	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3500	347	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3501	347	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3502	347	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3503	347	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3504	348	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3505	348	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3506	348	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3507	348	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3508	348	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3509	348	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3510	349	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3511	349	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3512	349	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3513	349	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3514	349	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3515	349	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3516	350	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3517	350	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3518	350	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3519	350	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3520	350	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3521	350	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3522	351	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3523	351	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3524	351	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3525	351	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3526	351	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3527	351	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3528	352	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3529	352	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3530	352	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3531	352	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3532	352	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3533	352	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3534	353	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3535	353	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3536	353	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3537	353	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3538	353	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3539	353	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3540	354	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3541	354	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3542	354	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3543	354	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3544	354	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3545	354	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3546	355	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3547	355	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3548	355	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3549	355	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3550	355	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3551	355	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3552	356	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3553	356	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3554	356	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3555	356	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3556	356	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3557	356	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3558	357	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3559	357	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3560	357	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3561	357	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3562	357	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3563	357	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3564	358	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3565	358	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
3566	358	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3567	358	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3568	358	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3569	358	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3570	359	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3571	359	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3572	359	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3573	359	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3574	359	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3575	359	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3576	360	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3577	360	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3578	360	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3579	360	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3580	360	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3581	360	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3582	361	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3583	361	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3584	361	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3585	361	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3586	361	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3587	361	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3588	362	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3589	362	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3590	362	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3591	362	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3592	362	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3593	362	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3594	363	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3595	363	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3596	363	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3597	363	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3598	363	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3599	363	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3600	364	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3601	364	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3602	364	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3603	364	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3604	364	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3605	364	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3606	365	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3607	365	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3608	365	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3609	365	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3610	365	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3611	365	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3612	366	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3613	366	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3614	366	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3615	366	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3616	366	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3617	366	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3618	367	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3619	367	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3620	367	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3621	367	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3622	367	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3623	367	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3624	368	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3625	368	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3626	368	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3627	368	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3628	368	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3629	368	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3630	369	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3631	369	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3632	369	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3633	369	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3634	369	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3635	369	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3636	370	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3637	370	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3638	370	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3639	370	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3640	370	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3641	370	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3642	371	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3643	371	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3644	371	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3645	371	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3646	371	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3647	371	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3648	372	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3649	372	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3650	372	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3651	372	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3652	372	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3653	372	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3654	373	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3655	373	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3656	373	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3657	373	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3658	373	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3659	373	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3660	374	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3661	374	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3662	374	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3663	374	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3664	374	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3665	374	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3666	375	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3667	375	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3668	375	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3669	375	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3670	375	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3671	375	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3672	376	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3673	376	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3674	376	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3675	376	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3676	376	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3677	376	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3678	377	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3679	377	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3680	377	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3681	377	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3682	377	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3683	377	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3684	378	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3685	378	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3686	378	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3687	378	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3688	378	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3689	378	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3690	379	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3691	379	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3692	379	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3693	379	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3694	379	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3695	379	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3696	380	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3697	380	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3698	380	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3699	380	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3700	380	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3701	380	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3702	381	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3703	381	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3704	381	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3705	381	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3706	381	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3707	381	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3708	382	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3709	382	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3710	382	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3711	382	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3712	382	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3713	382	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3714	383	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3715	383	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3716	383	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3717	383	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3718	383	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3719	383	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3720	384	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3721	384	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3722	384	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3723	384	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3724	384	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3725	384	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3726	385	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3727	385	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3728	385	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3729	385	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3730	385	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3731	385	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3732	386	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3733	386	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3734	386	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3735	386	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3736	386	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3737	386	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3738	387	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	3.2E0	0.713	3739	387	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	3.2E0	0.713
3740	387	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	3.2E0	0.713	3741	387	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	3.2E0	0.713
3742	387	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	3.2E0	0.713	3743	387	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	3.2E0	0.713
3744	388	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	3.2E0	0.713	3745	388	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	3.2E0	0.713
3746	388	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	3.2E0	0.713	3747	388	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	3.2E0	0.713
3748	388	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	3.2E0	0.713	3749	388	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	3.2E0	0.713
3750	389	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3751	389	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3752	389	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3753	389	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3754	389	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3755	389	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3756	390	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3757	390	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3758	390	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3759	390	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3760	390	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3761	390	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3762	391	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3763	391	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3764	391	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3765	391	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
3766	391	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3767	391	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3768	392	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3769	392	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3770	392	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3771	392	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3772	392	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3773	392	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3774	393	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3775	393	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3776	393	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3777	393	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3778	393	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3779	393	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3780	394	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3781	394	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3782	394	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3783	394	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3784	394	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3785	394	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3786	395	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3787	395	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3788	395	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3789	395	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3790	395	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3791	395	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3792	396	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3793	396	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3794	396	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3795	396	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3796	396	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3797	396	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3798	397	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3799	397	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3800	397	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3801	397	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3802	397	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3803	397	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3804	398	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3805	398	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3806	398	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3807	398	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3808	398	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3809	398	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3810	399	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3811	399	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3812	399	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3813	399	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3814	399	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3815	399	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3816	400	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3817	400	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3818	400	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3819	400	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3820	400	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3821	400	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3822	401	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3823	401	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3824	401	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3825	401	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3826	401	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3827	401	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3828	402	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3829	402	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3830	402	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3831	402	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3832	402	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3833	402	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3834	403	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3835	403	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3836	403	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3837	403	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3838	403	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3839	403	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3840	404	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3841	404	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3842	404	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3843	404	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3844	404	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3845	404	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3846	405	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3847	405	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3848	405	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3849	405	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3850	405	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3851	405	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3852	406	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3853	406	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3854	406	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3855	406	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3856	406	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3857	406	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3858	407	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3859	407	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3860	407	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3861	407	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3862	407	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3863	407	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3864	408	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3865	408	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3866	408	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3867	408	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3868	408	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3869	408	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3870	409	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3871	409	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3872	409	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3873	409	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3874	409	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3875	409	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3876	410	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3877	410	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3878	410	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3879	410	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3880	410	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3881	410	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3882	411	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3883	411	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3884	411	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3885	411	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3886	411	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3887	411	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3888	412	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3889	412	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3890	412	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3891	412	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3892	412	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3893	412	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3894	413	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3895	413	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3896	413	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3897	413	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3898	413	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3899	413	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3900	414	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3901	414	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3902	414	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3903	414	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3904	414	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3905	414	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3906	415	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3907	415	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3908	415	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3909	415	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3910	415	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3911	415	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3912	416	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3913	416	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3914	416	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3915	416	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3916	416	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3917	416	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3918	417	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3919	417	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3920	417	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3921	417	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3922	417	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3923	417	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3924	418	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3925	418	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3926	418	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3927	418	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3928	418	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3929	418	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3930	419	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3931	419	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3932	419	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3933	419	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3934	419	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3935	419	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3936	420	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3937	420	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3938	420	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3939	420	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3940	420	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3941	420	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3942	421	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3943	421	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3944	421	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3945	421	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3946	421	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3947	421	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3948	422	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3949	422	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3950	422	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3951	422	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3952	422	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3953	422	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3954	423	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3955	423	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3956	423	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3957	423	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3958	423	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3959	423	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3960	424	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3961	424	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3962	424	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3963	424	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3964	424	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3965	424	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
3966	425	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3967	425	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3968	425	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3969	425	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3970	425	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3971	425	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3972	426	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3973	426	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3974	426	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3975	426	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3976	426	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3977	426	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3978	427	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3979	427	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3980	427	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3981	427	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3982	427	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3983	427	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3984	428	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3985	428	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3986	428	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3987	428	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3988	428	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3989	428	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3990	429	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3991	429	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3992	429	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3993	429	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
3994	429	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	3995	429	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
3996	430	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	3997	430	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
3998	430	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	3999	430	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
4000	430	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	4001	430	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
4002	431	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	4003	431	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
4004	431	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	4005	431	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
4006	431	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	4007	431	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
4008	432	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	4009	432	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
4010	432	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	4011	432	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
4012	432	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	4013	432	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
4014	433	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	4015	433	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
4016	433	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	4017	433	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
4018	433	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	4019	433	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
4020	434	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	4021	434	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
4022	434	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	4023	434	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
4024	434	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	4025	434	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
4026	435	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	4027	435	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
4028	435	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	4029	435	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
4030	435	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	4031	435	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
4032	436	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	4033	436	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
4034	436	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	4035	436	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
4036	436	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	4037	436	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
4038	437	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	4039	437	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
4040	437	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	4041	437	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
4042	437	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	4043	437	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
4044	438	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	4045	438	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
4046	438	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	4047	438	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
4048	438	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	4049	438	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
4050	439	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	4051	439	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
4052	439	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	4053	439	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
4054	439	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	4055	439	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
4056	440	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	4057	440	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
4058	440	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	4059	440	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
4060	440	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	4061	440	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
4062	441	Sisma X SLV	0.411	0	0	0	6.4E0	0.713	4063	441	Sisma Y SLV	0	0.449	0	0	6.4E0	0.713
4064	441	Sisma X SLO	0.21	0	0	0	6.4E0	0.713	4065	441	Sisma Y SLO	0	0.433	0	0	6.4E0	0.713
4066	441	Sisma X SLD	0.231	0	0	0	6.4E0	0.713	4067	441	Sisma Y SLD	0	0.366	0	0	6.4E0	0.713
4068	442	Sisma X SLV	0.205	0	0	0	3.2E0	0.713	4069	442	Sisma Y SLV	0	0.224	0	0	3.2E0	0.713
4070	442	Sisma X SLO	0.105	0	0	0	3.2E0	0.713	4071	442	Sisma Y SLO	0	0.217	0	0	3.2E0	0.713
4072	442	Sisma X SLD	0.115	0	0	0	3.2E0	0.713	4073	442	Sisma Y SLD	0	0.183	0	0	3.2E0	0.713
4074	443	Sisma X SLV	1.479	0	0	0	1.5E1	1.069	4075	443	Sisma Y SLV	0	1.616	0	0	1.5E1	1.069
4076	443	Sisma X SLO	0.758	0	0	0	1.5E1	1.069	4077	443	Sisma Y SLO	0	1.561	0	0	1.5E1	1.069
4078	443	Sisma X SLD	0.831	0	0	0	1.5E1	1.069	4079	443	Sisma Y SLD	0	1.316	0	0	1.5E1	1.069
4080	444	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4081	444	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4082	444	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4083	444	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4084	444	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4085	444	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4086	445	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4087	445	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4088	445	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4089	445	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4090	445	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4091	445	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4092	446	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4093	446	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4094	446	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4095	446	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4096	446	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4097	446	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4098	447	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4099	447	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4100	447	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4101	447	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4102	447	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4103	447	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4104	448	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4105	448	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4106	448	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4107	448	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4108	448	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4109	448	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4110	449	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4111	449	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4112	449	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4113	449	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4114	449	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4115	449	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4116	450	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4117	450	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4118	450	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4119	450	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4120	450	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4121	450	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4122	451	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4123	451	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4124	451	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4125	451	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4126	451	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4127	451	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4128	452	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4129	452	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4130	452	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4131	452	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4132	452	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4133	452	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4134	453	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4135	453	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4136	453	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4137	453	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4138	453	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4139	453	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4140	454	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4141	454	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4142	454	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4143	454	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4144	454	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4145	454	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4146	455	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4147	455	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4148	455	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4149	455	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4150	455	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4151	455	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4152	456	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4153	456	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4154	456	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4155	456	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4156	456	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4157	456	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4158	457	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4159	457	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4160	457	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4161	457	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4162	457	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4163	457	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4164	458	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4165	458	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
4166	458	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4167	458	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4168	458	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4169	458	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4170	459	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4171	459	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4172	459	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4173	459	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4174	459	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4175	459	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4176	460	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4177	460	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4178	460	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4179	460	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4180	460	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4181	460	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4182	461	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4183	461	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4184	461	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4185	461	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4186	461	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4187	461	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4188	462	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4189	462	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4190	462	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4191	462	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4192	462	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4193	462	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4194	463	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4195	463	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4196	463	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4197	463	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4198	463	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4199	463	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4200	464	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4201	464	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4202	464	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4203	464	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4204	464	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4205	464	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4206	465	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4207	465	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4208	465	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4209	465	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4210	465	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4211	465	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4212	466	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4213	466	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4214	466	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4215	466	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4216	466	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4217	466	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4218	467	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4219	467	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4220	467	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4221	467	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4222	467	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4223	467	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4224	468	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4225	468	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4226	468	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4227	468	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4228	468	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4229	468	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4230	469	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4231	469	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4232	469	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4233	469	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4234	469	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4235	469	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4236	470	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4237	470	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4238	470	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4239	470	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4240	470	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4241	470	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4242	471	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4243	471	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4244	471	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4245	471	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4246	471	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4247	471	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4248	472	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4249	472	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4250	472	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4251	472	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4252	472	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4253	472	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4254	473	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4255	473	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4256	473	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4257	473	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4258	473	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4259	473	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4260	474	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4261	474	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4262	474	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4263	474	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4264	474	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4265	474	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4266	475	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4267	475	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4268	475	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4269	475	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4270	475	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4271	475	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4272	476	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4273	476	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4274	476	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4275	476	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4276	476	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4277	476	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4278	477	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4279	477	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4280	477	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4281	477	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4282	477	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4283	477	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4284	478	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4285	478	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4286	478	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4287	478	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4288	478	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4289	478	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4290	479	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4291	479	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4292	479	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4293	479	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4294	479	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4295	479	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4296	480	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4297	480	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4298	480	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4299	480	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4300	480	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4301	480	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4302	481	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4303	481	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4304	481	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4305	481	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4306	481	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4307	481	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4308	482	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4309	482	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4310	482	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4311	482	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4312	482	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4313	482	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4314	483	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4315	483	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4316	483	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4317	483	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4318	483	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4319	483	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4320	484	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4321	484	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4322	484	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4323	484	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4324	484	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4325	484	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4326	485	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4327	485	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4328	485	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4329	485	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4330	485	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4331	485	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4332	486	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4333	486	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4334	486	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4335	486	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4336	486	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4337	486	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4338	487	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4339	487	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4340	487	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4341	487	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4342	487	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4343	487	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4344	488	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4345	488	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4346	488	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4347	488	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4348	488	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4349	488	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4350	489	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4351	489	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4352	489	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4353	489	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4354	489	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4355	489	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4356	490	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4357	490	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4358	490	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4359	490	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4360	490	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4361	490	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4362	491	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4363	491	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4364	491	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4365	491	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
4366	491	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4367	491	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4368	492	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4369	492	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4370	492	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4371	492	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4372	492	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4373	492	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4374	493	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4375	493	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4376	493	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4377	493	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4378	493	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4379	493	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4380	494	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4381	494	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4382	494	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4383	494	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4384	494	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4385	494	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4386	495	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4387	495	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4388	495	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4389	495	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4390	495	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4391	495	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4392	496	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	4393	496	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
4394	496	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	4395	496	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
4396	496	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	4397	496	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
4398	497	Sisma X SLV	1.479	0	0	0	1.5E1	1.069	4399	497	Sisma Y SLV	0	1.616	0	0	1.5E1	1.069
4400	497	Sisma X SLO	0.758	0	0	0	1.5E1	1.069	4401	497	Sisma Y SLO	0	1.561	0	0	1.5E1	1.069
4402	497	Sisma X SLD	0.831	0	0	0	1.5E1	1.069	4403	497	Sisma Y SLD	0	1.316	0	0	1.5E1	1.069
4404	498	Sisma X SLV	2.649	0	0	0	2.7E1	1.069	4405	498	Sisma Y SLV	0	2.895	0	0	2.7E1	1.069
4406	498	Sisma X SLO	1.357	0	0	0	2.7E1	1.069	4407	498	Sisma Y SLO	0	2.796	0	0	2.7E1	1.069
4408	498	Sisma X SLD	1.488	0	0	0	2.7E1	1.069	4409	498	Sisma Y SLD	0	2.358	0	0	2.7E1	1.069
4410	499	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4411	499	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4412	499	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4413	499	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4414	499	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4415	499	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4416	500	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4417	500	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4418	500	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4419	500	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4420	500	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4421	500	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4422	501	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4423	501	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4424	501	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4425	501	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4426	501	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4427	501	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4428	502	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4429	502	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4430	502	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4431	502	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4432	502	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4433	502	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4434	503	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4435	503	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4436	503	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4437	503	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4438	503	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4439	503	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4440	504	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4441	504	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4442	504	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4443	504	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4444	504	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4445	504	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4446	505	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4447	505	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4448	505	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4449	505	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4450	505	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4451	505	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4452	506	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4453	506	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4454	506	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4455	506	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4456	506	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4457	506	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4458	507	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4459	507	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4460	507	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4461	507	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4462	507	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4463	507	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4464	508	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4465	508	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4466	508	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4467	508	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4468	508	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4469	508	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4470	509	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4471	509	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4472	509	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4473	509	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4474	509	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4475	509	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4476	510	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4477	510	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4478	510	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4479	510	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4480	510	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4481	510	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4482	511	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4483	511	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4484	511	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4485	511	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4486	511	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4487	511	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4488	512	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4489	512	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4490	512	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4491	512	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4492	512	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4493	512	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4494	513	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4495	513	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4496	513	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4497	513	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4498	513	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4499	513	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4500	514	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4501	514	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4502	514	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4503	514	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4504	514	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4505	514	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4506	515	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4507	515	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4508	515	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4509	515	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4510	515	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4511	515	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4512	516	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4513	516	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4514	516	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4515	516	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4516	516	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4517	516	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4518	517	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4519	517	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4520	517	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4521	517	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4522	517	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4523	517	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4524	518	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4525	518	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4526	518	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4527	518	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4528	518	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4529	518	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4530	519	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4531	519	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4532	519	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4533	519	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4534	519	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4535	519	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4536	520	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4537	520	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4538	520	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4539	520	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4540	520	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4541	520	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4542	521	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4543	521	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4544	521	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4545	521	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4546	521	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4547	521	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4548	522	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4549	522	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4550	522	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4551	522	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4552	522	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4553	522	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4554	523	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4555	523	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4556	523	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4557	523	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4558	523	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4559	523	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4560	524	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4561	524	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4562	524	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4563	524	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4564	524	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4565	524	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
4566	525	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4567	525	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4568	525	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4569	525	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4570	525	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4571	525	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4572	526	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4573	526	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4574	526	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4575	526	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4576	526	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4577	526	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4578	527	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4579	527	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4580	527	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4581	527	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4582	527	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4583	527	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4584	528	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4585	528	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4586	528	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4587	528	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4588	528	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4589	528	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4590	529	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4591	529	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4592	529	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4593	529	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4594	529	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4595	529	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4596	530	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4597	530	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4598	530	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4599	530	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4600	530	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4601	530	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4602	531	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4603	531	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4604	531	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4605	531	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4606	531	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4607	531	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4608	532	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4609	532	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4610	532	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4611	532	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4612	532	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4613	532	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4614	533	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4615	533	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4616	533	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4617	533	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4618	533	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4619	533	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4620	534	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4621	534	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4622	534	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4623	534	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4624	534	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4625	534	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4626	535	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4627	535	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4628	535	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4629	535	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4630	535	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4631	535	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4632	536	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4633	536	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4634	536	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4635	536	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4636	536	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4637	536	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4638	537	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4639	537	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4640	537	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4641	537	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4642	537	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4643	537	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4644	538	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4645	538	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4646	538	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4647	538	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4648	538	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4649	538	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4650	539	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4651	539	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4652	539	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4653	539	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4654	539	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4655	539	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4656	540	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4657	540	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4658	540	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4659	540	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4660	540	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4661	540	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4662	541	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4663	541	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4664	541	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4665	541	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4666	541	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4667	541	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4668	542	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4669	542	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4670	542	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4671	542	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4672	542	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4673	542	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4674	543	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4675	543	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4676	543	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4677	543	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4678	543	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4679	543	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4680	544	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4681	544	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4682	544	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4683	544	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4684	544	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4685	544	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4686	545	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4687	545	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4688	545	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4689	545	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4690	545	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4691	545	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4692	546	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4693	546	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4694	546	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4695	546	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4696	546	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4697	546	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4698	547	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4699	547	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4700	547	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4701	547	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4702	547	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4703	547	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4704	548	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4705	548	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4706	548	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4707	548	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4708	548	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4709	548	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4710	549	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4711	549	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4712	549	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4713	549	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4714	549	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4715	549	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4716	550	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4717	550	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4718	550	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4719	550	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4720	550	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4721	550	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4722	551	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4723	551	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4724	551	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4725	551	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4726	551	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4727	551	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4728	552	Sisma X SLV	2.649	0	0	0	2.7E1	1.069	4729	552	Sisma Y SLV	0	2.895	0	0	2.7E1	1.069
4730	552	Sisma X SLO	1.357	0	0	0	2.7E1	1.069	4731	552	Sisma Y SLO	0	2.796	0	0	2.7E1	1.069
4732	552	Sisma X SLD	1.488	0	0	0	2.7E1	1.069	4733	552	Sisma Y SLD	0	2.358	0	0	2.7E1	1.069
4734	554	Sisma X SLV	2.649	0	0	0	2.7E1	1.069	4735	554	Sisma Y SLV	0	2.895	0	0	2.7E1	1.069
4736	554	Sisma X SLO	1.357	0	0	0	2.7E1	1.069	4737	554	Sisma Y SLO	0	2.796	0	0	2.7E1	1.069
4738	554	Sisma X SLD	1.488	0	0	0	2.7E1	1.069	4739	554	Sisma Y SLD	0	2.358	0	0	2.7E1	1.069
4740	555	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4741	555	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4742	555	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4743	555	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4744	555	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4745	555	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4746	556	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4747	556	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4748	556	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4749	556	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4750	556	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4751	556	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4752	557	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4753	557	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4754	557	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4755	557	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4756	557	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4757	557	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4758	558	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4759	558	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4760	558	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4761	558	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4762	558	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4763	558	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4764	559	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4765	559	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
4766	559	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4767	559	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4768	559	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4769	559	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4770	560	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4771	560	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4772	560	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4773	560	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4774	560	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4775	560	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4776	561	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4777	561	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4778	561	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4779	561	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4780	561	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4781	561	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4782	562	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4783	562	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4784	562	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4785	562	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4786	562	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4787	562	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4788	563	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4789	563	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4790	563	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4791	563	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4792	563	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4793	563	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4794	564	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4795	564	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4796	564	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4797	564	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4798	564	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4799	564	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4800	565	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4801	565	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4802	565	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4803	565	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4804	565	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4805	565	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4806	566	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4807	566	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4808	566	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4809	566	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4810	566	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4811	566	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4812	567	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4813	567	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4814	567	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4815	567	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4816	567	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4817	567	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4818	568	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4819	568	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4820	568	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4821	568	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4822	568	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4823	568	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4824	569	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4825	569	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4826	569	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4827	569	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4828	569	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4829	569	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4830	570	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4831	570	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4832	570	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4833	570	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4834	570	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4835	570	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4836	571	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4837	571	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4838	571	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4839	571	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4840	571	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4841	571	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4842	572	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4843	572	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4844	572	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4845	572	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4846	572	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4847	572	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4848	573	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4849	573	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4850	573	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4851	573	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4852	573	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4853	573	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4854	574	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4855	574	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4856	574	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4857	574	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4858	574	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4859	574	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4860	575	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4861	575	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4862	575	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4863	575	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4864	575	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4865	575	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4866	576	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4867	576	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4868	576	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4869	576	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4870	576	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4871	576	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4872	577	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4873	577	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4874	577	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4875	577	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4876	577	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4877	577	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4878	578	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4879	578	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4880	578	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4881	578	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4882	578	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4883	578	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4884	579	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4885	579	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4886	579	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4887	579	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4888	579	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4889	579	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4890	580	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4891	580	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4892	580	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4893	580	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4894	580	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4895	580	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4896	581	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4897	581	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4898	581	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4899	581	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4900	581	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4901	581	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4902	582	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4903	582	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4904	582	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4905	582	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4906	582	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4907	582	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4908	583	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4909	583	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4910	583	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4911	583	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4912	583	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4913	583	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4914	584	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4915	584	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4916	584	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4917	584	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4918	584	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4919	584	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4920	585	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4921	585	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4922	585	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4923	585	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4924	585	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4925	585	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4926	586	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4927	586	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4928	586	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4929	586	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4930	586	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4931	586	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4932	587	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4933	587	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4934	587	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4935	587	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4936	587	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4937	587	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4938	588	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4939	588	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4940	588	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4941	588	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4942	588	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4943	588	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4944	589	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4945	589	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4946	589	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4947	589	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4948	589	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4949	589	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4950	590	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4951	590	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4952	590	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4953	590	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4954	590	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4955	590	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4956	591	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4957	591	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4958	591	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4959	591	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4960	591	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4961	591	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4962	592	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4963	592	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4964	592	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4965	592	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
4966	592	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4967	592	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4968	593	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4969	593	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4970	593	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4971	593	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4972	593	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4973	593	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4974	594	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4975	594	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4976	594	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4977	594	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4978	594	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4979	594	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4980	595	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4981	595	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4982	595	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4983	595	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4984	595	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4985	595	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4986	596	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4987	596	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4988	596	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4989	596	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4990	596	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4991	596	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4992	597	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4993	597	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
4994	597	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	4995	597	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
4996	597	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	4997	597	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
4998	598	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	4999	598	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
5000	598	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	5001	598	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
5002	598	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	5003	598	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
5004	599	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	5005	599	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
5006	599	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	5007	599	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
5008	599	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	5009	599	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
5010	600	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	5011	600	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
5012	600	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	5013	600	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
5014	600	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	5015	600	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
5016	601	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	5017	601	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
5018	601	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	5019	601	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
5020	601	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	5021	601	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
5022	602	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	5023	602	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
5024	602	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	5025	602	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
5026	602	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	5027	602	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
5028	603	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	5029	603	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
5030	603	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	5031	603	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
5032	603	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	5033	603	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
5034	604	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	5035	604	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
5036	604	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	5037	604	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
5038	604	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	5039	604	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
5040	605	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	5041	605	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
5042	605	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	5043	605	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
5044	605	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	5045	605	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
5046	606	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	5047	606	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
5048	606	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	5049	606	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
5050	606	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	5051	606	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
5052	607	Sisma X SLV	5.298	0	0	0	5.5E1	1.069	5053	607	Sisma Y SLV	0	5.791	0	0	5.5E1	1.069
5054	607	Sisma X SLO	2.715	0	0	0	5.5E1	1.069	5055	607	Sisma Y SLO	0	5.592	0	0	5.5E1	1.069
5056	607	Sisma X SLD	2.976	0	0	0	5.5E1	1.069	5057	607	Sisma Y SLD	0	4.716	0	0	5.5E1	1.069
5058	608	Sisma X SLV	2.649	0	0	0	2.7E1	1.069	5059	608	Sisma Y SLV	0	2.895	0	0	2.7E1	1.069
5060	608	Sisma X SLO	1.357	0	0	0	2.7E1	1.069	5061	608	Sisma Y SLO	0	2.796	0	0	2.7E1	1.069
5062	608	Sisma X SLD	1.488	0	0	0	2.7E1	1.069	5063	608	Sisma Y SLD	0	2.358	0	0	2.7E1	1.069
5064	609	Sisma X SLV	1.479	0	0	0	1.5E1	1.069	5065	609	Sisma Y SLV	0	1.616	0	0	1.5E1	1.069
5066	609	Sisma X SLO	0.758	0	0	0	1.5E1	1.069	5067	609	Sisma Y SLO	0	1.561	0	0	1.5E1	1.069
5068	609	Sisma X SLD	0.831	0	0	0	1.5E1	1.069	5069	609	Sisma Y SLD	0	1.316	0	0	1.5E1	1.069
5070	610	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5071	610	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5072	610	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5073	610	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5074	610	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5075	610	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5076	611	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5077	611	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5078	611	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5079	611	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5080	611	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5081	611	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5082	612	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5083	612	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5084	612	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5085	612	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5086	612	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5087	612	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5088	613	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5089	613	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5090	613	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5091	613	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5092	613	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5093	613	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5094	614	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5095	614	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5096	614	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5097	614	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5098	614	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5099	614	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5100	615	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5101	615	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5102	615	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5103	615	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5104	615	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5105	615	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5106	616	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5107	616	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5108	616	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5109	616	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5110	616	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5111	616	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5112	617	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5113	617	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5114	617	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5115	617	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5116	617	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5117	617	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5118	618	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5119	618	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5120	618	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5121	618	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5122	618	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5123	618	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5124	619	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5125	619	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5126	619	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5127	619	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5128	619	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5129	619	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5130	620	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5131	620	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5132	620	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5133	620	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5134	620	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5135	620	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5136	621	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5137	621	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5138	621	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5139	621	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5140	621	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5141	621	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5142	622	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5143	622	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5144	622	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5145	622	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5146	622	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5147	622	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5148	623	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5149	623	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5150	623	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5151	623	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5152	623	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5153	623	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5154	624	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5155	624	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5156	624	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5157	624	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5158	624	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5159	624	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5160	625	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5161	625	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5162	625	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5163	625	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5164	625	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5165	625	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
5166	626	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5167	626	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5168	626	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5169	626	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5170	626	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5171	626	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5172	627	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5173	627	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5174	627	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5175	627	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5176	627	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5177	627	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5178	628	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5179	628	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5180	628	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5181	628	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5182	628	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5183	628	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5184	629	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5185	629	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5186	629	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5187	629	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5188	629	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5189	629	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5190	630	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5191	630	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5192	630	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5193	630	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5194	630	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5195	630	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5196	631	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5197	631	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5198	631	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5199	631	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5200	631	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5201	631	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5202	632	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5203	632	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5204	632	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5205	632	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5206	632	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5207	632	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5208	633	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5209	633	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5210	633	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5211	633	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5212	633	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5213	633	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5214	634	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5215	634	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5216	634	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5217	634	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5218	634	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5219	634	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5220	635	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5221	635	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5222	635	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5223	635	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5224	635	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5225	635	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5226	636	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5227	636	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5228	636	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5229	636	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5230	636	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5231	636	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5232	637	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5233	637	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5234	637	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5235	637	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5236	637	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5237	637	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5238	638	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5239	638	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5240	638	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5241	638	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5242	638	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5243	638	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5244	639	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5245	639	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5246	639	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5247	639	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5248	639	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5249	639	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5250	640	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5251	640	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5252	640	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5253	640	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5254	640	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5255	640	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5256	641	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5257	641	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5258	641	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5259	641	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5260	641	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5261	641	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5262	642	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5263	642	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5264	642	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5265	642	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5266	642	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5267	642	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5268	643	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5269	643	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5270	643	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5271	643	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5272	643	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5273	643	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5274	644	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5275	644	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5276	644	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5277	644	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5278	644	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5279	644	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5280	645	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5281	645	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5282	645	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5283	645	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5284	645	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5285	645	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5286	646	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5287	646	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5288	646	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5289	646	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5290	646	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5291	646	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5292	647	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5293	647	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5294	647	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5295	647	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5296	647	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5297	647	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5298	648	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5299	648	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5300	648	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5301	648	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5302	648	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5303	648	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5304	649	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5305	649	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5306	649	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5307	649	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5308	649	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5309	649	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5310	650	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5311	650	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5312	650	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5313	650	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5314	650	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5315	650	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5316	651	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5317	651	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5318	651	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5319	651	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5320	651	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5321	651	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5322	652	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5323	652	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5324	652	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5325	652	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5326	652	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5327	652	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5328	653	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5329	653	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5330	653	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5331	653	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5332	653	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5333	653	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5334	654	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5335	654	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5336	654	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5337	654	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5338	654	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5339	654	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5340	655	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5341	655	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5342	655	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5343	655	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5344	655	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5345	655	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5346	656	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5347	656	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5348	656	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5349	656	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5350	656	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5351	656	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5352	657	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5353	657	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5354	657	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5355	657	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5356	657	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5357	657	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5358	658	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5359	658	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5360	658	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5361	658	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5362	658	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5363	658	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5364	659	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5365	659	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
5366	659	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5367	659	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5368	659	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5369	659	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5370	660	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5371	660	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5372	660	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5373	660	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5374	660	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5375	660	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5376	661	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5377	661	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5378	661	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5379	661	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5380	661	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5381	661	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5382	662	Sisma X SLV	2.957	0	0	0	3.1E1	1.069	5383	662	Sisma Y SLV	0	3.232	0	0	3.1E1	1.069
5384	662	Sisma X SLO	1.515	0	0	0	3.1E1	1.069	5385	662	Sisma Y SLO	0	3.121	0	0	3.1E1	1.069
5386	662	Sisma X SLD	1.661	0	0	0	3.1E1	1.069	5387	662	Sisma Y SLD	0	2.632	0	0	3.1E1	1.069
5388	663	Sisma X SLV	1.479	0	0	0	1.5E1	1.069	5389	663	Sisma Y SLV	0	1.616	0	0	1.5E1	1.069
5390	663	Sisma X SLO	0.758	0	0	0	1.5E1	1.069	5391	663	Sisma Y SLO	0	1.561	0	0	1.5E1	1.069
5392	663	Sisma X SLD	0.831	0	0	0	1.5E1	1.069	5393	663	Sisma Y SLD	0	1.316	0	0	1.5E1	1.069

5.4 Masse

***Nodo**: nodo su cui è applicata la massa.*
***Massa X**: massa per la componente di spostamento lungo l'asse X. [kN/(m/s²)]*
***Massa Y**: massa per la componente di spostamento lungo l'asse Y. [kN/(m/s²)]*
***Massa Z**: massa per la componente di spostamento lungo l'asse Z. [kN/(m/s²)]*
***Momento Z**: massa momento d'inerzia per la componente di rotazione attorno all'asse Z. [[kN/(m/s²)]*m²]*

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
223	0.325	0.325	0	0	224	0.649	0.649	0	0
225	0.649	0.649	0	0	226	0.649	0.649	0	0
227	0.649	0.649	0	0	228	0.649	0.649	0	0
229	0.649	0.649	0	0	230	0.649	0.649	0	0
231	0.649	0.649	0	0	232	0.649	0.649	0	0
233	0.649	0.649	0	0	234	0.649	0.649	0	0
235	0.649	0.649	0	0	236	0.649	0.649	0	0
237	0.649	0.649	0	0	238	0.649	0.649	0	0
239	0.649	0.649	0	0	240	0.649	0.649	0	0
241	0.649	0.649	0	0	242	0.649	0.649	0	0
243	0.649	0.649	0	0	244	0.649	0.649	0	0
245	0.649	0.649	0	0	246	0.649	0.649	0	0
247	0.649	0.649	0	0	248	0.649	0.649	0	0
249	0.649	0.649	0	0	250	0.649	0.649	0	0
251	0.649	0.649	0	0	252	0.649	0.649	0	0
253	0.649	0.649	0	0	254	0.649	0.649	0	0
255	0.649	0.649	0	0	256	0.649	0.649	0	0
257	0.649	0.649	0	0	258	0.649	0.649	0	0
259	0.649	0.649	0	0	260	0.649	0.649	0	0
261	0.649	0.649	0	0	262	0.649	0.649	0	0
263	0.649	0.649	0	0	264	0.649	0.649	0	0
265	0.649	0.649	0	0	266	0.649	0.649	0	0
267	0.649	0.649	0	0	268	0.649	0.649	0	0
269	0.649	0.649	0	0	270	0.649	0.649	0	0
271	0.649	0.649	0	0	272	0.649	0.649	0	0
273	0.649	0.649	0	0	274	0.649	0.649	0	0
275	0.649	0.649	0	0	276	0.649	0.649	0	0
277	0.325	0.325	0	0	278	0.325	0.325	0	0
279	0.649	0.649	0	0	280	0.649	0.649	0	0
281	0.649	0.649	0	0	282	0.649	0.649	0	0
283	0.649	0.649	0	0	284	0.649	0.649	0	0
285	0.649	0.649	0	0	286	0.649	0.649	0	0
287	0.649	0.649	0	0	288	0.649	0.649	0	0
289	0.649	0.649	0	0	290	0.649	0.649	0	0
291	0.649	0.649	0	0	292	0.649	0.649	0	0
293	0.649	0.649	0	0	294	0.649	0.649	0	0
295	0.649	0.649	0	0	296	0.649	0.649	0	0
297	0.649	0.649	0	0	298	0.649	0.649	0	0
299	0.649	0.649	0	0	300	0.649	0.649	0	0
301	0.649	0.649	0	0	302	0.649	0.649	0	0
303	0.649	0.649	0	0	304	0.649	0.649	0	0
305	0.649	0.649	0	0	306	0.649	0.649	0	0
307	0.649	0.649	0	0	308	0.649	0.649	0	0
309	0.649	0.649	0	0	310	0.649	0.649	0	0
311	0.649	0.649	0	0	312	0.649	0.649	0	0
313	0.649	0.649	0	0	314	0.649	0.649	0	0
315	0.649	0.649	0	0	316	0.649	0.649	0	0
317	0.649	0.649	0	0	318	0.649	0.649	0	0
319	0.649	0.649	0	0	320	0.649	0.649	0	0
321	0.649	0.649	0	0	322	0.649	0.649	0	0
323	0.649	0.649	0	0	324	0.649	0.649	0	0
325	0.649	0.649	0	0	326	0.649	0.649	0	0
327	0.649	0.649	0	0	328	0.649	0.649	0	0
329	0.649	0.649	0	0	330	0.649	0.649	0	0
331	0.649	0.649	0	0	332	0.325	0.325	0	0
333	0.325	0.325	0	0	334	0.649	0.649	0	0
335	0.649	0.649	0	0	336	0.649	0.649	0	0
337	0.649	0.649	0	0	338	0.649	0.649	0	0
339	0.649	0.649	0	0	340	0.649	0.649	0	0
341	0.649	0.649	0	0	342	0.649	0.649	0	0
343	0.649	0.649	0	0	344	0.649	0.649	0	0
345	0.649	0.649	0	0	346	0.649	0.649	0	0
347	0.649	0.649	0	0	348	0.649	0.649	0	0
349	0.649	0.649	0	0	350	0.649	0.649	0	0
351	0.649	0.649	0	0	352	0.649	0.649	0	0
353	0.649	0.649	0	0	354	0.649	0.649	0	0
355	0.649	0.649	0	0	356	0.649	0.649	0	0
357	0.649	0.649	0	0	358	0.649	0.649	0	0
359	0.649	0.649	0	0	360	0.649	0.649	0	0
361	0.649	0.649	0	0	362	0.649	0.649	0	0
363	0.649	0.649	0	0	364	0.649	0.649	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
365	0.649	0.649	0	0	366	0.649	0.649	0	0
367	0.649	0.649	0	0	368	0.649	0.649	0	0
369	0.649	0.649	0	0	370	0.649	0.649	0	0
371	0.649	0.649	0	0	372	0.649	0.649	0	0
373	0.649	0.649	0	0	374	0.649	0.649	0	0
375	0.649	0.649	0	0	376	0.649	0.649	0	0
377	0.649	0.649	0	0	378	0.649	0.649	0	0
379	0.649	0.649	0	0	380	0.649	0.649	0	0
381	0.649	0.649	0	0	382	0.649	0.649	0	0
383	0.649	0.649	0	0	384	0.649	0.649	0	0
385	0.649	0.649	0	0	386	0.649	0.649	0	0
387	0.325	0.325	0	0	388	0.325	0.325	0	0
389	0.649	0.649	0	0	390	0.649	0.649	0	0
391	0.649	0.649	0	0	392	0.649	0.649	0	0
393	0.649	0.649	0	0	394	0.649	0.649	0	0
395	0.649	0.649	0	0	396	0.649	0.649	0	0
397	0.649	0.649	0	0	398	0.649	0.649	0	0
399	0.649	0.649	0	0	400	0.649	0.649	0	0
401	0.649	0.649	0	0	402	0.649	0.649	0	0
403	0.649	0.649	0	0	404	0.649	0.649	0	0
405	0.649	0.649	0	0	406	0.649	0.649	0	0
407	0.649	0.649	0	0	408	0.649	0.649	0	0
409	0.649	0.649	0	0	410	0.649	0.649	0	0
411	0.649	0.649	0	0	412	0.649	0.649	0	0
413	0.649	0.649	0	0	414	0.649	0.649	0	0
415	0.649	0.649	0	0	416	0.649	0.649	0	0
417	0.649	0.649	0	0	418	0.649	0.649	0	0
419	0.649	0.649	0	0	420	0.649	0.649	0	0
421	0.649	0.649	0	0	422	0.649	0.649	0	0
423	0.649	0.649	0	0	424	0.649	0.649	0	0
425	0.649	0.649	0	0	426	0.649	0.649	0	0
427	0.649	0.649	0	0	428	0.649	0.649	0	0
429	0.649	0.649	0	0	430	0.649	0.649	0	0
431	0.649	0.649	0	0	432	0.649	0.649	0	0
433	0.649	0.649	0	0	434	0.649	0.649	0	0
435	0.649	0.649	0	0	436	0.649	0.649	0	0
437	0.649	0.649	0	0	438	0.649	0.649	0	0
439	0.649	0.649	0	0	440	0.649	0.649	0	0
441	0.649	0.649	0	0	442	0.325	0.325	0	0
443	1.559	1.559	0	0	444	3.117	3.117	0	0
445	3.117	3.117	0	0	446	3.117	3.117	0	0
447	3.117	3.117	0	0	448	3.117	3.117	0	0
449	3.117	3.117	0	0	450	3.117	3.117	0	0
451	3.117	3.117	0	0	452	3.117	3.117	0	0
453	3.117	3.117	0	0	454	3.117	3.117	0	0
455	3.117	3.117	0	0	456	3.117	3.117	0	0
457	3.117	3.117	0	0	458	3.117	3.117	0	0
459	3.117	3.117	0	0	460	3.117	3.117	0	0
461	3.117	3.117	0	0	462	3.117	3.117	0	0
463	3.117	3.117	0	0	464	3.117	3.117	0	0
465	3.117	3.117	0	0	466	3.117	3.117	0	0
467	3.117	3.117	0	0	468	3.117	3.117	0	0
469	3.117	3.117	0	0	470	3.117	3.117	0	0
471	3.117	3.117	0	0	472	3.117	3.117	0	0
473	3.117	3.117	0	0	474	3.117	3.117	0	0
475	3.117	3.117	0	0	476	3.117	3.117	0	0
477	3.117	3.117	0	0	478	3.117	3.117	0	0
479	3.117	3.117	0	0	480	3.117	3.117	0	0
481	3.117	3.117	0	0	482	3.117	3.117	0	0
483	3.117	3.117	0	0	484	3.117	3.117	0	0
485	3.117	3.117	0	0	486	3.117	3.117	0	0
487	3.117	3.117	0	0	488	3.117	3.117	0	0
489	3.117	3.117	0	0	490	3.117	3.117	0	0
491	3.117	3.117	0	0	492	3.117	3.117	0	0
493	3.117	3.117	0	0	494	3.117	3.117	0	0
495	3.117	3.117	0	0	496	3.117	3.117	0	0
497	1.559	1.559	0	0	498	2.792	2.792	0	0
499	5.585	5.585	0	0	500	5.585	5.585	0	0
501	5.585	5.585	0	0	502	5.585	5.585	0	0
503	5.585	5.585	0	0	504	5.585	5.585	0	0
505	5.585	5.585	0	0	506	5.585	5.585	0	0
507	5.585	5.585	0	0	508	5.585	5.585	0	0
509	5.585	5.585	0	0	510	5.585	5.585	0	0
511	5.585	5.585	0	0	512	5.585	5.585	0	0
513	5.585	5.585	0	0	514	5.585	5.585	0	0
515	5.585	5.585	0	0	516	5.585	5.585	0	0
517	5.585	5.585	0	0	518	5.585	5.585	0	0
519	5.585	5.585	0	0	520	5.585	5.585	0	0
521	5.585	5.585	0	0	522	5.585	5.585	0	0
523	5.585	5.585	0	0	524	5.585	5.585	0	0
525	5.585	5.585	0	0	526	5.585	5.585	0	0
527	5.585	5.585	0	0	528	5.585	5.585	0	0
529	5.585	5.585	0	0	530	5.585	5.585	0	0
531	5.585	5.585	0	0	532	5.585	5.585	0	0
533	5.585	5.585	0	0	534	5.585	5.585	0	0
535	5.585	5.585	0	0	536	5.585	5.585	0	0
537	5.585	5.585	0	0	538	5.585	5.585	0	0
539	5.585	5.585	0	0	540	5.585	5.585	0	0
541	5.585	5.585	0	0	542	5.585	5.585	0	0
543	5.585	5.585	0	0	544	5.585	5.585	0	0
545	5.585	5.585	0	0	546	5.585	5.585	0	0
547	5.585	5.585	0	0	548	5.585	5.585	0	0
549	5.585	5.585	0	0	550	5.585	5.585	0	0
551	5.585	5.585	0	0	552	2.792	2.792	0	0
554	2.792	2.792	0	0	555	5.585	5.585	0	0
556	5.585	5.585	0	0	557	5.585	5.585	0	0
558	5.585	5.585	0	0	559	5.585	5.585	0	0
560	5.585	5.585	0	0	561	5.585	5.585	0	0
562	5.585	5.585	0	0	563	5.585	5.585	0	0
564	5.585	5.585	0	0	565	5.585	5.585	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
566	5.585	5.585	0	0	567	5.585	5.585	0	0
568	5.585	5.585	0	0	569	5.585	5.585	0	0
570	5.585	5.585	0	0	571	5.585	5.585	0	0
572	5.585	5.585	0	0	573	5.585	5.585	0	0
574	5.585	5.585	0	0	575	5.585	5.585	0	0
576	5.585	5.585	0	0	577	5.585	5.585	0	0
578	5.585	5.585	0	0	579	5.585	5.585	0	0
580	5.585	5.585	0	0	581	5.585	5.585	0	0
582	5.585	5.585	0	0	583	5.585	5.585	0	0
584	5.585	5.585	0	0	585	5.585	5.585	0	0
586	5.585	5.585	0	0	587	5.585	5.585	0	0
588	5.585	5.585	0	0	589	5.585	5.585	0	0
590	5.585	5.585	0	0	591	5.585	5.585	0	0
592	5.585	5.585	0	0	593	5.585	5.585	0	0
594	5.585	5.585	0	0	595	5.585	5.585	0	0
596	5.585	5.585	0	0	597	5.585	5.585	0	0
598	5.585	5.585	0	0	599	5.585	5.585	0	0
600	5.585	5.585	0	0	601	5.585	5.585	0	0
602	5.585	5.585	0	0	603	5.585	5.585	0	0
604	5.585	5.585	0	0	605	5.585	5.585	0	0
606	5.585	5.585	0	0	607	5.585	5.585	0	0
608	2.792	2.792	0	0	609	1.559	1.559	0	0
610	3.117	3.117	0	0	611	3.117	3.117	0	0
612	3.117	3.117	0	0	613	3.117	3.117	0	0
614	3.117	3.117	0	0	615	3.117	3.117	0	0
616	3.117	3.117	0	0	617	3.117	3.117	0	0
618	3.117	3.117	0	0	619	3.117	3.117	0	0
620	3.117	3.117	0	0	621	3.117	3.117	0	0
622	3.117	3.117	0	0	623	3.117	3.117	0	0
624	3.117	3.117	0	0	625	3.117	3.117	0	0
626	3.117	3.117	0	0	627	3.117	3.117	0	0
628	3.117	3.117	0	0	629	3.117	3.117	0	0
630	3.117	3.117	0	0	631	3.117	3.117	0	0
632	3.117	3.117	0	0	633	3.117	3.117	0	0
634	3.117	3.117	0	0	635	3.117	3.117	0	0
636	3.117	3.117	0	0	637	3.117	3.117	0	0
638	3.117	3.117	0	0	639	3.117	3.117	0	0
640	3.117	3.117	0	0	641	3.117	3.117	0	0
642	3.117	3.117	0	0	643	3.117	3.117	0	0
644	3.117	3.117	0	0	645	3.117	3.117	0	0
646	3.117	3.117	0	0	647	3.117	3.117	0	0
648	3.117	3.117	0	0	649	3.117	3.117	0	0
650	3.117	3.117	0	0	651	3.117	3.117	0	0
652	3.117	3.117	0	0	653	3.117	3.117	0	0
654	3.117	3.117	0	0	655	3.117	3.117	0	0
656	3.117	3.117	0	0	657	3.117	3.117	0	0
658	3.117	3.117	0	0	659	3.117	3.117	0	0
660	3.117	3.117	0	0	661	3.117	3.117	0	0
662	3.117	3.117	0	0	663	1.559	1.559	0	0

5.5 Masse di piano

***Quota**: quota, livello o falda, a cui compete la massa risultante.*
***Massa X**: massa per la componente di spostamento lungo l'asse X. [kN/(m/s²)]*
***Massa Y**: massa per la componente di spostamento lungo l'asse Y. [kN/(m/s²)]*

Quota	Massa X	Massa Y	Quota	Massa X	Massa Y
Fondazione	0	0	Piano 1	1080.041	1080.041

5.6 Gusci

5.6.1 Caratteristiche meccaniche gusci

***Indice**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*
***Comportamento**: comportamento del materiale.*
***E1**: modulo di elasticità longitudinale, lungo l'asse 1 del sistema di riferimento locale. [kN/m²]*
***v**: modulo di Poisson. Il valore è adimensionale.*
***E2**: modulo di elasticità longitudinale, lungo l'asse 2 del sistema di riferimento locale. [kN/m²]*
***G**: modulo di elasticità tangenziale. [kN/m²]*
***α**: coefficiente di dilatazione termica longitudinale. [°C-1]*
***Peso unitario**: peso per unità di volume, riferito allo spessore membranale. [kN/m³]*

Indice	Comportamento	E1	v	E2	G	α	Peso unitario
1	Isotropo	33642778	0.1	0	0	0.00001	25

5.6.2 Definizioni gusci

***In.**: 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.mem.**: spessore membranale dell'elemento. [m]*
***Sp.fless.**: spessore flessionale dell'elemento. [m]*
***Tm**: variazione termica nel piano medio dell'elemento. [°C]*
***Mat.**: caratteristiche meccaniche dell'elemento.*

***Ind.**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.
								Ind.
1	56	277	276	55	0.4	0.4	20	1
3	54	275	274	53	0.4	0.4	20	1
5	52	273	272	51	0.4	0.4	20	1
7	50	271	270	49	0.4	0.4	20	1
9	48	269	268	47	0.4	0.4	20	1
11	46	267	266	45	0.4	0.4	20	1
13	44	265	264	43	0.4	0.4	20	1
15	42	263	262	41	0.4	0.4	20	1
17	40	261	260	39	0.4	0.4	20	1
19	38	259	258	37	0.4	0.4	20	1
21	36	257	256	35	0.4	0.4	20	1
23	34	255	254	33	0.4	0.4	20	1
25	32	253	252	31	0.4	0.4	20	1
27	30	251	250	29	0.4	0.4	20	1
29	28	249	248	27	0.4	0.4	20	1
31	26	247	246	25	0.4	0.4	20	1
33	24	245	244	23	0.4	0.4	20	1
35	22	243	242	21	0.4	0.4	20	1
37	20	241	240	19	0.4	0.4	20	1
39	18	239	238	17	0.4	0.4	20	1
41	16	237	236	15	0.4	0.4	20	1
43	14	235	234	13	0.4	0.4	20	1
45	12	233	232	11	0.4	0.4	20	1
47	10	231	230	9	0.4	0.4	20	1
49	8	229	228	7	0.4	0.4	20	1
51	6	227	226	5	0.4	0.4	20	1
53	4	225	224	3	0.4	0.4	20	1
55	277	387	386	276	0.4	0.4	20	1
57	275	385	384	274	0.4	0.4	20	1
59	273	383	382	272	0.4	0.4	20	1
61	271	381	380	270	0.4	0.4	20	1
63	269	379	378	268	0.4	0.4	20	1
65	267	377	376	266	0.4	0.4	20	1
67	265	375	374	264	0.4	0.4	20	1
69	263	373	372	262	0.4	0.4	20	1
71	261	371	370	260	0.4	0.4	20	1
73	259	369	368	258	0.4	0.4	20	1
75	257	367	366	256	0.4	0.4	20	1
77	255	365	364	254	0.4	0.4	20	1
79	253	363	362	252	0.4	0.4	20	1
81	251	361	360	250	0.4	0.4	20	1
83	249	359	358	248	0.4	0.4	20	1
85	247	357	356	246	0.4	0.4	20	1
87	245	355	354	244	0.4	0.4	20	1
89	243	353	352	242	0.4	0.4	20	1
91	241	351	350	240	0.4	0.4	20	1
93	239	349	348	238	0.4	0.4	20	1
95	237	347	346	236	0.4	0.4	20	1
97	235	345	344	234	0.4	0.4	20	1
99	233	343	342	232	0.4	0.4	20	1
101	231	341	340	230	0.4	0.4	20	1
103	229	339	338	228	0.4	0.4	20	1
105	227	337	336	226	0.4	0.4	20	1
107	225	335	334	224	0.4	0.4	20	1
109	387	497	496	386	0.4	0.4	20	1
111	385	495	494	384	0.4	0.4	20	1
113	383	493	492	382	0.4	0.4	20	1
115	381	491	490	380	0.4	0.4	20	1
117	379	489	488	378	0.4	0.4	20	1
119	377	487	486	376	0.4	0.4	20	1
121	375	485	484	374	0.4	0.4	20	1
123	373	483	482	372	0.4	0.4	20	1
125	371	481	480	370	0.4	0.4	20	1
127	369	479	478	368	0.4	0.4	20	1
129	367	477	476	366	0.4	0.4	20	1
131	365	475	474	364	0.4	0.4	20	1
133	363	473	472	362	0.4	0.4	20	1
135	361	471	470	360	0.4	0.4	20	1
137	359	469	468	358	0.4	0.4	20	1
139	357	467	466	356	0.4	0.4	20	1
141	355	465	464	354	0.4	0.4	20	1
143	353	463	462	352	0.4	0.4	20	1
145	351	461	460	350	0.4	0.4	20	1
147	349	459	458	348	0.4	0.4	20	1
149	347	457	456	346	0.4	0.4	20	1
151	345	455	454	344	0.4	0.4	20	1
153	343	453	452	342	0.4	0.4	20	1
155	341	451	450	340	0.4	0.4	20	1
157	339	449	448	338	0.4	0.4	20	1
159	337	447	446	336	0.4	0.4	20	1
161	335	445	444	334	0.4	0.4	20	1
163	168	278	279	169	0.4	0.4	20	1
165	170	280	281	171	0.4	0.4	20	1
167	172	282	283	173	0.4	0.4	20	1
169	174	284	285	175	0.4	0.4	20	1
171	176	286	287	177	0.4	0.4	20	1
173	178	288	289	179	0.4	0.4	20	1
175	180	290	291	181	0.4	0.4	20	1
177	182	292	293	183	0.4	0.4	20	1
179	184	294	295	185	0.4	0.4	20	1
181	186	296	297	187	0.4	0.4	20	1
183	188	298	299	189	0.4	0.4	20	1
185	190	300	301	191	0.4	0.4	20	1
187	192	302	303	193	0.4	0.4	20	1
189	194	304	305	195	0.4	0.4	20	1
191	196	306	307	197	0.4	0.4	20	1

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.
								Ind.
2	55	276	275	54	0.4	0.4	20	1
4	53	274	273	52	0.4	0.4	20	1
6	51	272	271	50	0.4	0.4	20	1
8	49	270	269	48	0.4	0.4	20	1
10	47	268	267	46	0.4	0.4	20	1
12	45	266	265	44	0.4	0.4	20	1
14	43	264	263	42	0.4	0.4	20	1
16	41	262	261	40	0.4	0.4	20	1
18	39	260	259	38	0.4	0.4	20	1
20	37	258	257	36	0.4	0.4	20	1
22	35	256	255	34	0.4	0.4	20	1
24	33	254	253	32	0.4	0.4	20	1
26	31	252	251	30	0.4	0.4	20	1
28	29	250	249	28	0.4	0.4	20	1
30	27	248	247	26	0.4	0.4	20	1
32	25	246	245	24	0.4	0.4	20	1
34	23	244	243	22	0.4	0.4	20	1
36	21	242	241	20	0.4	0.4	20	1
38	19	240	239	18	0.4	0.4	20	1
40	17	238	237	16	0.4	0.4	20	1
42	15	236	235	14	0.4	0.4	20	1
44	13	234	233	12	0.4	0.4	20	1
46	11	232	231	10	0.4	0.4	20	1
48	9	230	229	8	0.4	0.4	20	1
50	7	228	227	6	0.4	0.4	20	1
52	5	226	225	4	0.4	0.4	20	1
54	3	224	223	2	0.4	0.4	20	1
56	276	386	385	275	0.4	0.4	20	1
58	274	384	383	273	0.4	0.4	20	1
60	272	382	381	271	0.4	0.4	20	1
62	270	380	379	269	0.4	0.4	20	1
64	268	378	377	267	0.4	0.4	20	1
66	266	376	375	265	0.4	0.4	20	1
68	264	374	373	263	0.4	0.4	20	1
70	262	372	371	261	0.4	0.4	20	1
72	260	370	369	259	0.4	0.4	20	1
74	258	368	367	257	0.4	0.4	20	1
76	256	366	365	255	0.4	0.4	20	1
78	254	364	363	253	0.4	0.4	20	1
80	252	362	361	251	0.4	0.4	20	1
82	250	360	359	249	0.4	0.4	20	1
84	248	358	357	247	0.4	0.4	20	1
86	246	356	355	245	0.4	0.4	20	1
88	244	354	353	243	0.4	0.4	20	1
90	242	352	351	241	0.4	0.4	20	1
92	240	350	349	239	0.4	0.4	20	1
94	238	348	347	237	0.4	0.4	20	1
96	236	346	345	235	0.4	0.4	20	1
98	234	344	343	233	0.4	0.4	20	1
100	232	342	341	231	0.4	0.4	20	1
102	230	340	339	229	0.4	0.4	20	1
104	228	338	337	227	0.4	0.4	20	1
106	226	336	335	225	0.4	0.4	20	1
108	224	334	333	223	0.4	0.4	20	1
110	386	496	495	385	0.4	0.4	20	1
112	384	494	493	383	0.4	0.4	20	1
114	382	492	491	381	0.4	0.4	20	1
116	380	490	489	379	0.4	0.4	20	1
118	378	488	487	377	0.4	0.4	20	1
120	376	486	485	375	0.4	0.4	20	1
122	374	484	483	373	0.4	0.4	20	1
124	372	482	481	371	0.4	0.4	20	1
126	370	480	479	369	0.4	0.4	20	1
128	368	478	477	367	0.4	0.4	20	1
130	366	476	475	365	0.4	0.4	20	1
132	364	474	473	363	0.4	0.4	20	1
134	362	472	471	361	0.4	0.4	20	1
136	360	470	469	359	0.4	0.4	20	1
138	358	468	467	357	0.4	0.4	20	1
140	356	466	465	355	0.4	0.4	20	1
142	354	464	463	353	0.4	0.4	20	1
144	352	462	461	351	0.4	0.4	20	1
146	350	460	459	349	0.4	0.4	20	1
148	348	458	457	347	0.4	0.4	20	1
150	346	456	455	345	0.4	0.4	20	1
152	344	454	453	343	0.4	0.4	20	1
154	342	452	451	341	0.4	0.4	20	1
156	340	450	449	339	0.4	0.4	20	1
158	338	448	447	337	0.4	0.4	20	1
160	336	446	445	335	0.4	0.4	20	1
162	334	444	443	333	0.4	0.4	20	1
164	169	279	280	170	0.4	0.4	20	1
166	171	281	282	172	0.4	0.4	20	1
168	173	283	284	174	0.4	0.4	20	1
170	175	285	286	176	0.4	0.4	20	1
172	177	287	288	178	0.4	0.4	20	1
174	179	289	290	180	0.4	0.4	20	1
176	181	291	292	182	0.4	0.4	20	1
178	183	293	294	184	0.4	0.4	20	1
180	185	295	296	186	0.4	0.4	20	1
182	187	297	298	188	0.4	0.4	20	1
184	189	299	300	190	0.4	0.4	20	1
186	191	301	302	192	0.4	0.4	20	1
188	193	303	304	194	0.4	0.4	20	1
190	195	305	306	196	0.4	0.4	20	1
192	197	307	308	198	0.4	0.4	20	1

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.
								Ind.
193	198	308	309	199	0.4	0.4	20	1
195	200	310	311	201	0.4	0.4	20	1
197	202	312	313	203	0.4	0.4	20	1
199	204	314	315	205	0.4	0.4	20	1
201	206	316	317	207	0.4	0.4	20	1
203	208	318	319	209	0.4	0.4	20	1
205	210	320	321	211	0.4	0.4	20	1
207	212	322	323	213	0.4	0.4	20	1
209	214	324	325	215	0.4	0.4	20	1
211	216	326	327	217	0.4	0.4	20	1
213	218	328	329	219	0.4	0.4	20	1
215	220	330	331	221	0.4	0.4	20	1
217	278	388	389	279	0.4	0.4	20	1
219	280	390	391	281	0.4	0.4	20	1
221	282	392	393	283	0.4	0.4	20	1
223	284	394	395	285	0.4	0.4	20	1
225	286	396	397	287	0.4	0.4	20	1
227	288	398	399	289	0.4	0.4	20	1
229	290	400	401	291	0.4	0.4	20	1
231	292	402	403	293	0.4	0.4	20	1
233	294	404	405	295	0.4	0.4	20	1
235	296	406	407	297	0.4	0.4	20	1
237	298	408	409	299	0.4	0.4	20	1
239	300	410	411	301	0.4	0.4	20	1
241	302	412	413	303	0.4	0.4	20	1
243	304	414	415	305	0.4	0.4	20	1
245	306	416	417	307	0.4	0.4	20	1
247	308	418	419	309	0.4	0.4	20	1
249	310	420	421	311	0.4	0.4	20	1
251	312	422	423	313	0.4	0.4	20	1
253	314	424	425	315	0.4	0.4	20	1
255	316	426	427	317	0.4	0.4	20	1
257	318	428	429	319	0.4	0.4	20	1
259	320	430	431	321	0.4	0.4	20	1
261	322	432	433	323	0.4	0.4	20	1
263	324	434	435	325	0.4	0.4	20	1
265	326	436	437	327	0.4	0.4	20	1
267	328	438	439	329	0.4	0.4	20	1
269	330	440	441	331	0.4	0.4	20	1
271	388	609	610	389	0.4	0.4	20	1
273	390	611	612	391	0.4	0.4	20	1
275	392	613	614	393	0.4	0.4	20	1
277	394	615	616	395	0.4	0.4	20	1
279	396	617	618	397	0.4	0.4	20	1
281	398	619	620	399	0.4	0.4	20	1
283	400	621	622	401	0.4	0.4	20	1
285	402	623	624	403	0.4	0.4	20	1
287	404	625	626	405	0.4	0.4	20	1
289	406	627	628	407	0.4	0.4	20	1
291	408	629	630	409	0.4	0.4	20	1
293	410	631	632	411	0.4	0.4	20	1
295	412	633	634	413	0.4	0.4	20	1
297	414	635	636	415	0.4	0.4	20	1
299	416	637	638	417	0.4	0.4	20	1
301	418	639	640	419	0.4	0.4	20	1
303	420	641	642	421	0.4	0.4	20	1
305	422	643	644	423	0.4	0.4	20	1
307	424	645	646	425	0.4	0.4	20	1
309	426	647	648	427	0.4	0.4	20	1
311	428	649	650	429	0.4	0.4	20	1
313	430	651	652	431	0.4	0.4	20	1
315	432	653	654	433	0.4	0.4	20	1
317	434	655	656	435	0.4	0.4	20	1
319	436	657	658	437	0.4	0.4	20	1
321	438	659	660	439	0.4	0.4	20	1
323	440	661	662	441	0.4	0.4	20	1
325	443	444	499	498	0.4	0.4	20	1
327	554	555	610	609	0.4	0.4	20	1
329	499	500	556	555	0.4	0.4	20	1
331	445	446	501	500	0.4	0.4	20	1
333	556	557	612	611	0.4	0.4	20	1
335	501	502	558	557	0.4	0.4	20	1
337	447	448	503	502	0.4	0.4	20	1
339	558	559	614	613	0.4	0.4	20	1
341	503	504	560	559	0.4	0.4	20	1
343	449	450	505	504	0.4	0.4	20	1
345	560	561	616	615	0.4	0.4	20	1
347	505	506	562	561	0.4	0.4	20	1
349	451	452	507	506	0.4	0.4	20	1
351	562	563	618	617	0.4	0.4	20	1
353	507	508	564	563	0.4	0.4	20	1
355	453	454	509	508	0.4	0.4	20	1
357	564	565	620	619	0.4	0.4	20	1
359	509	510	566	565	0.4	0.4	20	1
361	455	456	511	510	0.4	0.4	20	1
363	566	567	622	621	0.4	0.4	20	1
365	511	512	568	567	0.4	0.4	20	1
367	457	458	513	512	0.4	0.4	20	1
369	568	569	624	623	0.4	0.4	20	1
371	513	514	570	569	0.4	0.4	20	1
373	459	460	515	514	0.4	0.4	20	1
375	570	571	626	625	0.4	0.4	20	1
377	515	516	572	571	0.4	0.4	20	1
379	461	462	517	516	0.4	0.4	20	1
381	572	573	628	627	0.4	0.4	20	1
383	517	518	574	573	0.4	0.4	20	1
385	463	464	519	518	0.4	0.4	20	1
387	574	575	630	629	0.4	0.4	20	1

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.
								Ind.
194	199	309	310	200	0.4	0.4	20	1
196	201	311	312	202	0.4	0.4	20	1
198	203	313	314	204	0.4	0.4	20	1
200	205	315	316	206	0.4	0.4	20	1
202	207	317	318	208	0.4	0.4	20	1
204	209	319	320	210	0.4	0.4	20	1
206	211	321	322	212	0.4	0.4	20	1
208	213	323	324	214	0.4	0.4	20	1
210	215	325	326	216	0.4	0.4	20	1
212	217	327	328	218	0.4	0.4	20	1
214	219	329	330	220	0.4	0.4	20	1
216	221	331	332	222	0.4	0.4	20	1
218	279	389	390	280	0.4	0.4	20	1
220	281	391	392	282	0.4	0.4	20	1
222	283	393	394	284	0.4	0.4	20	1
224	285	395	396	286	0.4	0.4	20	1
226	287	397	398	288	0.4	0.4	20	1
228	289	399	400	290	0.4	0.4	20	1
230	291	401	402	292	0.4	0.4	20	1
232	293	403	404	294	0.4	0.4	20	1
234	295	405	406	296	0.4	0.4	20	1
236	297	407	408	298	0.4	0.4	20	1
238	299	409	410	300	0.4	0.4	20	1
240	301	411	412	302	0.4	0.4	20	1
242	303	413	414	304	0.4	0.4	20	1
244	305	415	416	306	0.4	0.4	20	1
246	307	417	418	308	0.4	0.4	20	1
248	309	419	420	310	0.4	0.4	20	1
250	311	421	422	312	0.4	0.4	20	1
252	313	423	424	314	0.4	0.4	20	1
254	315	425	426	316	0.4	0.4	20	1
256	317	427	428	318	0.4	0.4	20	1
258	319	429	430	320	0.4	0.4	20	1
260	321	431	432	322	0.4	0.4	20	1
262	323	433	434	324	0.4	0.4	20	1
264	325	435	436	326	0.4	0.4	20	1
266	327	437	438	328	0.4	0.4	20	1
268	329	439	440	330	0.4	0.4	20	1
270	331	441	442	332	0.4	0.4	20	1
272	389	610	611	390	0.4	0.4	20	1
274	391	612	613	392	0.4	0.4	20	1
276	393	614	615	394	0.4	0.4	20	1
278	395	616	617	396	0.4	0.4	20	1
280	397	618	619	398	0.4	0.4	20	1
282	399	620	621	400	0.4	0.4	20	1
284	401	622	623	402	0.4	0.4	20	1
286	403	624	625	404	0.4	0.4	20	1
288	405	626	627	406	0.4	0.4	20	1
290	407	628	629	408	0.4	0.4	20	1
292	409	630	631	410	0.4	0.4	20	1
294	411	632	633	412	0.4	0.4	20	1
296	413	634	635	414	0.4	0.4	20	1
298	415	636	637	416	0.4	0.4	20	1
300	417	638	639	418	0.4	0.4	20	1
302	419	640	641	420	0.4	0.4	20	1
304	421	642	643	422	0.4	0.4	20	1
306	423	644	645	424	0.4	0.4	20	1
308	425	646	647	426	0.4	0.4	20	1
310	427	648	649	428	0.4	0.4	20	1
312	429	650	651	430	0.4	0.4	20	1
314	431	652	653	432	0.4	0.4	20	1
316	433	654	655	434	0.4	0.4	20	1
318	435	656	657	436	0.4	0.4	20	1
320	437	658	659	438	0.4	0.4	20	1
322	439	660	661	440	0.4	0.4	20	1
324	441	662	663	442	0.4	0.4	20	1
326	498	499	555	554	0.4	0.4	20	1
328	444	445	500	499	0.4	0.4	20	1
330	555	556	611	610	0.4	0.4	20	1
332	500	501	557	556	0.4	0.4	20	1
334	446	447	502	501	0.4	0.4	20	1
336	557	558	613	612	0.4	0.4	20	1
338	502	503	559	558	0.4	0.4	20	1
340	448	449	504	503	0.4	0.4	20	1
342	559	560	615	614	0.4	0.4	20	1
344	504	505	561	560	0.4	0.4	20	1
346	450	451	506	505	0.4	0.4	20	1
348	561	562	617	616	0.4	0.4	20	1
350	506	507	563	562	0.4	0.4	20	1
352	452	453	508	507	0.4	0.4	20	1
354	563	564	619	618	0.4	0.4	20	1
356	508	509	565	564	0.4	0.4	20	1
358	454	455	510	509	0.4	0.4	20	1
360	565	566	621	620	0.4	0.4	20	1
362	510	511	567	566	0.4	0.4	20	1
364	456	457	512	511	0.4	0.4	20	1
366	567	568	623	622	0.4	0.4	20	1
368	512	513	569	568	0.4	0.4	20	1
370	458	459	514	513	0.4	0.4	20	1
372	569	570	625	624	0.4	0.4	20	1
374	514	515	571	570	0.4	0.4	20	1
376	460	461	516	515	0.4	0.4	20	1
378	571	572	627	626	0.4	0.4	20	1
380	516	517	573	572	0.4	0.4	20	1
382	462	463	518	517	0.4	0.4	20	1
384	573	574	629	628	0.4	0.4	20	1
386	518	519	575	574	0.4	0.4	20	1
388	464	465	520	519	0.4	0.4	20	1

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.
								Ind.
389	519	520	576	575	0.4	0.4	20	1
391	465	466	521	520	0.4	0.4	20	1
393	576	577	632	631	0.4	0.4	20	1
395	521	522	578	577	0.4	0.4	20	1
397	467	468	523	522	0.4	0.4	20	1
399	578	579	634	633	0.4	0.4	20	1
401	523	524	580	579	0.4	0.4	20	1
403	469	470	525	524	0.4	0.4	20	1
405	580	581	636	635	0.4	0.4	20	1
407	525	526	582	581	0.4	0.4	20	1
409	471	472	527	526	0.4	0.4	20	1
411	582	583	638	637	0.4	0.4	20	1
413	527	528	584	583	0.4	0.4	20	1
415	473	474	529	528	0.4	0.4	20	1
417	584	585	640	639	0.4	0.4	20	1
419	529	530	586	585	0.4	0.4	20	1
421	475	476	531	530	0.4	0.4	20	1
423	586	587	642	641	0.4	0.4	20	1
425	531	532	588	587	0.4	0.4	20	1
427	477	478	533	532	0.4	0.4	20	1
429	588	589	644	643	0.4	0.4	20	1
431	533	534	590	589	0.4	0.4	20	1
433	479	480	535	534	0.4	0.4	20	1
435	590	591	646	645	0.4	0.4	20	1
437	535	536	592	591	0.4	0.4	20	1
439	481	482	537	536	0.4	0.4	20	1
441	592	593	648	647	0.4	0.4	20	1
443	537	538	594	593	0.4	0.4	20	1
445	483	484	539	538	0.4	0.4	20	1
447	594	595	650	649	0.4	0.4	20	1
449	539	540	596	595	0.4	0.4	20	1
451	485	486	541	540	0.4	0.4	20	1
453	596	597	652	651	0.4	0.4	20	1
455	541	542	598	597	0.4	0.4	20	1
457	487	488	543	542	0.4	0.4	20	1
459	598	599	654	653	0.4	0.4	20	1
461	543	544	600	599	0.4	0.4	20	1
463	489	490	545	544	0.4	0.4	20	1
465	600	601	656	655	0.4	0.4	20	1
467	545	546	602	601	0.4	0.4	20	1
469	491	492	547	546	0.4	0.4	20	1
471	602	603	658	657	0.4	0.4	20	1
473	547	548	604	603	0.4	0.4	20	1
475	493	494	549	548	0.4	0.4	20	1
477	604	605	660	659	0.4	0.4	20	1
479	549	550	606	605	0.4	0.4	20	1
481	495	496	551	550	0.4	0.4	20	1
483	606	607	662	661	0.4	0.4	20	1
485	551	552	608	607	0.4	0.4	20	1
487	168	113	114	169	0.4	0.4	20	1
489	170	115	116	171	0.4	0.4	20	1
491	172	117	118	173	0.4	0.4	20	1
493	174	119	120	175	0.4	0.4	20	1
495	176	121	122	177	0.4	0.4	20	1
497	178	123	124	179	0.4	0.4	20	1
499	180	125	126	181	0.4	0.4	20	1
501	182	127	128	183	0.4	0.4	20	1
503	184	129	130	185	0.4	0.4	20	1
505	186	131	132	187	0.4	0.4	20	1
507	188	133	134	189	0.4	0.4	20	1
509	190	135	136	191	0.4	0.4	20	1
511	192	137	138	193	0.4	0.4	20	1
513	194	139	140	195	0.4	0.4	20	1
515	196	141	142	197	0.4	0.4	20	1
517	198	143	144	199	0.4	0.4	20	1
519	200	145	146	201	0.4	0.4	20	1
521	202	147	148	203	0.4	0.4	20	1
523	204	149	150	205	0.4	0.4	20	1
525	206	151	152	207	0.4	0.4	20	1
527	208	153	154	209	0.4	0.4	20	1
529	210	155	156	211	0.4	0.4	20	1
531	212	157	158	213	0.4	0.4	20	1
533	214	159	160	215	0.4	0.4	20	1
535	216	161	162	217	0.4	0.4	20	1
537	218	163	164	219	0.4	0.4	20	1
539	220	165	166	221	0.4	0.4	20	1
541	113	57	58	114	0.4	0.4	20	1
543	115	59	60	116	0.4	0.4	20	1
545	117	61	62	118	0.4	0.4	20	1
547	119	63	64	120	0.4	0.4	20	1
549	121	65	66	122	0.4	0.4	20	1
551	123	67	68	124	0.4	0.4	20	1
553	125	69	70	126	0.4	0.4	20	1
555	127	71	72	128	0.4	0.4	20	1
557	129	73	74	130	0.4	0.4	20	1
559	131	75	76	132	0.4	0.4	20	1
561	133	77	78	134	0.4	0.4	20	1
563	135	79	80	136	0.4	0.4	20	1
565	137	81	82	138	0.4	0.4	20	1
567	139	83	84	140	0.4	0.4	20	1
569	141	85	86	142	0.4	0.4	20	1
571	143	87	88	144	0.4	0.4	20	1
573	145	89	90	146	0.4	0.4	20	1
575	147	91	92	148	0.4	0.4	20	1
577	149	93	94	150	0.4	0.4	20	1
579	151	95	96	152	0.4	0.4	20	1
581	153	97	98	154	0.4	0.4	20	1
583	155	99	100	156	0.4	0.4	20	1

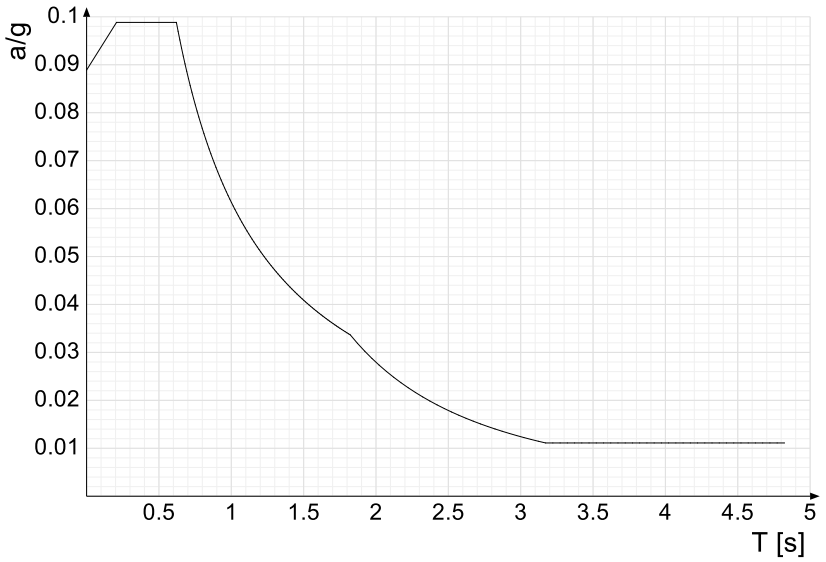
In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.
								Ind.
390	575	576	631	630	0.4	0.4	20	1
392	520	521	577	576	0.4	0.4	20	1
394	466	467	522	521	0.4	0.4	20	1
396	577	578	633	632	0.4	0.4	20	1
398	522	523	579	578	0.4	0.4	20	1
400	468	469	524	523	0.4	0.4	20	1
402	579	580	635	634	0.4	0.4	20	1
404	524	525	581	580	0.4	0.4	20	1
406	470	471	526	525	0.4	0.4	20	1
408	581	582	637	636	0.4	0.4	20	1
410	526	527	583	582	0.4	0.4	20	1
412	472	473	528	527	0.4	0.4	20	1
414	583	584	639	638	0.4	0.4	20	1
416	528	529	585	584	0.4	0.4	20	1
418	474	475	530	529	0.4	0.4	20	1
420	585	586	641	640	0.4	0.4	20	1
422	530	531	587	586	0.4	0.4	20	1
424	476	477	532	531	0.4	0.4	20	1
426	587	588	643	642	0.4	0.4	20	1
428	532	533	589	588	0.4	0.4	20	1
430	478	479	534	533	0.4	0.4	20	1
432	589	590	645	644	0.4	0.4	20	1
434	534	535	591	590	0.4	0.4	20	1
436	480	481	536	535	0.4	0.4	20	1
438	591	592	647	646	0.4	0.4	20	1
440	536	537	593	592	0.4	0.4	20	1
442	482	483	538	537	0.4	0.4	20	1
444	593	594	649	648	0.4	0.4	20	1
446	538	539	595	594	0.4	0.4	20	1
448	484	485	540	539	0.4	0.4	20	1
450	595	596	651	650	0.4	0.4	20	1
452	540	541	597	596	0.4	0.4	20	1
454	486	487	542	541	0.4	0.4	20	1
456	597	598	653	652	0.4	0.4	20	1
458	542	543	599	598	0.4	0.4	20	1
460	488	489	544	543	0.4	0.4	20	1
462	599	600	655	654	0.4	0.4	20	1
464	544	545	601	600	0.4	0.4	20	1
466	490	491	546	545	0.4	0.4	20	1
468	601	602	657	656	0.4	0.4	20	1
470	546	547	603	602	0.4	0.4	20	1
472	492	493	548	547	0.4	0.4	20	1
474	603	604	659	658	0.4	0.4	20	1
476	548	549	605	604	0.4	0.4	20	1
478	494	495	550	549	0.4	0.4	20	1
480	605	606	661	660	0.4	0.4	20	1
482	550	551	607	606	0.4	0.4	20	1
484	496	497	552	551	0.4	0.4	20	1
486	607	608	663	662	0.4	0.4	20	1
488	169	114	115	170	0.4	0.4	20	1
490	171	116	117	172	0.4	0.4	20	1
492	173	118	119	174	0.4	0.4	20	1
494	175	120	121	176	0.4	0.4	20	1
496	177	122	123	178	0.4	0.4	20	1
498	179	124	125	180	0.4	0.4	20	1
500	181	126	127	182	0.4	0.4	20	1
502	183	128	129	184	0.4	0.4	20	1
504	185	130	131	186	0.4	0.4	20	1
506	187	132	133	188	0.4	0.4	20	1
508	189	134	135	190	0.4	0.4	20	1
510	191	136	137	192	0.4	0.4	20	1
512	193	138	139	194	0.4	0.4	20	1
514	195	140	141	196	0.4	0.4	20	1
516	197	142	143	198	0.4	0.4	20	1
518	199	144	145	200	0.4	0.4	20	1
520	201	146	147	202	0.4	0.4	20	1
522	203	148	149	204	0.4	0.4	20	1
524	205	150	151	206	0.4	0.4	20	1
526	207	152	153	208	0.4	0.4	20	1
528	209	154	155	210	0.4	0.4	20	1
530	211	156	157	212	0.4	0.4	20	1
532	213	158	159	214	0.4	0.4	20	1
534	215	160	161	216	0.4	0.4	20	1
536	217	162	163	218	0.4	0.4	20	1
538	219	164	165	220	0.4	0.4	20	1
540	221	166	167	222	0.4	0.4	20	1
542	114	58	59	115	0.4	0.4	20	1
544	116	60	61	117	0.4	0.4	20	1
546	118	62	63	119	0.4	0.4	20	1
548	120	64	65	121	0.4	0.4	20	1
550	122	66	67	123	0.4	0.4	20	1
552	124	68	69	125	0.4	0.4	20	1
554	126	70	71	127	0.4	0.4	20	1
556	128	72	73	129	0.4	0.4	20	1
558	130	74	75	131	0.4	0.4	20	1
560	132	76	77	133	0.4	0.4	20	1
562	134	78	79	135	0.4	0.4	20	1
564	136	80	81	137	0.4	0.4	20	1
566	138	82	83	139	0.4	0.4	20	1
568	140	84	85	141	0.4	0.4	20	1
570	142	86	87	143	0.4	0.4	20	1
572	144	88	89	145	0.4	0.4	20	1
574	146	90	91	147	0.4	0.4	20	1
576	148	92	93	149	0.4	0.4	20	1
578	150	94	95	151	0.4	0.4	20	1
580	152	96	97	153	0.4	0.4	20	1
582	154	98	99	155	0.4	0.4	20	1
584	156	100	101	157	0.4	0.4	20	1

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat. Ind.	In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat. Ind.
585	157	101	102	158	0.4	0.4	20	1	586	158	102	103	159	0.4	0.4	20	1
587	159	103	104	160	0.4	0.4	20	1	588	160	104	105	161	0.4	0.4	20	1
589	161	105	106	162	0.4	0.4	20	1	590	162	106	107	163	0.4	0.4	20	1
591	163	107	108	164	0.4	0.4	20	1	592	164	108	109	165	0.4	0.4	20	1
593	165	109	110	166	0.4	0.4	20	1	594	166	110	111	167	0.4	0.4	20	1
595	57	2	3	58	0.4	0.4	20	1	596	58	3	4	59	0.4	0.4	20	1
597	59	4	5	60	0.4	0.4	20	1	598	60	5	6	61	0.4	0.4	20	1
599	61	6	7	62	0.4	0.4	20	1	600	62	7	8	63	0.4	0.4	20	1
601	63	8	9	64	0.4	0.4	20	1	602	64	9	10	65	0.4	0.4	20	1
603	65	10	11	66	0.4	0.4	20	1	604	66	11	12	67	0.4	0.4	20	1
605	67	12	13	68	0.4	0.4	20	1	606	68	13	14	69	0.4	0.4	20	1
607	69	14	15	70	0.4	0.4	20	1	608	70	15	16	71	0.4	0.4	20	1
609	71	16	17	72	0.4	0.4	20	1	610	72	17	18	73	0.4	0.4	20	1
611	73	18	19	74	0.4	0.4	20	1	612	74	19	20	75	0.4	0.4	20	1
613	75	20	21	76	0.4	0.4	20	1	614	76	21	22	77	0.4	0.4	20	1
615	77	22	23	78	0.4	0.4	20	1	616	78	23	24	79	0.4	0.4	20	1
617	79	24	25	80	0.4	0.4	20	1	618	80	25	26	81	0.4	0.4	20	1
619	81	26	27	82	0.4	0.4	20	1	620	82	27	28	83	0.4	0.4	20	1
621	83	28	29	84	0.4	0.4	20	1	622	84	29	30	85	0.4	0.4	20	1
623	85	30	31	86	0.4	0.4	20	1	624	86	31	32	87	0.4	0.4	20	1
625	87	32	33	88	0.4	0.4	20	1	626	88	33	34	89	0.4	0.4	20	1
627	89	34	35	90	0.4	0.4	20	1	628	90	35	36	91	0.4	0.4	20	1
629	91	36	37	92	0.4	0.4	20	1	630	92	37	38	93	0.4	0.4	20	1
631	93	38	39	94	0.4	0.4	20	1	632	94	39	40	95	0.4	0.4	20	1
633	95	40	41	96	0.4	0.4	20	1	634	96	41	42	97	0.4	0.4	20	1
635	97	42	43	98	0.4	0.4	20	1	636	98	43	44	99	0.4	0.4	20	1
637	99	44	45	100	0.4	0.4	20	1	638	100	45	46	101	0.4	0.4	20	1
639	101	46	47	102	0.4	0.4	20	1	640	102	47	48	103	0.4	0.4	20	1
641	103	48	49	104	0.4	0.4	20	1	642	104	49	50	105	0.4	0.4	20	1
643	105	50	51	106	0.4	0.4	20	1	644	106	51	52	107	0.4	0.4	20	1
645	107	52	53	108	0.4	0.4	20	1	646	108	53	54	109	0.4	0.4	20	1
647	109	54	55	110	0.4	0.4	20	1	648	110	55	56	111	0.4	0.4	20	1

5.7 Accelerazioni spettrali

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

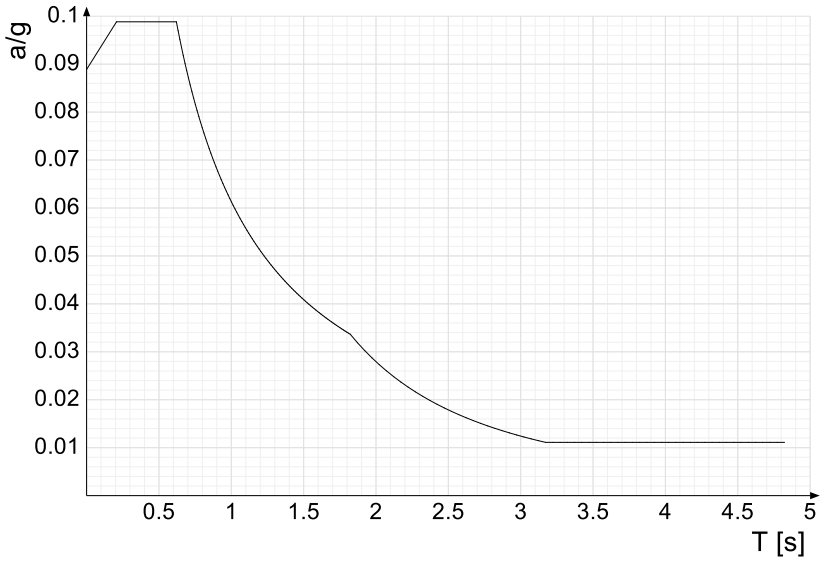
Sisma X SLV



Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.089	2	0.207	0.099	3	0.621	0.099	4	0.632	0.097
5	0.644	0.095	6	0.656	0.093	7	0.668	0.092	8	0.68	0.09
9	0.692	0.089	10	0.704	0.087	11	0.716	0.086	12	0.728	0.084
13	0.74	0.083	14	0.751	0.082	15	0.763	0.08	16	0.775	0.079
17	0.787	0.078	18	0.799	0.077	19	0.811	0.076	20	0.823	0.075
21	0.835	0.073	22	0.847	0.072	23	0.858	0.071	24	0.87	0.07
25	0.882	0.07	26	0.894	0.069	27	0.906	0.068	28	0.918	0.067
29	0.93	0.066	30	0.942	0.065	31	0.954	0.064	32	0.966	0.064
33	0.977	0.063	34	0.989	0.062	35	1.001	0.061	36	1.013	0.061
37	1.025	0.06	38	1.037	0.059	39	1.049	0.058	40	1.061	0.058
41	1.073	0.057	42	1.085	0.057	43	1.096	0.056	44	1.108	0.055
45	1.12	0.055	46	1.132	0.054	47	1.144	0.054	48	1.156	0.053
49	1.168	0.053	50	1.18	0.052	51	1.192	0.051	52	1.204	0.051
53	1.215	0.05	54	1.227	0.05	55	1.239	0.049	56	1.251	0.049
57	1.263	0.049	58	1.275	0.048	59	1.287	0.048	60	1.299	0.047
61	1.311	0.047	62	1.323	0.046	63	1.334	0.046	64	1.346	0.046
65	1.358	0.045	66	1.37	0.045	67	1.382	0.044	68	1.394	0.044
69	1.406	0.044	70	1.418	0.043	71	1.43	0.043	72	1.441	0.043
73	1.453	0.042	74	1.465	0.042	75	1.477	0.042	76	1.489	0.041
77	1.501	0.041	78	1.513	0.041	79	1.525	0.04	80	1.537	0.04
81	1.549	0.04	82	1.56	0.039	83	1.572	0.039	84	1.584	0.039
85	1.596	0.038	86	1.608	0.038	87	1.62	0.038	88	1.632	0.038
89	1.644	0.037	90	1.656	0.037	91	1.668	0.037	92	1.679	0.037

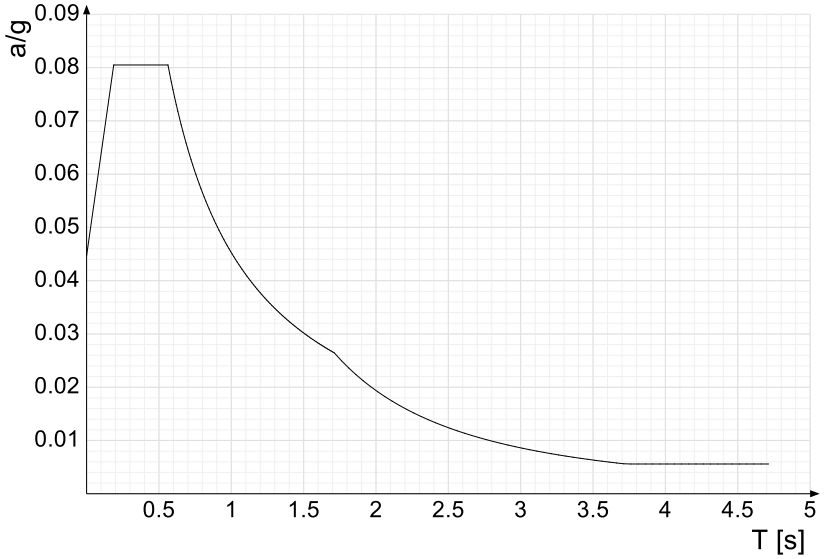
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
93	1.691	0.036	94	1.703	0.036	95	1.715	0.036	96	1.727	0.036
97	1.739	0.035	98	1.751	0.035	99	1.763	0.035	100	1.775	0.035
101	1.787	0.034	102	1.798	0.034	103	1.81	0.034	104	1.822	0.034
105	1.872	0.032	106	1.922	0.03	107	1.972	0.029	108	2.022	0.027
109	2.072	0.026	110	2.122	0.025	111	2.172	0.024	112	2.222	0.023
113	2.272	0.022	114	2.322	0.021	115	2.372	0.02	116	2.422	0.019
117	2.472	0.018	118	2.522	0.018	119	2.572	0.017	120	2.622	0.016
121	2.672	0.016	122	2.722	0.015	123	2.772	0.015	124	2.822	0.014
125	2.872	0.014	126	2.922	0.013	127	2.972	0.013	128	3.022	0.012
129	3.072	0.012	130	3.122	0.011	131	3.172	0.011	132	3.222	0.011
133	3.272	0.011	134	3.322	0.011	135	3.372	0.011	136	3.422	0.011
137	3.472	0.011	138	3.522	0.011	139	3.572	0.011	140	3.622	0.011
141	3.672	0.011	142	3.722	0.011	143	3.772	0.011	144	3.822	0.011
145	3.872	0.011	146	3.922	0.011	147	3.972	0.011	148	4.022	0.011
149	4.072	0.011	150	4.122	0.011	151	4.172	0.011	152	4.222	0.011
153	4.272	0.011	154	4.322	0.011	155	4.372	0.011	156	4.422	0.011
157	4.472	0.011	158	4.522	0.011	159	4.572	0.011	160	4.622	0.011
161	4.672	0.011	162	4.722	0.011	163	4.772	0.011	164	4.822	0.011

Sisma Y SLV



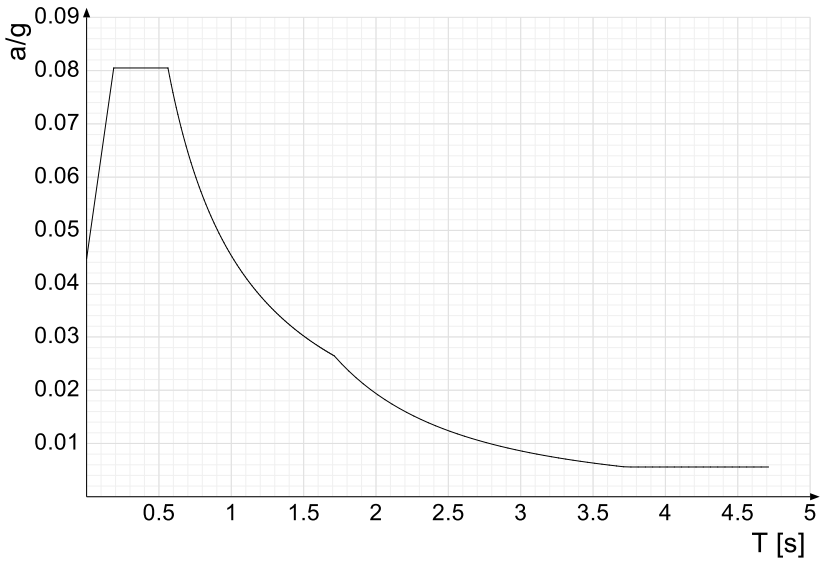
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.089	2	0.207	0.099	3	0.621	0.099	4	0.632	0.097
5	0.644	0.095	6	0.656	0.093	7	0.668	0.092	8	0.68	0.09
9	0.692	0.089	10	0.704	0.087	11	0.716	0.086	12	0.728	0.084
13	0.74	0.083	14	0.751	0.082	15	0.763	0.08	16	0.775	0.079
17	0.787	0.078	18	0.799	0.077	19	0.811	0.076	20	0.823	0.075
21	0.835	0.073	22	0.847	0.072	23	0.858	0.071	24	0.87	0.07
25	0.882	0.07	26	0.894	0.069	27	0.906	0.068	28	0.918	0.067
29	0.93	0.066	30	0.942	0.065	31	0.954	0.064	32	0.966	0.064
33	0.977	0.063	34	0.989	0.062	35	1.001	0.061	36	1.013	0.061
37	1.025	0.06	38	1.037	0.059	39	1.049	0.058	40	1.061	0.058
41	1.073	0.057	42	1.085	0.057	43	1.096	0.056	44	1.108	0.055
45	1.12	0.055	46	1.132	0.054	47	1.144	0.054	48	1.156	0.053
49	1.168	0.053	50	1.18	0.052	51	1.192	0.051	52	1.204	0.051
53	1.215	0.05	54	1.227	0.05	55	1.239	0.049	56	1.251	0.049
57	1.263	0.049	58	1.275	0.048	59	1.287	0.048	60	1.299	0.047
61	1.311	0.047	62	1.323	0.046	63	1.334	0.046	64	1.346	0.046
65	1.358	0.045	66	1.37	0.045	67	1.382	0.044	68	1.394	0.044
69	1.406	0.044	70	1.418	0.043	71	1.43	0.043	72	1.441	0.043
73	1.453	0.042	74	1.465	0.042	75	1.477	0.042	76	1.489	0.041
77	1.501	0.041	78	1.513	0.041	79	1.525	0.04	80	1.537	0.04
81	1.549	0.04	82	1.56	0.039	83	1.572	0.039	84	1.584	0.039
85	1.596	0.038	86	1.608	0.038	87	1.62	0.038	88	1.632	0.038
89	1.644	0.037	90	1.656	0.037	91	1.668	0.037	92	1.679	0.037
93	1.691	0.036	94	1.703	0.036	95	1.715	0.036	96	1.727	0.036
97	1.739	0.035	98	1.751	0.035	99	1.763	0.035	100	1.775	0.035
101	1.787	0.034	102	1.798	0.034	103	1.81	0.034	104	1.822	0.034
105	1.872	0.032	106	1.922	0.03	107	1.972	0.029	108	2.022	0.027
109	2.072	0.026	110	2.122	0.025	111	2.172	0.024	112	2.222	0.023
113	2.272	0.022	114	2.322	0.021	115	2.372	0.02	116	2.422	0.019
117	2.472	0.018	118	2.522	0.018	119	2.572	0.017	120	2.622	0.016
121	2.672	0.016	122	2.722	0.015	123	2.772	0.015	124	2.822	0.014
125	2.872	0.014	126	2.922	0.013	127	2.972	0.013	128	3.022	0.012
129	3.072	0.012	130	3.122	0.011	131	3.172	0.011	132	3.222	0.011
133	3.272	0.011	134	3.322	0.011	135	3.372	0.011	136	3.422	0.011
137	3.472	0.011	138	3.522	0.011	139	3.572	0.011	140	3.622	0.011
141	3.672	0.011	142	3.722	0.011	143	3.772	0.011	144	3.822	0.011
145	3.872	0.011	146	3.922	0.011	147	3.972	0.011	148	4.022	0.011
149	4.072	0.011	150	4.122	0.011	151	4.172	0.011	152	4.222	0.011
153	4.272	0.011	154	4.322	0.011	155	4.372	0.011	156	4.422	0.011
157	4.472	0.011	158	4.522	0.011	159	4.572	0.011	160	4.622	0.011
161	4.672	0.011	162	4.722	0.011	163	4.772	0.011	164	4.822	0.011

Sisma X SLD



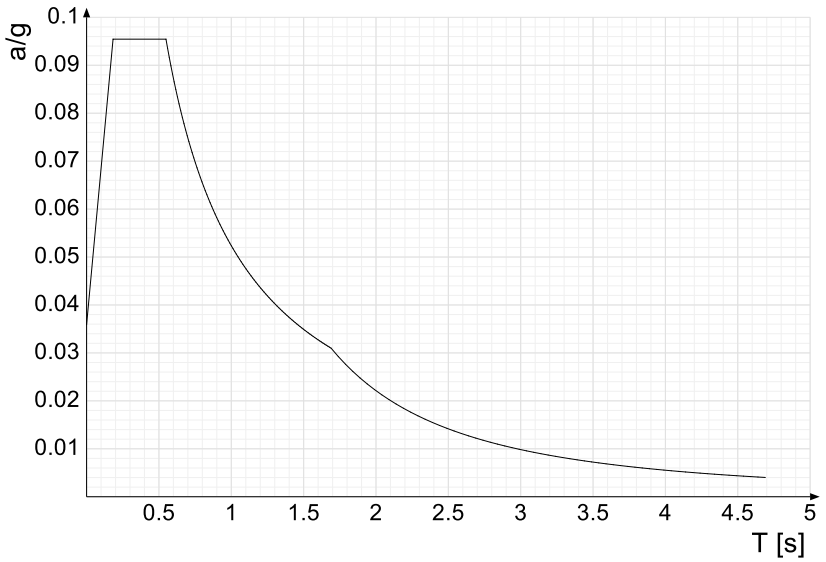
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.045	2	0.187	0.08	3	0.562	0.08	4	0.574	0.079
5	0.585	0.077	6	0.597	0.076	7	0.608	0.074	8	0.619	0.073
9	0.631	0.072	10	0.642	0.071	11	0.653	0.069	12	0.665	0.068
13	0.676	0.067	14	0.688	0.066	15	0.699	0.065	16	0.71	0.064
17	0.722	0.063	18	0.733	0.062	19	0.744	0.061	20	0.756	0.06
21	0.767	0.059	22	0.779	0.058	23	0.79	0.057	24	0.801	0.056
25	0.813	0.056	26	0.824	0.055	27	0.835	0.054	28	0.847	0.053
29	0.858	0.053	30	0.87	0.052	31	0.881	0.051	32	0.892	0.051
33	0.904	0.05	34	0.915	0.049	35	0.927	0.049	36	0.938	0.048
37	0.949	0.048	38	0.961	0.047	39	0.972	0.047	40	0.983	0.046
41	0.995	0.046	42	1.006	0.045	43	1.018	0.044	44	1.029	0.044
45	1.04	0.044	46	1.052	0.043	47	1.063	0.043	48	1.074	0.042
49	1.086	0.042	50	1.097	0.041	51	1.109	0.041	52	1.12	0.04
53	1.131	0.04	54	1.143	0.04	55	1.154	0.039	56	1.165	0.039
57	1.177	0.038	58	1.188	0.038	59	1.2	0.038	60	1.211	0.037
61	1.222	0.037	62	1.234	0.037	63	1.245	0.036	64	1.257	0.036
65	1.268	0.036	66	1.279	0.035	67	1.291	0.035	68	1.302	0.035
69	1.313	0.034	70	1.325	0.034	71	1.336	0.034	72	1.348	0.034
73	1.359	0.033	74	1.37	0.033	75	1.382	0.033	76	1.393	0.032
77	1.404	0.032	78	1.416	0.032	79	1.427	0.032	80	1.439	0.031
81	1.45	0.031	82	1.461	0.031	83	1.473	0.031	84	1.484	0.031
85	1.495	0.03	86	1.507	0.03	87	1.518	0.03	88	1.53	0.03
89	1.541	0.029	90	1.552	0.029	91	1.564	0.029	92	1.575	0.029
93	1.587	0.029	94	1.598	0.028	95	1.609	0.028	96	1.621	0.028
97	1.632	0.028	98	1.643	0.028	99	1.655	0.027	100	1.666	0.027
101	1.678	0.027	102	1.689	0.027	103	1.7	0.027	104	1.712	0.026
105	1.762	0.025	106	1.812	0.024	107	1.862	0.022	108	1.912	0.021
109	1.962	0.02	110	2.012	0.019	111	2.062	0.018	112	2.112	0.017
113	2.162	0.017	114	2.212	0.016	115	2.262	0.015	116	2.312	0.014
117	2.362	0.014	118	2.412	0.013	119	2.462	0.013	120	2.512	0.012
121	2.562	0.012	122	2.612	0.011	123	2.662	0.011	124	2.712	0.011
125	2.762	0.01	126	2.812	0.01	127	2.862	0.009	128	2.912	0.009
129	2.962	0.009	130	3.012	0.009	131	3.062	0.008	132	3.112	0.008
133	3.162	0.008	134	3.212	0.008	135	3.262	0.007	136	3.312	0.007
137	3.362	0.007	138	3.412	0.007	139	3.462	0.006	140	3.512	0.006
141	3.562	0.006	142	3.612	0.006	143	3.662	0.006	144	3.712	0.006
145	3.762	0.006	146	3.812	0.006	147	3.862	0.006	148	3.912	0.006
149	3.962	0.006	150	4.012	0.006	151	4.062	0.006	152	4.112	0.006
153	4.162	0.006	154	4.212	0.006	155	4.262	0.006	156	4.312	0.006
157	4.362	0.006	158	4.412	0.006	159	4.462	0.006	160	4.512	0.006
161	4.562	0.006	162	4.612	0.006	163	4.662	0.006	164	4.712	0.006

Sisma Y SLD



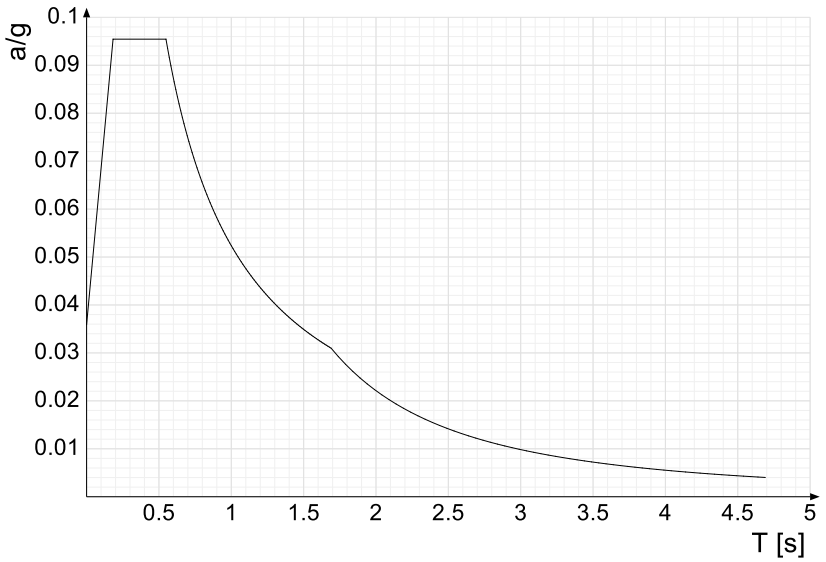
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.045	2	0.187	0.08	3	0.562	0.08	4	0.574	0.079
5	0.585	0.077	6	0.597	0.076	7	0.608	0.074	8	0.619	0.073
9	0.631	0.072	10	0.642	0.071	11	0.653	0.069	12	0.665	0.068
13	0.676	0.067	14	0.688	0.066	15	0.699	0.065	16	0.71	0.064
17	0.722	0.063	18	0.733	0.062	19	0.744	0.061	20	0.756	0.06
21	0.767	0.059	22	0.779	0.058	23	0.79	0.057	24	0.801	0.056
25	0.813	0.056	26	0.824	0.055	27	0.835	0.054	28	0.847	0.053
29	0.858	0.053	30	0.87	0.052	31	0.881	0.051	32	0.892	0.051
33	0.904	0.05	34	0.915	0.049	35	0.927	0.049	36	0.938	0.048
37	0.949	0.048	38	0.961	0.047	39	0.972	0.047	40	0.983	0.046
41	0.995	0.046	42	1.006	0.045	43	1.018	0.044	44	1.029	0.044
45	1.04	0.044	46	1.052	0.043	47	1.063	0.043	48	1.074	0.042
49	1.086	0.042	50	1.097	0.041	51	1.109	0.041	52	1.12	0.04
53	1.131	0.04	54	1.143	0.04	55	1.154	0.039	56	1.165	0.039
57	1.177	0.038	58	1.188	0.038	59	1.2	0.038	60	1.211	0.037
61	1.222	0.037	62	1.234	0.037	63	1.245	0.036	64	1.257	0.036
65	1.268	0.036	66	1.279	0.035	67	1.291	0.035	68	1.302	0.035
69	1.313	0.034	70	1.325	0.034	71	1.336	0.034	72	1.348	0.034
73	1.359	0.033	74	1.37	0.033	75	1.382	0.033	76	1.393	0.032
77	1.404	0.032	78	1.416	0.032	79	1.427	0.032	80	1.439	0.031
81	1.45	0.031	82	1.461	0.031	83	1.473	0.031	84	1.484	0.031
85	1.495	0.03	86	1.507	0.03	87	1.518	0.03	88	1.53	0.03
89	1.541	0.029	90	1.552	0.029	91	1.564	0.029	92	1.575	0.029
93	1.587	0.029	94	1.598	0.028	95	1.609	0.028	96	1.621	0.028
97	1.632	0.028	98	1.643	0.028	99	1.655	0.027	100	1.666	0.027
101	1.678	0.027	102	1.689	0.027	103	1.7	0.027	104	1.712	0.026
105	1.762	0.025	106	1.812	0.024	107	1.862	0.022	108	1.912	0.021
109	1.962	0.02	110	2.012	0.019	111	2.062	0.018	112	2.112	0.017
113	2.162	0.017	114	2.212	0.016	115	2.262	0.015	116	2.312	0.014
117	2.362	0.014	118	2.412	0.013	119	2.462	0.013	120	2.512	0.012
121	2.562	0.012	122	2.612	0.011	123	2.662	0.011	124	2.712	0.011
125	2.762	0.01	126	2.812	0.01	127	2.862	0.009	128	2.912	0.009
129	2.962	0.009	130	3.012	0.009	131	3.062	0.008	132	3.112	0.008
133	3.162	0.008	134	3.212	0.008	135	3.262	0.007	136	3.312	0.007
137	3.362	0.007	138	3.412	0.007	139	3.462	0.006	140	3.512	0.006
141	3.562	0.006	142	3.612	0.006	143	3.662	0.006	144	3.712	0.006
145	3.762	0.006	146	3.812	0.006	147	3.862	0.006	148	3.912	0.006
149	3.962	0.006	150	4.012	0.006	151	4.062	0.006	152	4.112	0.006
153	4.162	0.006	154	4.212	0.006	155	4.262	0.006	156	4.312	0.006
157	4.362	0.006	158	4.412	0.006	159	4.462	0.006	160	4.512	0.006
161	4.562	0.006	162	4.612	0.006	163	4.662	0.006	164	4.712	0.006

Sisma X SLO



Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.036	2	0.183	0.095	3	0.549	0.095	4	0.56	0.094
5	0.571	0.092	6	0.583	0.09	7	0.594	0.088	8	0.605	0.087
9	0.616	0.085	10	0.628	0.083	11	0.639	0.082	12	0.65	0.081
13	0.662	0.079	14	0.673	0.078	15	0.684	0.077	16	0.695	0.075
17	0.707	0.074	18	0.718	0.073	19	0.729	0.072	20	0.741	0.071
21	0.752	0.07	22	0.763	0.069	23	0.775	0.068	24	0.786	0.067
25	0.797	0.066	26	0.808	0.065	27	0.82	0.064	28	0.831	0.063
29	0.842	0.062	30	0.854	0.061	31	0.865	0.061	32	0.876	0.06
33	0.888	0.059	34	0.899	0.058	35	0.91	0.058	36	0.921	0.057
37	0.933	0.056	38	0.944	0.055	39	0.955	0.055	40	0.967	0.054
41	0.978	0.054	42	0.989	0.053	43	1.001	0.052	44	1.012	0.052
45	1.023	0.051	46	1.034	0.051	47	1.046	0.05	48	1.057	0.05
49	1.068	0.049	50	1.08	0.049	51	1.091	0.048	52	1.102	0.048
53	1.114	0.047	54	1.125	0.047	55	1.136	0.046	56	1.147	0.046
57	1.159	0.045	58	1.17	0.045	59	1.181	0.044	60	1.193	0.044
61	1.204	0.043	62	1.215	0.043	63	1.227	0.043	64	1.238	0.042
65	1.249	0.042	66	1.26	0.042	67	1.272	0.041	68	1.283	0.041
69	1.294	0.04	70	1.306	0.04	71	1.317	0.04	72	1.328	0.039
73	1.339	0.039	74	1.351	0.039	75	1.362	0.038	76	1.373	0.038
77	1.385	0.038	78	1.396	0.038	79	1.407	0.037	80	1.419	0.037
81	1.43	0.037	82	1.441	0.036	83	1.452	0.036	84	1.464	0.036
85	1.475	0.035	86	1.486	0.035	87	1.498	0.035	88	1.509	0.035
89	1.52	0.034	90	1.532	0.034	91	1.543	0.034	92	1.554	0.034
93	1.565	0.033	94	1.577	0.033	95	1.588	0.033	96	1.599	0.033
97	1.611	0.033	98	1.622	0.032	99	1.633	0.032	100	1.645	0.032
101	1.656	0.032	102	1.667	0.031	103	1.678	0.031	104	1.69	0.031
105	1.74	0.029	106	1.79	0.028	107	1.84	0.026	108	1.89	0.025
109	1.94	0.024	110	1.99	0.022	111	2.04	0.021	112	2.09	0.02
113	2.14	0.019	114	2.19	0.018	115	2.24	0.018	116	2.29	0.017
117	2.34	0.016	118	2.39	0.015	119	2.44	0.015	120	2.49	0.014
121	2.54	0.014	122	2.59	0.013	123	2.64	0.013	124	2.69	0.012
125	2.74	0.012	126	2.79	0.011	127	2.84	0.011	128	2.89	0.011
129	2.94	0.01	130	2.99	0.01	131	3.04	0.01	132	3.09	0.009
133	3.14	0.009	134	3.19	0.009	135	3.24	0.008	136	3.29	0.008
137	3.34	0.008	138	3.39	0.008	139	3.44	0.007	140	3.49	0.007
141	3.54	0.007	142	3.59	0.007	143	3.64	0.007	144	3.69	0.006
145	3.74	0.006	146	3.79	0.006	147	3.84	0.006	148	3.89	0.006
149	3.94	0.006	150	3.99	0.006	151	4.04	0.005	152	4.09	0.005
153	4.14	0.005	154	4.19	0.005	155	4.24	0.005	156	4.29	0.005
157	4.34	0.005	158	4.39	0.005	159	4.44	0.004	160	4.49	0.004
161	4.54	0.004	162	4.59	0.004	163	4.64	0.004	164	4.69	0.004

Sisma Y SLO



Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.036	2	0.183	0.095	3	0.549	0.095	4	0.56	0.094
5	0.571	0.092	6	0.583	0.09	7	0.594	0.088	8	0.605	0.087
9	0.616	0.085	10	0.628	0.083	11	0.639	0.082	12	0.65	0.081
13	0.662	0.079	14	0.673	0.078	15	0.684	0.077	16	0.695	0.075
17	0.707	0.074	18	0.718	0.073	19	0.729	0.072	20	0.741	0.071
21	0.752	0.07	22	0.763	0.069	23	0.775	0.068	24	0.786	0.067
25	0.797	0.066	26	0.808	0.065	27	0.82	0.064	28	0.831	0.063
29	0.842	0.062	30	0.854	0.061	31	0.865	0.061	32	0.876	0.06
33	0.888	0.059	34	0.899	0.058	35	0.91	0.058	36	0.921	0.057
37	0.933	0.056	38	0.944	0.055	39	0.955	0.055	40	0.967	0.054
41	0.978	0.054	42	0.989	0.053	43	1.001	0.052	44	1.012	0.052
45	1.023	0.051	46	1.034	0.051	47	1.046	0.05	48	1.057	0.05
49	1.068	0.049	50	1.08	0.049	51	1.091	0.048	52	1.102	0.048
53	1.114	0.047	54	1.125	0.047	55	1.136	0.046	56	1.147	0.046
57	1.159	0.045	58	1.17	0.045	59	1.181	0.044	60	1.193	0.044
61	1.204	0.043	62	1.215	0.043	63	1.227	0.043	64	1.238	0.042
65	1.249	0.042	66	1.26	0.042	67	1.272	0.041	68	1.283	0.041
69	1.294	0.04	70	1.306	0.04	71	1.317	0.04	72	1.328	0.039
73	1.339	0.039	74	1.351	0.039	75	1.362	0.038	76	1.373	0.038
77	1.385	0.038	78	1.396	0.038	79	1.407	0.037	80	1.419	0.037
81	1.43	0.037	82	1.441	0.036	83	1.452	0.036	84	1.464	0.036
85	1.475	0.035	86	1.486	0.035	87	1.498	0.035	88	1.509	0.035
89	1.52	0.034	90	1.532	0.034	91	1.543	0.034	92	1.554	0.034
93	1.565	0.033	94	1.577	0.033	95	1.588	0.033	96	1.599	0.033
97	1.611	0.033	98	1.622	0.032	99	1.633	0.032	100	1.645	0.032
101	1.656	0.032	102	1.667	0.031	103	1.678	0.031	104	1.69	0.031
105	1.74	0.029	106	1.79	0.028	107	1.84	0.026	108	1.89	0.025
109	1.94	0.024	110	1.99	0.022	111	2.04	0.021	112	2.09	0.02
113	2.14	0.019	114	2.19	0.018	115	2.24	0.018	116	2.29	0.017
117	2.34	0.016	118	2.39	0.015	119	2.44	0.015	120	2.49	0.014
121	2.54	0.014	122	2.59	0.013	123	2.64	0.013	124	2.69	0.012
125	2.74	0.012	126	2.79	0.011	127	2.84	0.011	128	2.89	0.011
129	2.94	0.01	130	2.99	0.01	131	3.04	0.01	132	3.09	0.009
133	3.14	0.009	134	3.19	0.009	135	3.24	0.008	136	3.29	0.008
137	3.34	0.008	138	3.39	0.008	139	3.44	0.007	140	3.49	0.007
141	3.54	0.007	142	3.59	0.007	143	3.64	0.007	144	3.69	0.006
145	3.74	0.006	146	3.79	0.006	147	3.84	0.006	148	3.89	0.006
149	3.94	0.006	150	3.99	0.006	151	4.04	0.005	152	4.09	0.005
153	4.14	0.005	154	4.19	0.005	155	4.24	0.005	156	4.29	0.005
157	4.34	0.005	158	4.39	0.005	159	4.44	0.004	160	4.49	0.004
161	4.54	0.004	162	4.59	0.004	163	4.64	0.004	164	4.69	0.004

6 Risultati numerici

6.1 Spostamenti nodali estremi

***Nodo**: nodo interessato dallo spostamento.*
***Ind.**: indice del nodo.*
***Cont.**: condizione o combinazione di carico a cui si riferisce lo spostamento.*
***N.br.**: nome breve della condizione o combinazione di carico.*
***Spostamento**: spostamento traslazionale del nodo.*
***ux**: componente X dello spostamento del nodo. [m]*
***uy**: componente Y dello spostamento del nodo. [m]*
***uz**: componente Z dello spostamento del nodo. [m]*
***Rotazione**: spostamento rotazionale del nodo.*
***rx**: componente X della rotazione del nodo. [deg]*
***ry**: componente Y della rotazione del nodo. [deg]*
***rz**: componente Z della rotazione del nodo. [deg]*

Spostamenti nodali con componente Ux minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
443	SLU 8	-0.0044464	-0.0003639	-0.0151466	-0.0027	-0.0906	0.005
609	SLU 8	-0.0044464	0.0003639	-0.0151466	0.0027	-0.0906	-0.005
498	SLU 8	-0.0044352	-0.0001138	-0.0151624	-0.0005	-0.082	-0.0037
554	SLU 8	-0.0044352	0.0001138	-0.0151624	0.0005	-0.082	0.0037
444	SLU 8	-0.0042099	-0.000347	-0.0138485	-0.0017	-0.0945	-0.0021

Spostamenti nodali con componente Ux massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
663	SLU 8	0.0044464	0.0003639	-0.0151466	0.0027	0.0906	0.005
497	SLU 8	0.0044464	-0.0003639	-0.0151466	-0.0027	0.0906	-0.005
552	SLU 8	0.0044352	-0.0001138	-0.0151624	-0.0005	0.082	0.0037
608	SLU 8	0.0044352	0.0001138	-0.0151624	0.0005	0.082	-0.0037
662	SLU 8	0.0042099	0.000347	-0.0138485	0.0017	0.0945	-0.0021

Spostamenti nodali con componente Uy minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
443	SLV FO 5	-0.0000164	-0.0050472	-0.0065622	0.1098	-0.0002	0.0002
497	SLV FO 9	0.0000164	-0.0050472	-0.0065622	0.1098	0.0002	-0.0002
507	SLV FO 9	0.0000047	-0.0050472	-0.0049867	0.1094	0.0001	0
543	SLV FO 5	-0.0000047	-0.0050472	-0.0049867	0.1094	-0.0001	0
544	SLV FO 5	-0.0000049	-0.0050472	-0.0049859	0.1094	-0.0001	0

Spostamenti nodali con componente Uy massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
609	SLV FO 7	-0.0000164	0.0050472	-0.0065622	-0.1098	-0.0002	-0.0002
663	SLV FO 11	0.0000164	0.0050472	-0.0065622	-0.1098	0.0002	0.0002
599	SLV FO 7	-0.0000047	0.0050472	-0.0049867	-0.1094	-0.0001	0
563	SLV FO 11	0.0000047	0.0050472	-0.0049867	-0.1094	0.0001	0
600	SLV FO 7	-0.0000049	0.0050472	-0.0049859	-0.1094	-0.0001	0

Spostamenti nodali con componente Uz minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
2	SLU 8	0	0	-0.0160285	0.0222	-0.1173	0.0037
222	SLU 8	0	0	-0.0160285	-0.0222	0.1173	0.0037
168	SLU 8	0	0	-0.0160285	-0.0222	-0.1173	-0.0037
56	SLU 8	0	0	-0.0160285	0.0222	0.1173	-0.0037
332	SLU 8	0.001753	0.0002597	-0.0157585	-0.0145	0.1163	0.0155

Spostamenti nodali con componente Uz massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
553	ΔT	0	0.0000837	0.0031879	-0.0035	0	0
581	ΔT	0	0.0000837	0.0031631	-0.0035	0	0
525	ΔT	0	-0.0000837	0.0031631	0.0035	0	0
524	ΔT	-0.000049	-0.0000837	0.003157	0.0035	-0.0009	0
580	ΔT	-0.000049	0.0000837	0.003157	-0.0035	-0.0009	0

6.2 Reazioni nodali estreme

***Nodo**: Nodo sollecitato dalla reazione vincolare.*

***Ind.**: indice del nodo.*
***Cont.**: Contesto a cui si riferisce la reazione vincolare.*
***N.br.**: nome breve della condizione o combinazione di carico.*
***Reazione a traslazione**: reazione vincolare traslazionale del nodo.*
***x**: componente X della reazione vincolare del nodo. [kN]*
***y**: componente Y della reazione vincolare del nodo. [kN]*
***z**: componente Z della reazione vincolare del nodo. [kN]*
***Reazione a rotazione**: reazione vincolare rotazionale del nodo.*
***x**: componente X della reazione a rotazione del nodo. [kN*m]*
***y**: componente Y della reazione a rotazione del nodo. [kN*m]*
***z**: componente Z della reazione a rotazione del nodo. [kN*m]*

Reazioni Fx minime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
167	SLU 8	-3596.4	6.71	149.16	0	0	0
111	SLU 8	-3596.4	-6.71	149.16	0	0	0
222	SLU 8	-3312.22	-1885.53	76.58	0	0	0
56	SLU 8	-3312.22	1885.53	76.58	0	0	0
55	SLU 8	-915.26	3497.75	138.59	0	0	0

Reazioni Fx massime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
113	SLU 8	3596.4	6.71	149.16	0	0	0
57	SLU 8	3596.4	-6.71	149.16	0	0	0
2	SLU 8	3312.22	1885.53	76.58	0	0	0
168	SLU 8	3312.22	-1885.53	76.58	0	0	0
3	SLU 8	915.26	3497.75	138.59	0	0	0

Reazioni Fy minime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
195	SLU 4	0	-3630.9	15.64	0	0	0
196	SLU 4	-41.47	-3630.87	15.72	0	0	0
194	SLU 4	41.47	-3630.87	15.72	0	0	0
193	SLU 4	82.73	-3630.79	15.98	0	0	0
197	SLU 4	-82.73	-3630.79	15.98	0	0	0

Reazioni Fy massime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
29	SLU 4	0	3630.9	15.64	0	0	0
30	SLU 4	-41.47	3630.87	15.72	0	0	0
28	SLU 4	41.47	3630.87	15.72	0	0	0
31	SLU 4	-82.73	3630.79	15.98	0	0	0
27	SLU 4	82.73	3630.79	15.98	0	0	0

Reazioni Fz minime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
140	ΔT	0	0	-45.47	0	0	0
84	ΔT	0	0	-45.47	0	0	0
141	ΔT	0.01	0	-45.36	0	0	0
139	ΔT	-0.01	0	-45.36	0	0	0
83	ΔT	-0.01	0	-45.36	0	0	0

Reazioni Fz massime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
166	SLU 8	-1.92	-12.16	272.88	0	0	0
58	SLU 8	1.92	12.16	272.88	0	0	0
110	SLU 8	-1.92	12.16	272.88	0	0	0
114	SLU 8	1.92	-12.16	272.88	0	0	0
59	SLU 8	-2.16	-8.9	247.71	0	0	0

6.3 Pressioni massime sul terreno

***Nodo**: Nodo che interagisce col terreno.*
***Ind.**: indice del nodo.*
***Pressione minima**: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.*
***Cont.**: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.*
***uz**: spostamento massimo verticale del nodo. [m]*
***Valore**: pressione minima sul terreno del nodo. [kN/m²]*
***Pressione massima**: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.*
***Cont.**: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.*
***uz**: spostamento minimo verticale del nodo. [m]*
***Valore**: pressione massima sul terreno del nodo. [kN/m²]*

Compressione estrema massima -480.856 al nodo di indice 2, di coordinate x = -0.83, y = 0.52, z = 0, nel contesto SLU 8.
Spostamento estremo minimo -0.0160285 al nodo di indice 2, di coordinate x = -0.83, y = 0.52, z = 0, nel contesto SLU 8.

Spostamento estremo massimo 0.0002717 al nodo di indice 29, di coordinate x = 20.67, y = 0.52, z = 0, nel contesto SLU 2.

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2	SLU 8	-0.0160285	-480.856	SLV FO 11	-0.0016536	-49.607
3	SLU 8	-0.0145034	-435.101	SLV FO 11	-0.0016549	-49.648
4	SLU 8	-0.0131675	-395.025	SLV FO 11	-0.0016565	-49.696
5	SLU 8	-0.011952	-358.56	SLV FO 11	-0.001658	-49.74
6	SLU 8	-0.0108272	-324.817	SLV FO 11	-0.0016595	-49.784
7	SLU 8	-0.0097945	-293.834	SLV FO 11	-0.0016608	-49.824
8	SLU 8	-0.0088512	-265.537	SLV FO 11	-0.0016621	-49.862
9	SLU 8	-0.0079941	-239.824	SLV FO 11	-0.0016632	-49.895
10	SLU 8	-0.0072186	-216.557	SLV FO 11	-0.0016641	-49.923
11	SLU 8	-0.0065195	-195.585	SLV FO 11	-0.0016649	-49.946
12	SLV FO 5	-0.0065009	-195.027	SLV FO 11	-0.0016655	-49.964
13	SLV FO 5	-0.006499	-194.971	SLV FO 11	-0.0016659	-49.976
14	SLV FO 5	-0.0064975	-194.924	SLV FO 11	-0.0016661	-49.984
15	SLV FO 5	-0.0064962	-194.886	SLV FO 11	-0.0016663	-49.988
16	SLV FO 5	-0.0064951	-194.853	SLV FO 11	-0.0016663	-49.989
17	SLV FO 5	-0.0064942	-194.825	SLU 2	-0.0013403	-40.208
18	SLV FO 5	-0.0064933	-194.8	SLU 2	-0.0010413	-31.239
19	SLV FO 5	-0.0064926	-194.777	SLU 2	-0.0007819	-23.458
20	SLV FO 5	-0.0064918	-194.753	SLU 2	-0.0005586	-16.757
21	SLV FO 5	-0.006491	-194.73	SLU 2	-0.0003679	-11.036
22	SLV FO 5	-0.0064902	-194.705	SLU 2	-0.0002068	-6.204
23	SLV FO 5	-0.0064893	-194.68	SLU 2	-0.0000727	-2.182
24	SLV FO 5	-0.0064884	-194.653	SLU 2	0.0000367	1.101
25	SLV FO 5	-0.0064875	-194.625	SLU 2	0.0001235	3.704
26	SLV FO 5	-0.0064865	-194.596	SLU 2	0.0001893	5.678
27	SLV FO 5	-0.0064856	-194.567	SLU 2	0.0002354	7.061
28	SLV FO 5	-0.0064846	-194.538	SLU 2	0.0002626	7.879
29	SLV FO 9	-0.0064836	-194.509	SLU 2	0.0002717	8.15
30	SLV FO 9	-0.0064846	-194.538	SLU 2	0.0002626	7.879
31	SLV FO 9	-0.0064856	-194.567	SLU 2	0.0002354	7.061
32	SLV FO 9	-0.0064865	-194.596	SLU 2	0.0001893	5.678
33	SLV FO 9	-0.0064875	-194.625	SLU 2	0.0001235	3.704
34	SLV FO 9	-0.0064884	-194.653	SLU 2	0.0000367	1.101
35	SLV FO 9	-0.0064893	-194.68	SLU 2	-0.0000727	-2.182
36	SLV FO 9	-0.0064902	-194.705	SLU 2	-0.0002068	-6.204
37	SLV FO 9	-0.006491	-194.73	SLU 2	-0.0003679	-11.036
38	SLV FO 9	-0.0064918	-194.753	SLU 2	-0.0005586	-16.757
39	SLV FO 9	-0.0064926	-194.777	SLU 2	-0.0007819	-23.458
40	SLV FO 9	-0.0064933	-194.8	SLU 2	-0.0010413	-31.239
41	SLV FO 9	-0.0064942	-194.825	SLU 2	-0.0013403	-40.208
42	SLV FO 9	-0.0064951	-194.853	SLV FO 7	-0.0016663	-49.989
43	SLV FO 9	-0.0064962	-194.886	SLV FO 7	-0.0016663	-49.988
44	SLV FO 9	-0.0064975	-194.924	SLV FO 7	-0.0016661	-49.984
45	SLV FO 9	-0.006499	-194.971	SLV FO 7	-0.0016659	-49.976
46	SLV FO 9	-0.0065009	-195.027	SLV FO 7	-0.0016655	-49.964
47	SLU 8	-0.0065195	-195.585	SLV FO 7	-0.0016649	-49.946
48	SLU 8	-0.0072186	-216.557	SLV FO 7	-0.0016641	-49.923
49	SLU 8	-0.0079941	-239.824	SLV FO 7	-0.0016632	-49.895
50	SLU 8	-0.0088512	-265.537	SLV FO 7	-0.0016621	-49.862
51	SLU 8	-0.0097945	-293.834	SLV FO 7	-0.0016608	-49.824
52	SLU 8	-0.0108272	-324.817	SLV FO 7	-0.0016595	-49.784
53	SLU 8	-0.011952	-358.56	SLV FO 7	-0.001658	-49.74
54	SLU 8	-0.0131675	-395.025	SLV FO 7	-0.0016565	-49.696
55	SLU 8	-0.0145034	-435.101	SLV FO 7	-0.0016549	-49.648
56	SLU 8	-0.0160285	-480.856	SLV FO 7	-0.0016536	-49.607
57	SLU 8	-0.01561	-468.299	SLV FO 11	-0.003151	-94.53
58	SLU 8	-0.0142787	-428.362	SLV FO 11	-0.0031568	-94.703
59	SLU 8	-0.0129616	-388.847	SLV FO 11	-0.0031586	-94.758
60	SLU 8	-0.01176	-352.801	SLV FO 11	-0.0031598	-94.793
61	SLU 8	-0.0106615	-319.846	SLV FO 11	-0.003161	-94.829
62	SLU 8	-0.0096557	-289.67	SLV FO 11	-0.0031622	-94.866
63	SLU 8	-0.0087379	-262.137	SLV FO 11	-0.0031634	-94.902
64	SLU 8	-0.0079041	-237.123	SLV FO 11	-0.0031645	-94.934
65	SLU 8	-0.0071496	-214.488	SLV FO 11	-0.0031654	-94.961
66	SLU 8	-0.0064695	-194.086	SLV FO 11	-0.0031661	-94.984
67	SLU 8	-0.005859	-175.769	SLV FO 11	-0.0031667	-95.001
68	SLU 7	-0.0056873	-170.618	SLU 2	-0.0030649	-91.947
69	SLU 7	-0.0056863	-170.59	SLU 2	-0.0025793	-77.38
70	SLU 7	-0.0056855	-170.565	SLU 2	-0.0021489	-64.468
71	SLU 7	-0.0056848	-170.543	SLU 2	-0.0017692	-53.076
72	SLU 7	-0.0056841	-170.524	SLU 2	-0.0014359	-43.076
73	SLU 7	-0.0056836	-170.507	SLU 2	-0.0011449	-34.346
74	SLU 7	-0.0056831	-170.492	SLU 2	-0.0008924	-26.773
75	SLU 7	-0.0056827	-170.48	SLU 2	-0.000675	-20.25
76	SLU 7	-0.0056823	-170.469	SLU 2	-0.0004894	-14.681
77	SLU 7	-0.005682	-170.46	SLU 2	-0.0003326	-9.978
78	SLU 7	-0.0056817	-170.452	SLU 2	-0.0002021	-6.062
79	SLU 7	-0.0056815	-170.446	SLU 2	-0.0000955	-2.866
80	SLU 7	-0.0056814	-170.441	SLU 2	-0.000011	-0.331
81	SLU 7	-0.0056812	-170.437	SLU 2	0.000053	1.591
82	SLU 7	-0.0056812	-170.435	SLU 2	0.0000979	2.937
83	SLU 7	-0.0056811	-170.433	SLU 2	0.0001245	3.734
84	SLU 7	-0.0056811	-170.433	SLU 2	0.0001333	3.998
85	SLU 7	-0.0056811	-170.433	SLU 2	0.0001245	3.734
86	SLU 7	-0.0056812	-170.435	SLU 2	0.0000979	2.937
87	SLU 7	-0.0056812	-170.437	SLU 2	0.000053	1.591
88	SLU 7	-0.0056814	-170.441	SLU 2	-0.000011	-0.331
89	SLU 7	-0.0056815	-170.446	SLU 2	-0.0000955	-2.866
90	SLU 7	-0.0056817	-170.452	SLU 2	-0.0002021	-6.062
91	SLU 7	-0.005682	-170.46	SLU 2	-0.0003326	-9.978
92	SLU 7	-0.0056823	-170.469	SLU 2	-0.0004894	-14.681
93	SLU 7	-0.0056827	-170.48	SLU 2	-0.000675	-20.25
94	SLU 7	-0.0056831	-170.492	SLU 2	-0.0008924	-26.773
95	SLU 7	-0.0056836	-170.507	SLU 2	-0.0011449	-34.346
96	SLU 7	-0.0056841	-170.524	SLU 2	-0.0014359	-43.076
97	SLU 7	-0.0056848	-170.543	SLU 2	-0.0017692	-53.076
98	SLU 7	-0.0056855	-170.565	SLU 2	-0.0021489	-64.468
99	SLU 7	-0.0056863	-170.59	SLU 2	-0.0025793	-77.38
100	SLU 7	-0.0056873	-170.618	SLU 2	-0.0030649	-91.947

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
101	SLU 8	-0.005859	-175.769	SLV FO 7	-0.0031667	-95.001
102	SLU 8	-0.0064695	-194.086	SLV FO 7	-0.0031661	-94.984
103	SLU 8	-0.0071496	-214.488	SLV FO 7	-0.0031654	-94.961
104	SLU 8	-0.0079041	-237.123	SLV FO 7	-0.0031645	-94.934
105	SLU 8	-0.0087379	-262.137	SLV FO 7	-0.0031634	-94.902
106	SLU 8	-0.0096557	-289.67	SLV FO 7	-0.0031622	-94.866
107	SLU 8	-0.0106615	-319.846	SLV FO 7	-0.003161	-94.829
108	SLU 8	-0.01176	-352.801	SLV FO 7	-0.0031598	-94.793
109	SLU 8	-0.0129616	-388.847	SLV FO 7	-0.0031586	-94.758
110	SLU 8	-0.0142787	-428.362	SLV FO 7	-0.0031568	-94.703
111	SLU 8	-0.01561	-468.299	SLV FO 7	-0.003151	-94.53
113	SLU 8	-0.01561	-468.299	SLV FO 9	-0.003151	-94.53
114	SLU 8	-0.0142787	-428.362	SLV FO 9	-0.0031568	-94.703
115	SLU 8	-0.0129616	-388.847	SLV FO 9	-0.0031586	-94.758
116	SLU 8	-0.01176	-352.801	SLV FO 9	-0.0031598	-94.793
117	SLU 8	-0.0106615	-319.846	SLV FO 9	-0.003161	-94.829
118	SLU 8	-0.0096557	-289.67	SLV FO 9	-0.0031622	-94.866
119	SLU 8	-0.0087379	-262.137	SLV FO 9	-0.0031634	-94.902
120	SLU 8	-0.0079041	-237.123	SLV FO 9	-0.0031645	-94.934
121	SLU 8	-0.0071496	-214.488	SLV FO 9	-0.0031654	-94.961
122	SLU 8	-0.0064695	-194.086	SLV FO 9	-0.0031661	-94.984
123	SLU 8	-0.005859	-175.769	SLV FO 9	-0.0031667	-95.001
124	SLU 7	-0.0056873	-170.618	SLU 2	-0.0030649	-91.947
125	SLU 7	-0.0056863	-170.59	SLU 2	-0.0025793	-77.38
126	SLU 7	-0.0056855	-170.565	SLU 2	-0.0021489	-64.468
127	SLU 7	-0.0056848	-170.543	SLU 2	-0.0017692	-53.076
128	SLU 7	-0.0056841	-170.524	SLU 2	-0.0014359	-43.076
129	SLU 7	-0.0056836	-170.507	SLU 2	-0.0011449	-34.346
130	SLU 7	-0.0056831	-170.492	SLU 2	-0.0008924	-26.773
131	SLU 7	-0.0056827	-170.48	SLU 2	-0.000675	-20.25
132	SLU 7	-0.0056823	-170.469	SLU 2	-0.0004894	-14.681
133	SLU 7	-0.005682	-170.46	SLU 2	-0.0003326	-9.978
134	SLU 7	-0.0056817	-170.452	SLU 2	-0.0002021	-6.062
135	SLU 7	-0.0056815	-170.446	SLU 2	-0.0000955	-2.866
136	SLU 7	-0.0056814	-170.441	SLU 2	-0.000011	-0.331
137	SLU 7	-0.0056812	-170.437	SLU 2	0.000053	1.591
138	SLU 7	-0.0056812	-170.435	SLU 2	0.0000979	2.937
139	SLU 7	-0.0056811	-170.433	SLU 2	0.0001245	3.734
140	SLU 7	-0.0056811	-170.433	SLU 2	0.0001333	3.998
141	SLU 7	-0.0056811	-170.433	SLU 2	0.0001245	3.734
142	SLU 7	-0.0056812	-170.435	SLU 2	0.0000979	2.937
143	SLU 7	-0.0056812	-170.437	SLU 2	0.000053	1.591
144	SLU 7	-0.0056814	-170.441	SLU 2	-0.000011	-0.331
145	SLU 7	-0.0056815	-170.446	SLU 2	-0.0000955	-2.866
146	SLU 7	-0.0056817	-170.452	SLU 2	-0.0002021	-6.062
147	SLU 7	-0.005682	-170.46	SLU 2	-0.0003326	-9.978
148	SLU 7	-0.0056823	-170.469	SLU 2	-0.0004894	-14.681
149	SLU 7	-0.0056827	-170.48	SLU 2	-0.000675	-20.25
150	SLU 7	-0.0056831	-170.492	SLU 2	-0.0008924	-26.773
151	SLU 7	-0.0056836	-170.507	SLU 2	-0.0011449	-34.346
152	SLU 7	-0.0056841	-170.524	SLU 2	-0.0014359	-43.076
153	SLU 7	-0.0056848	-170.543	SLU 2	-0.0017692	-53.076
154	SLU 7	-0.0056855	-170.565	SLU 2	-0.0021489	-64.468
155	SLU 7	-0.0056863	-170.59	SLU 2	-0.0025793	-77.38
156	SLU 7	-0.0056873	-170.618	SLU 2	-0.0030649	-91.947
157	SLU 8	-0.005859	-175.769	SLV FO 5	-0.0031667	-95.001
158	SLU 8	-0.0064695	-194.086	SLV FO 5	-0.0031661	-94.984
159	SLU 8	-0.0071496	-214.488	SLV FO 5	-0.0031654	-94.961
160	SLU 8	-0.0079041	-237.123	SLV FO 5	-0.0031645	-94.934
161	SLU 8	-0.0087379	-262.137	SLV FO 5	-0.0031634	-94.902
162	SLU 8	-0.0096557	-289.67	SLV FO 5	-0.0031622	-94.866
163	SLU 8	-0.0106615	-319.846	SLV FO 5	-0.003161	-94.829
164	SLU 8	-0.01176	-352.801	SLV FO 5	-0.0031598	-94.793
165	SLU 8	-0.0129616	-388.847	SLV FO 5	-0.0031586	-94.758
166	SLU 8	-0.0142787	-428.362	SLV FO 5	-0.0031568	-94.703
167	SLU 8	-0.01561	-468.299	SLV FO 5	-0.003151	-94.53
168	SLU 8	-0.0160285	-480.856	SLV FO 9	-0.0016536	-49.607
169	SLU 8	-0.0145034	-435.101	SLV FO 9	-0.0016549	-49.648
170	SLU 8	-0.0131675	-395.025	SLV FO 9	-0.0016565	-49.696
171	SLU 8	-0.011952	-358.56	SLV FO 9	-0.001658	-49.74
172	SLU 8	-0.0108272	-324.817	SLV FO 9	-0.0016595	-49.784
173	SLU 8	-0.0097945	-293.834	SLV FO 9	-0.0016608	-49.824
174	SLU 8	-0.0088512	-265.537	SLV FO 9	-0.0016621	-49.862
175	SLU 8	-0.0079941	-239.824	SLV FO 9	-0.0016632	-49.895
176	SLU 8	-0.0072186	-216.557	SLV FO 9	-0.0016641	-49.923
177	SLU 8	-0.0065195	-195.585	SLV FO 9	-0.0016649	-49.946
178	SLV FO 7	-0.0065009	-195.027	SLV FO 9	-0.0016655	-49.964
179	SLV FO 7	-0.006499	-194.971	SLV FO 9	-0.0016659	-49.976
180	SLV FO 7	-0.0064975	-194.924	SLV FO 9	-0.0016661	-49.984
181	SLV FO 7	-0.0064962	-194.886	SLV FO 9	-0.0016663	-49.988
182	SLV FO 7	-0.0064951	-194.853	SLV FO 9	-0.0016663	-49.989
183	SLV FO 7	-0.0064942	-194.825	SLU 2	-0.0013403	-40.208
184	SLV FO 7	-0.0064933	-194.8	SLU 2	-0.0010413	-31.239
185	SLV FO 7	-0.0064926	-194.777	SLU 2	-0.0007819	-23.458
186	SLV FO 7	-0.0064918	-194.753	SLU 2	-0.0005586	-16.757
187	SLV FO 7	-0.006491	-194.73	SLU 2	-0.0003679	-11.036
188	SLV FO 7	-0.0064902	-194.705	SLU 2	-0.0002068	-6.204
189	SLV FO 7	-0.0064893	-194.68	SLU 2	-0.0000727	-2.182
190	SLV FO 7	-0.0064884	-194.653	SLU 2	0.0000367	1.101
191	SLV FO 7	-0.0064875	-194.625	SLU 2	0.0001235	3.704
192	SLV FO 7	-0.0064865	-194.596	SLU 2	0.0001893	5.678
193	SLV FO 7	-0.0064856	-194.567	SLU 2	0.0002354	7.061
194	SLV FO 7	-0.0064846	-194.538	SLU 2	0.0002626	7.879
195	SLV FO 7	-0.0064836	-194.509	SLU 2	0.0002717	8.15
196	SLV FO 11	-0.0064846	-194.538	SLU 2	0.0002626	7.879
197	SLV FO 11	-0.0064856	-194.567	SLU 2	0.0002354	7.061
198	SLV FO 11	-0.0064865	-194.596	SLU 2	0.0001893	5.678
199	SLV FO 11	-0.0064875	-194.625	SLU 2	0.0001235	3.704
200	SLV FO 11	-0.0064884	-194.653	SLU 2	0.0000367	1.101
201	SLV FO 11	-0.0064893	-194.68	SLU 2	-0.0000727	-2.182

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
202	SLV FO 11	-0.0064902	-194.705	SLU 2	-0.0002068	-6.204
203	SLV FO 11	-0.006491	-194.73	SLU 2	-0.0003679	-11.036
204	SLV FO 11	-0.0064918	-194.753	SLU 2	-0.0005586	-16.757
205	SLV FO 11	-0.0064926	-194.777	SLU 2	-0.0007819	-23.458
206	SLV FO 11	-0.0064933	-194.8	SLU 2	-0.0010413	-31.239
207	SLV FO 11	-0.0064942	-194.825	SLU 2	-0.0013403	-40.208
208	SLV FO 11	-0.0064951	-194.853	SLV FO 5	-0.0016663	-49.989
209	SLV FO 11	-0.0064962	-194.886	SLV FO 5	-0.0016663	-49.988
210	SLV FO 11	-0.0064975	-194.924	SLV FO 5	-0.0016661	-49.984
211	SLV FO 11	-0.006499	-194.971	SLV FO 5	-0.0016659	-49.976
212	SLV FO 11	-0.0065009	-195.027	SLV FO 5	-0.0016655	-49.964
213	SLU 8	-0.0065195	-195.585	SLV FO 5	-0.0016649	-49.946
214	SLU 8	-0.0072186	-216.557	SLV FO 5	-0.0016641	-49.923
215	SLU 8	-0.0079941	-239.824	SLV FO 5	-0.0016632	-49.895
216	SLU 8	-0.0088512	-265.537	SLV FO 5	-0.0016621	-49.862
217	SLU 8	-0.0097945	-293.834	SLV FO 5	-0.0016608	-49.824
218	SLU 8	-0.0108272	-324.817	SLV FO 5	-0.0016595	-49.784
219	SLU 8	-0.011952	-358.56	SLV FO 5	-0.001658	-49.74
220	SLU 8	-0.0131675	-395.025	SLV FO 5	-0.0016565	-49.696
221	SLU 8	-0.0145034	-435.101	SLV FO 5	-0.0016549	-49.648
222	SLU 8	-0.0160285	-480.856	SLV FO 5	-0.0016536	-49.607

6.4 Spostamenti di interpiano estremi

***Nodo inferiore**: nodo inferiore.*
***I.**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*
***Pos.**: coordinate del nodo.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Z**: coordinata Z. [m]*
***Nodo superiore**: nodo superiore.*
***I.**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*
***Pos.**: coordinate del nodo.*
***Z**: coordinata Z. [m]*
***Spost. rel.**: spostamento relativo. Il valore è adimensionale.*
***Comb.**: combinazione.*
***N.b.**: nome breve o compatto della combinazione di carico.*
***Spostamento inferiore**: spostamento in pianta del nodo inferiore.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Spostamento superiore**: spostamento in pianta del nodo superiore.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***S.V.**: si intende non verificato qualora lo spostamento relativo sia superiore al valore limite espresso nelle preferenze di analisi.*

Questo capitolo mostra gli spostamenti estremi per ogni interpiano in ognuna delle combinazioni di carico.
Per spostamenti estremi si intendono i primi 5 spostamenti massimi tra tutti gli interpiani che condividono la stessa quota iniziale e la stessa quota finale.
limite = 0,003333

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.		N.b.	X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
2	-0.831	0.516	0	443	2.4	0.000461	SLO 1	0	0	-0.00002	-0.00111	si
56	42.169	0.516	0	497	2.4	0.000461	SLO 1	0	0	-0.00001	-0.00111	si
222	42.169	2.916	0	663	2.4	0.000461	SLO 1	0	0	-0.00001	-0.00111	si
168	-0.831	2.916	0	609	2.4	0.000461	SLO 1	0	0	-0.00002	-0.00111	si
2	-0.831	0.516	0	443	2.4	0.000461	SLO 2	0	0	-0.00002	-0.00111	si
56	42.169	0.516	0	497	2.4	0.000461	SLO 2	0	0	-0.00001	-0.00111	si
222	42.169	2.916	0	663	2.4	0.000461	SLO 2	0	0	-0.00001	-0.00111	si
168	-0.831	2.916	0	609	2.4	0.000461	SLO 2	0	0	-0.00002	-0.00111	si
168	-0.831	2.916	0	609	2.4	0.000461	SLO 3	0	0	-0.00002	0.00111	si
222	42.169	2.916	0	663	2.4	0.000461	SLO 3	0	0	-0.00001	0.00111	si
56	42.169	0.516	0	497	2.4	0.000461	SLO 3	0	0	-0.00001	0.00111	si
2	-0.831	0.516	0	443	2.4	0.000461	SLO 3	0	0	-0.00002	0.00111	si
168	-0.831	2.916	0	609	2.4	0.000461	SLO 4	0	0	-0.00002	0.00111	si
222	42.169	2.916	0	663	2.4	0.000461	SLO 4	0	0	-0.00001	0.00111	si
56	42.169	0.516	0	497	2.4	0.000461	SLO 4	0	0	-0.00001	0.00111	si
2	-0.831	0.516	0	443	2.4	0.000461	SLO 4	0	0	-0.00002	0.00111	si
2	-0.831	0.516	0	443	2.4	0.001537	SLO 5	0	0	-0.00001	-0.00369	si
56	42.169	0.516	0	497	2.4	0.001537	SLO 5	0	0	0	-0.00369	si
222	42.169	2.916	0	663	2.4	0.001536	SLO 5	0	0	0	-0.00369	si
168	-0.831	2.916	0	609	2.4	0.001536	SLO 5	0	0	-0.00001	-0.00369	si
2	-0.831	0.516	0	443	2.4	0.001537	SLO 6	0	0	-0.00001	-0.00369	si
56	42.169	0.516	0	497	2.4	0.001537	SLO 6	0	0	0	-0.00369	si
222	42.169	2.916	0	663	2.4	0.001536	SLO 6	0	0	0	-0.00369	si
168	-0.831	2.916	0	609	2.4	0.001536	SLO 6	0	0	-0.00001	-0.00369	si
168	-0.831	2.916	0	609	2.4	0.001537	SLO 7	0	0	-0.00001	0.00369	si
222	42.169	2.916	0	663	2.4	0.001537	SLO 7	0	0	0	0.00369	si
56	42.169	0.516	0	497	2.4	0.001536	SLO 7	0	0	0	0.00369	si
2	-0.831	0.516	0	443	2.4	0.001536	SLO 7	0	0	-0.00001	0.00369	si
168	-0.831	2.916	0	609	2.4	0.001537	SLO 8	0	0	-0.00001	0.00369	si
222	42.169	2.916	0	663	2.4	0.001537	SLO 8	0	0	0	0.00369	si
56	42.169	0.516	0	497	2.4	0.001536	SLO 8	0	0	0	0.00369	si
2	-0.831	0.516	0	443	2.4	0.001536	SLO 8	0	0	-0.00001	0.00369	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.		N.b.	X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
56	42.169	0.516	0	497	2.4	0.001537	SLO 9	0	0	0.00001	-0.00369	si
2	-0.831	0.516	0	443	2.4	0.001537	SLO 9	0	0	0	-0.00369	si
168	-0.831	2.916	0	609	2.4	0.001536	SLO 9	0	0	0	-0.00369	si
222	42.169	2.916	0	663	2.4	0.001536	SLO 9	0	0	0.00001	-0.00369	si
56	42.169	0.516	0	497	2.4	0.001537	SLO 10	0	0	0.00001	-0.00369	si
2	-0.831	0.516	0	443	2.4	0.001537	SLO 10	0	0	0	-0.00369	si
168	-0.831	2.916	0	609	2.4	0.001536	SLO 10	0	0	0	-0.00369	si
222	42.169	2.916	0	663	2.4	0.001536	SLO 10	0	0	0.00001	-0.00369	si
222	42.169	2.916	0	663	2.4	0.001537	SLO 11	0	0	0.00001	0.00369	si
168	-0.831	2.916	0	609	2.4	0.001537	SLO 11	0	0	0	0.00369	si
2	-0.831	0.516	0	443	2.4	0.001536	SLO 11	0	0	0	0.00369	si
56	42.169	0.516	0	497	2.4	0.001536	SLO 11	0	0	0.00001	0.00369	si
222	42.169	2.916	0	663	2.4	0.001537	SLO 12	0	0	0.00001	0.00369	si
168	-0.831	2.916	0	609	2.4	0.001537	SLO 12	0	0	0	0.00369	si
2	-0.831	0.516	0	443	2.4	0.001536	SLO 12	0	0	0	0.00369	si
56	42.169	0.516	0	497	2.4	0.001536	SLO 12	0	0	0.00001	0.00369	si
56	42.169	0.516	0	497	2.4	0.000461	SLO 13	0	0	0.00002	-0.00111	si
2	-0.831	0.516	0	443	2.4	0.000461	SLO 13	0	0	0.00001	-0.00111	si
168	-0.831	2.916	0	609	2.4	0.000461	SLO 13	0	0	0.00001	-0.00111	si
222	42.169	2.916	0	663	2.4	0.000461	SLO 13	0	0	0.00002	-0.00111	si
56	42.169	0.516	0	497	2.4	0.000461	SLO 14	0	0	0.00002	-0.00111	si
2	-0.831	0.516	0	443	2.4	0.000461	SLO 14	0	0	0.00001	-0.00111	si
168	-0.831	2.916	0	609	2.4	0.000461	SLO 14	0	0	0.00001	-0.00111	si
222	42.169	2.916	0	663	2.4	0.000461	SLO 14	0	0	0.00002	-0.00111	si
222	42.169	2.916	0	663	2.4	0.000461	SLO 15	0	0	0.00002	0.00111	si
168	-0.831	2.916	0	609	2.4	0.000461	SLO 15	0	0	0.00001	0.00111	si
2	-0.831	0.516	0	443	2.4	0.000461	SLO 15	0	0	0.00001	0.00111	si
56	42.169	0.516	0	497	2.4	0.000461	SLO 15	0	0	0.00002	0.00111	si
222	42.169	2.916	0	663	2.4	0.000461	SLO 16	0	0	0.00002	0.00111	si
168	-0.831	2.916	0	609	2.4	0.000461	SLO 16	0	0	0.00001	0.00111	si
2	-0.831	0.516	0	443	2.4	0.000461	SLO 16	0	0	0.00001	0.00111	si
56	42.169	0.516	0	497	2.4	0.000461	SLO 16	0	0	0.00002	0.00111	si

6.5 Verifica effetti secondo ordine

***Quota inf.**: quota inferiore esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata, espressa con notazione breve. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Quota sup.**: quota superiore esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata, espressa con notazione breve. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Comb.**: combinazione.*
***N.b.**: nome breve o compatto della combinazione di carico.*
***Carico verticale**: carico verticale. [kN]*
***Spostamento**: spostamento medio di interpiano. [m]*
***Forza orizzontale totale**: forza orizzontale totale. [kN]*
***Altezza del piano**: altezza del piano. [m]*
***Theta**: coefficiente Theta formula [7.3.3] § 7.3.1. Il valore è adimensionale.*

Quota inf.	Quota sup.	Comb.	Carico verticale	Spostamento	Forza orizzontale totale	Altezza del piano	Theta
		N.b.					
L1	L2	SLV 1	8875.2	0.00416	895.72	2.4	0.017
L1	L2	SLV 2	8875.2	0.00416	895.72	2.4	0.017
L1	L2	SLV 3	8875.2	0.00416	895.72	2.4	0.017
L1	L2	SLV 4	8875.2	0.00416	895.72	2.4	0.017
L1	L2	SLV 5	8875.2	0.01385	1101.62	2.4	0.046
L1	L2	SLV 6	8875.2	0.01385	1101.62	2.4	0.046
L1	L2	SLV 7	8875.2	0.01385	1101.62	2.4	0.046
L1	L2	SLV 8	8875.2	0.01385	1101.62	2.4	0.046
L1	L2	SLV 9	8875.2	0.01385	1101.62	2.4	0.046
L1	L2	SLV 10	8875.2	0.01385	1101.62	2.4	0.046
L1	L2	SLV 11	8875.2	0.01385	1101.62	2.4	0.046
L1	L2	SLV 12	8875.2	0.01385	1101.62	2.4	0.046
L1	L2	SLV 13	8875.2	0.00416	895.72	2.4	0.017
L1	L2	SLV 14	8875.2	0.00416	895.72	2.4	0.017
L1	L2	SLV 15	8875.2	0.00416	895.72	2.4	0.017
L1	L2	SLV 16	8875.2	0.00416	895.72	2.4	0.017

6.6 Rigidezze di interpiano

***Quota inf.**: quota inferiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Quota sup.**: quota superiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***KUx**: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale X. [kN/m]*
***KUy**: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale Y. [kN/m]*

Quota inf.	Quota sup.	KUx	KUy
L1	L2	2525702	270800

6.7 Verifica deformabilità torsionale struttura

***Quota inf.**: quota inferiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Quota sup.**: quota superiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***KUx**: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale X. [kN/m]*
***KUy**: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale Y. [kN/m]*
***KRz**: rigidezza relativa alla rotazione attorno l'asse globale Z. [daN*cm/rad]*
***Is**: radice quadrata del rapporto fra il momento d'inerzia polare delle masse del piano, rispetto al baricentro, e la massa complessiva del piano. [m]*
***rx/Is**: rapporto rx/Is. Il valore è adimensionale.*
***ry/Is**: rapporto ry/Is. Il valore è adimensionale.*
***L**: dimensione in pianta, lungo l'asse globale X, dell'edificio. [m]*
***B**: dimensione in pianta, lungo l'asse globale Y, dell'edificio. [m]*
***Is(L, B)**: radice quadrata di (L^2+B^2)/12. [m]*
***rx/Is(L, B)**: rapporto rx/Is(L, B). Il valore è adimensionale.*
***ry/Is(L, B)**: rapporto rx/Is(L, B). Il valore è adimensionale.*

Quota inf.	Quota sup.	KUx	KUy	KRz	Is	rx/Is	ry/Is	L	B	Is(L, B)	rx/Is(L, B)	ry/Is(L, B)
L1	L2	2525702	270800	5.46E09	12.44	0.04	0.11	43	2.4	12.43	0.04	0.11

6.8 Tagli ai livelli

***Livello**: livello rispetto a cui è calcolato il taglio.*
***Nome**: nome completo del livello.*
***Cont.**: Contesto nel quale viene valutato il taglio.*
***N.br.**: nome breve della condizione o combinazione di carico.*
***Totale**: totale del taglio al livello.*
***F**: forza del taglio. [kN]*
***X**: componente lungo l'asse X globale. [kN]*
***Y**: componente lungo l'asse Y globale. [kN]*
***Z**: componente lungo l'asse Z globale. [kN]*
***Aste verticali**: contributo al taglio totale dato dalle aste verticali.*
***F**: forza del taglio. [kN]*
***X**: componente lungo l'asse X globale. [kN]*
***Y**: componente lungo l'asse Y globale. [kN]*
***Z**: componente lungo l'asse Z globale. [kN]*
***Pareti**: contributo al taglio totale dato dalle pareti e piastre generiche verticali.*
***F**: forza del taglio. [kN]*
***X**: componente lungo l'asse X globale. [kN]*
***Y**: componente lungo l'asse Y globale. [kN]*
***Z**: componente lungo l'asse Z globale. [kN]*

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
Nome	N.br.	F			F			F		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	Pesi	0	0	-3096	0	0	0	0	0	-3096
Fondazione	Port.	0	0	-7843.2	0	0	0	0	0	-7843.2
Fondazione	Eccezionali Qk	0	0	-1972.15	0	0	0	0	0	-1972.15
Fondazione	Eccezionali qki	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Eccezionali qft	0	0	-1979.38	0	0	0	0	0	-1979.38
Fondazione	ΔT	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	X SLV	719.8	0	0	0	0	0	719.8	0	0
Fondazione	Y SLV	0	1010.77	0	0	0	0	0	1010.77	0
Fondazione	X SLD	400.36	0	0	0	0	0	400.36	0	0
Fondazione	Y SLD	0	822.97	0	0	0	0	0	822.97	0
Fondazione	X SLO	361.57	0	0	0	0	0	361.57	0	0
Fondazione	Y SLO	0	975.75	0	0	0	0	0	975.75	0
Fondazione	Tr x SLV	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Tr y SLV	0	660.49	0	0	0	0	0	660.49	0
Fondazione	Tr x SLD	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Tr y SLD	0	331.92	0	0	0	0	0	331.92	0
Fondazione	Tr x SLO	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Tr y SLO	0	266.66	0	0	0	0	0	266.66	0
Fondazione	R Ux	0.01	0	0	0	0	0	0.01	0	0
Fondazione	R Uy	0	0.01	0	0	0	0	0	0.01	0
Fondazione	R Rz	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	SLU 1	0	0	-9370.56	0	0	0	0	0	-9370.56
Fondazione	SLU 2	0	0	-9370.56	0	0	0	0	0	-9370.56
Fondazione	SLU 3	0	0	-14860.8	0	0	0	0	0	-14860.8
Fondazione	SLU 4	0	0	-14860.8	0	0	0	0	0	-14860.8
Fondazione	SLU 5	0	0	-10299.36	0	0	0	0	0	-10299.36
Fondazione	SLU 6	0	0	-10299.36	0	0	0	0	0	-10299.36
Fondazione	SLU 7	0	0	-15789.6	0	0	0	0	0	-15789.6
Fondazione	SLU 8	0	0	-15789.6	0	0	0	0	0	-15789.6
Fondazione	SLE RA 1	0	0	-10939.2	0	0	0	0	0	-10939.2
Fondazione	SLE RA 2	0	0	-10939.2	0	0	0	0	0	-10939.2
Fondazione	SLE FR 1	0	0	-10939.2	0	0	0	0	0	-10939.2
Fondazione	SLE FR 2	0	0	-10939.2	0	0	0	0	0	-10939.2
Fondazione	SLE QP 1	0	0	-10939.2	0	0	0	0	0	-10939.2
Fondazione	SLU EX 1	0	0	-12918.58	0	0	0	0	0	-12918.58
Fondazione	SLU EX 2	0	0	-10939.2	0	0	0	0	0	-10939.2
Fondazione	SLU EX 3	0	0	-12911.35	0	0	0	0	0	-12911.35
Fondazione	SLO 1	-361.57	-372.73	-10939.2	0	0	0	-361.57	-372.73	-10939.2
Fondazione	SLO 2	-361.57	-372.73	-10939.2	0	0	0	-361.57	-372.73	-10939.2

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
Nome	N.br.	F			F			F		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLO 3	-361.57	372.72	-10939.2	0	0	0	-361.57	372.72	-10939.2
Fondazione	SLO 4	-361.57	372.72	-10939.2	0	0	0	-361.57	372.72	-10939.2
Fondazione	SLO 5	-108.47	-1242.42	-10939.2	0	0	0	-108.47	-1242.42	-10939.2
Fondazione	SLO 6	-108.47	-1242.42	-10939.2	0	0	0	-108.47	-1242.42	-10939.2
Fondazione	SLO 7	-108.47	1242.42	-10939.2	0	0	0	-108.47	1242.42	-10939.2
Fondazione	SLO 8	-108.47	1242.42	-10939.2	0	0	0	-108.47	1242.42	-10939.2
Fondazione	SLO 9	108.47	-1242.42	-10939.2	0	0	0	108.47	-1242.42	-10939.2
Fondazione	SLO 10	108.47	-1242.42	-10939.2	0	0	0	108.47	-1242.42	-10939.2
Fondazione	SLO 11	108.47	1242.42	-10939.2	0	0	0	108.47	1242.42	-10939.2
Fondazione	SLO 12	108.47	1242.42	-10939.2	0	0	0	108.47	1242.42	-10939.2
Fondazione	SLO 13	361.57	-372.72	-10939.2	0	0	0	361.57	-372.72	-10939.2
Fondazione	SLO 14	361.57	-372.72	-10939.2	0	0	0	361.57	-372.72	-10939.2
Fondazione	SLO 15	361.57	372.73	-10939.2	0	0	0	361.57	372.73	-10939.2
Fondazione	SLO 16	361.57	372.73	-10939.2	0	0	0	361.57	372.73	-10939.2
Fondazione	SLD 1	-400.36	-346.47	-10939.2	0	0	0	-400.36	-346.47	-10939.2
Fondazione	SLD 2	-400.36	-346.47	-10939.2	0	0	0	-400.36	-346.47	-10939.2
Fondazione	SLD 3	-400.36	346.46	-10939.2	0	0	0	-400.36	346.46	-10939.2
Fondazione	SLD 4	-400.36	346.46	-10939.2	0	0	0	-400.36	346.46	-10939.2
Fondazione	SLD 5	-120.11	-1154.88	-10939.2	0	0	0	-120.11	-1154.88	-10939.2
Fondazione	SLD 6	-120.11	-1154.88	-10939.2	0	0	0	-120.11	-1154.88	-10939.2
Fondazione	SLD 7	-120.11	1154.88	-10939.2	0	0	0	-120.11	1154.88	-10939.2
Fondazione	SLD 8	-120.11	1154.88	-10939.2	0	0	0	-120.11	1154.88	-10939.2
Fondazione	SLD 9	120.11	-1154.88	-10939.2	0	0	0	120.11	-1154.88	-10939.2
Fondazione	SLD 10	120.11	-1154.88	-10939.2	0	0	0	120.11	-1154.88	-10939.2
Fondazione	SLD 11	120.11	1154.88	-10939.2	0	0	0	120.11	1154.88	-10939.2
Fondazione	SLD 12	120.11	1154.88	-10939.2	0	0	0	120.11	1154.88	-10939.2
Fondazione	SLD 13	400.36	-346.46	-10939.2	0	0	0	400.36	-346.46	-10939.2
Fondazione	SLD 14	400.36	-346.46	-10939.2	0	0	0	400.36	-346.46	-10939.2
Fondazione	SLD 15	400.36	346.47	-10939.2	0	0	0	400.36	346.47	-10939.2
Fondazione	SLD 16	400.36	346.47	-10939.2	0	0	0	400.36	346.47	-10939.2
Fondazione	SLV 1	-719.8	-501.38	-10939.2	0	0	0	-719.8	-501.38	-10939.2
Fondazione	SLV 2	-719.8	-501.38	-10939.2	0	0	0	-719.8	-501.38	-10939.2
Fondazione	SLV 3	-719.8	501.38	-10939.2	0	0	0	-719.8	501.38	-10939.2
Fondazione	SLV 4	-719.8	501.38	-10939.2	0	0	0	-719.8	501.38	-10939.2
Fondazione	SLV 5	-215.94	-1671.26	-10939.2	0	0	0	-215.94	-1671.26	-10939.2
Fondazione	SLV 6	-215.94	-1671.26	-10939.2	0	0	0	-215.94	-1671.26	-10939.2
Fondazione	SLV 7	-215.94	1671.26	-10939.2	0	0	0	-215.94	1671.26	-10939.2
Fondazione	SLV 8	-215.94	1671.26	-10939.2	0	0	0	-215.94	1671.26	-10939.2
Fondazione	SLV 9	215.94	-1671.26	-10939.2	0	0	0	215.94	-1671.26	-10939.2
Fondazione	SLV 10	215.94	-1671.26	-10939.2	0	0	0	215.94	-1671.26	-10939.2
Fondazione	SLV 11	215.94	1671.26	-10939.2	0	0	0	215.94	1671.26	-10939.2
Fondazione	SLV 12	215.94	1671.26	-10939.2	0	0	0	215.94	1671.26	-10939.2
Fondazione	SLV 13	719.8	-501.38	-10939.2	0	0	0	719.8	-501.38	-10939.2
Fondazione	SLV 14	719.8	-501.38	-10939.2	0	0	0	719.8	-501.38	-10939.2
Fondazione	SLV 15	719.8	501.38	-10939.2	0	0	0	719.8	501.38	-10939.2
Fondazione	SLV 16	719.8	501.38	-10939.2	0	0	0	719.8	501.38	-10939.2
Fondazione	SLV FO 1	-791.78	-551.52	-10939.2	0	0	0	-791.78	-551.52	-10939.2
Fondazione	SLV FO 2	-791.78	-551.52	-10939.2	0	0	0	-791.78	-551.52	-10939.2
Fondazione	SLV FO 3	-791.78	551.51	-10939.2	0	0	0	-791.78	551.51	-10939.2
Fondazione	SLV FO 4	-791.78	551.51	-10939.2	0	0	0	-791.78	551.51	-10939.2
Fondazione	SLV FO 5	-237.53	-1838.38	-10939.2	0	0	0	-237.53	-1838.38	-10939.2
Fondazione	SLV FO 6	-237.53	-1838.38	-10939.2	0	0	0	-237.53	-1838.38	-10939.2
Fondazione	SLV FO 7	-237.53	1838.38	-10939.2	0	0	0	-237.53	1838.38	-10939.2
Fondazione	SLV FO 8	-237.53	1838.38	-10939.2	0	0	0	-237.53	1838.38	-10939.2
Fondazione	SLV FO 9	237.53	-1838.38	-10939.2	0	0	0	237.53	-1838.38	-10939.2
Fondazione	SLV FO 10	237.53	-1838.38	-10939.2	0	0	0	237.53	-1838.38	-10939.2
Fondazione	SLV FO 11	237.53	1838.38	-10939.2	0	0	0	237.53	1838.38	-10939.2
Fondazione	SLV FO 12	237.53	1838.38	-10939.2	0	0	0	237.53	1838.38	-10939.2
Fondazione	SLV FO 13	791.78	-551.51	-10939.2	0	0	0	791.78	-551.51	-10939.2
Fondazione	SLV FO 14	791.78	-551.51	-10939.2	0	0	0	791.78	-551.51	-10939.2
Fondazione	SLV FO 15	791.78	551.52	-10939.2	0	0	0	791.78	551.52	-10939.2
Fondazione	SLV FO 16	791.78	551.52	-10939.2	0	0	0	791.78	551.52	-10939.2
Fondazione	CRTFP Ux+	0.01	0	0	0	0	0	0.01	0	0
Fondazione	CRTFP Ux-	-0.01	0	0	0	0	0	-0.01	0	0
Fondazione	CRTFP Uy+	0	0.01	0	0	0	0	0	0.01	0
Fondazione	CRTFP Uy-	0	-0.01	0	0	0	0	0	-0.01	0
Fondazione	CRTFP Rz+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	CRTFP Rz-	0	0	0	0	0	0	0	0	0

6.9 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.*
Massa sX: *massa partecipante in direzione Sisma X. Il valore è adimensionale.*
Massa sY: *massa partecipante in direzione Sisma Y. Il valore è adimensionale.*

Totale masse partecipanti:

Traslazione X: 0.998949
Traslazione Y: 0.99997
Traslazione Z: 0
Rotazione X: 1
Rotazione Y: 0.99992
Rotazione Z: 0.986678

Modo	Periodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Massa rot. X	Massa rot. Y	Massa rot. Z	Massa sX	Massa sY
1	0.359012968	0	0.964803297	0	0.999999606	0	0.704489442	0	0.964803297
2	0.096582591	0	0	0	0	0	0.25148351	0	0
3	0.058608543	0	0	0	0	0	0	0	0
4	0.039226383	0	0.000000005	0	0	0	0.000000003	0	0.000000005
5	0.032079612	0.614527966	0	0	0	0.637692715	0.003092507	0.614527966	0
6	0.027330465	0	0.00000001	0	0	0	0.000000007	0	0.00000001
7	0.021470518	0.346146677	0	0	0	0.359635561	0.001741924	0.346146677	0
8	0.019260035	0	0.000000015	0	0	0	0.000000011	0	0.000000015
9	0.014235814	0	0.000000027	0	0	0	0.00000002	0	0.000000027
10	0.014018511	0.001616091	0	0	0	0.001673073	0.000008134	0.001616091	0
11	0.009668624	0.000047235	0	0	0	0.000044919	0.000000194	0.000047235	0
12	0.009489338	0	0.000000206	0	0	0	0.000000151	0	0.000000206
13	0.006893512	0.00026299	0	0	0	0.000260383	0.000002231	0.00026299	0
14	0.005476636	0	0.031337823	0	0.000000008	0	0.02288261	0	0.031337823
15	0.005224078	0.000099444	0.000000001	0	0	0.000013895	0.000002841	0.000099444	0.000000001
16	0.003569205	0.006447556	0	0	0	0.000588574	0.000040652	0.006447556	0
17	0.002292124	0	0.003828181	0	0.000000338	0	0.002795436	0	0.003828181
18	0.001849268	0.029800964	0	0	0	0.000010626	0.000138673	0.029800964	0

6.10 Equilibrio globale forze

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

Bilancio in condizione di carico: Pesi strutturali

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-4128	-7083.1901	85322.2414	0
Reazioni	0	0	4128	7083.1901	-85322.2414	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Permanenti portati

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-8276.64	-14201.7962	171071.0941	0
Reazioni	0	0	8276.64	14201.7962	-171071.0941	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Eccezionali Qk

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-1972.152	-3383.9941	40762.7009	0
Reazioni	0	0	1972.152	3383.9941	-40762.7009	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Eccezionali qki

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Eccezionali qft

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-1979.376	-3396.3897	40912.0148	0
Reazioni	0	0	1979.376	3396.3897	-40912.0148	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: ΔT

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	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
Forze applicate	958.14825	0	0	0	2228.5818	-1644.0761
Reazioni	-958.14825	0	0	0	-2228.5818	1644.0761
P-Delta	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
Forze applicate	0	1047.1865	0	-2435.6782	0	21644.4524
Reazioni	0	-1047.1865	0	2435.6782	0	-21644.4524
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	538.23947	0	0	0	1251.9051	-923.5592
Reazioni	-538.23947	0	0	0	-1251.9051	923.5592
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	852.84167	0	-1983.6465	0	17627.5103
Reazioni	0	-852.84167	0	1983.6465	0	-17627.5103
P-Delta	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
Forze applicate	490.93553	0	0	0	1141.8797	-842.3909
Reazioni	-490.93553	0	0	0	-1141.8797	842.3909
P-Delta	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
Forze applicate	0	1011.2644	0	-2352.1261	0	20901.9732
Reazioni	0	-1011.2644	0	2352.1261	0	-20901.9732
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma X SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma Y SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	660.48644	0	-951.1005	0	13651.6916
Reazioni	0	-660.48644	0	951.1005	0	-13651.6916
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma X SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma Y SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	331.91616	0	-477.9593	0	6860.4242
Reazioni	0	-331.91616	0	477.9593	0	-6860.4242
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma X SLO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma Y SLO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	266.66318	0	-383.995	0	5511.7007
Reazioni	0	-266.66318	0	383.995	0	-5511.7007
P-Delta	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
Forze applicate	0.01	0	0	0	0.024	-0.0172
Reazioni	-0.01	0	0	0	-0.024	0.0172
P-Delta	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
Forze applicate	0	0.01	0	-0.024	0	0.2067
Reazioni	0	-0.01	0	0.024	0	-0.2067
P-Delta	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
Forze applicate	0	0	0	0	0	0.0001
Reazioni	0	0	0	0	0	-0.0001
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

6.11 Risposta di spettro

***Spettro**: condizione elementare corrispondente allo spettro.*
***N.b.**: nome breve della condizione elementare.*
***Fx**: componente della forza lungo l'asse X. [kN]*
***Fy**: componente della forza lungo l'asse Y. [kN]*
***Fz**: componente della forza lungo l'asse Z. [kN]*

***Mx**: componente della coppia attorno all'asse X. [kN*m]*
***My**: componente della coppia attorno all'asse Y. [kN*m]*
***Mz**: componente della coppia attorno all'asse Z. [kN*m]*
***Max X**: massima reazione lungo l'asse X.*
***Valore**: valore massimo della reazione. [kN]*
***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. [kN]*
***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. [kN]*
***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	
N.b.							Valore	Angolo	Valore	Angolo	Valore	Angolo

7 Verifiche

7.1 Verifiche piastre C.A.

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [m, kN, deg] ove non espressamente specificato.

***Nodo**: indice del nodo di verifica.*
***Dir.**: direzione della sezione di verifica.*
***B**: base della sezione rettangolare di verifica. [m]*
***H**: altezza della sezione rettangolare di verifica. [m]*
***A. sup.**: area barre armatura superiori. [m²]*
***C. sup.**: distanza media delle barre superiori dal bordo superiore della sezione. [m]*
***A. inf.**: area barre armatura inferiori. [m²]*
***C. inf.**: distanza media delle barre inferiori dal bordo inferiore della sezione. [m]*
***Comb.**: combinazione di verifica.*
***M**: momento flettente. [kN*m]*
***N**: sforzo normale. [kN]*
***Mu**: momento flettente ultimo. [kN*m]*
***Nu**: sforzo normale ultimo. [kN]*
***c.s.**: coefficiente di sicurezza.*
***Verifica**: stato di verifica.*
***σc**: tensione nel calcestruzzo. [kN/m²]*
***σlim**: tensione limite. [kN/m²]*
***Es/Ec**: coefficiente di omogenizzazione.*
***σf**: tensione nell'acciaio d'armatura. [kN/m²]*
***εsm**: deformazione unitaria media delle barre di armatura.*
***Δmax**: distanza massima tra le fessure. [m]*
***Wd**: valore di calcolo di apertura delle fessure. [m]*
***Comb.**: combinazione.*
***Fh**: componente orizzontale del carico. [kN]*
***Fv**: componente verticale del carico. [kN]*
***Cnd**: resistenza valutata a breve o lungo termine (BT - LT).*
***Ad**: adesione di progetto. [kN/m²]*
***Phi**: angolo di attrito di progetto. [deg]*
***RPl**: resistenza passiva laterale unitaria di progetto. [kN/m²]*
***γR**: coefficiente parziale sulla resistenza di progetto.*
***Rd**: resistenza alla traslazione di progetto. [kN]*
***Ed**: azione di progetto. [kN]*
***Rd/Ed**: coefficiente di sicurezza allo scorrimento.*
***ID**: indice della verifica di capacità portante.*
***Fx**: componente lungo x del carico. [kN]*
***Fy**: componente lungo y del carico. [kN]*
***Fz**: componente verticale del carico. [kN]*
***Mx**: componente lungo x del momento. [kN*m]*
***My**: componente lungo y del momento. [kN*m]*
***ix**: inclinazione del carico in x. [deg]*
***iy**: inclinazione del carico in y. [deg]*
***ex**: eccentricità del carico in x. [m]*
***ey**: eccentricità del carico in y. [m]*
***B'**: larghezza efficace. [m]*
***L'**: lunghezza efficace. [m]*
***C**: coesione di progetto. [kN/m²]*
***Qs**: sovraccarico laterale da piano di posa. [kN/m²]*
***Rd**: resistenza alla rottura del complesso di progetto. [kN]*
***Ed**: azione di progetto (sforzo normale al piano di posa). [kN]*
***Rd/Ed**: coefficiente di sicurezza alla capacità portante.*
***N**:*
***Nq**: fattore di capacità portante per il termine di sovraccarico.*
***Nc**: fattore di capacità portante per il termine coesivo.*
***Ng**: fattore di capacità portante per il termine attritivo.*
***S**:*
***Sq**: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine di sovraccarico.*
***Sc**: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine coesivo.*
***Sg**: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine attritivo.*
***D**:*
***Dq**: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine di sovraccarico.*
***Dc**: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine coesivo.*
***Dg**: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine attritivo.*
***I**:*
***Iq**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine di sovraccarico.*
***Ic**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine coesivo.*
***Ig**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine attritivo.*
***B**:*
***Bq**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine di sovraccarico.*

***Bc**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine coesivo.*
***Bg**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine attritivo.*
***G**:*
***Gq**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine di sovraccarico.*
***Gc**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine coesivo.*
***Gg**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine attritivo.*
***P**:*
***Pq**: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine di sovraccarico.*
***Pc**: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine coesivo.*
***Pg**: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine attritivo.*
***E**:*
***Eq**: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine di sovraccarico.*
***Ec**: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine coesivo.*
***Eg**: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine attritivo.*

Piastra a "Piano 1"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000
Calcestruzzo: C32/40 Rck 40000

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-0.831; 0.516; 2.4), direzione dell'asse X = (0.01; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 0.01; 0).
Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

Verifiche nei nodi

Verifiche SLU flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
466	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-143.8904	0	-166.2586	0	1.1555	Si
474	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-143.8904	0	-166.2586	0	1.1555	Si
640	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-143.8904	0	-166.2586	0	1.1555	Si
632	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-143.8904	0	-166.2586	0	1.1555	Si
475	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-143.8724	0	-166.2586	0	1.1556	Si

Verifiche SLU EX flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
554	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 1	23.6804	0	97.2138	0	4.1053	Si
498	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 1	23.6804	0	97.2138	0	4.1053	Si
608	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 1	23.6804	0	97.2138	0	4.1053	Si
552	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 1	23.6804	0	97.2138	0	4.1053	Si
551	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 1	45.932	0	195.2253	0	4.2503	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
554	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 5	21.6607	0	81.9614	0	3.7839	Si
498	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 7	21.6607	0	81.9614	0	3.7839	Si
608	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 9	21.6607	0	81.9614	0	3.7839	Si
552	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 11	21.6607	0	81.9614	0	3.7839	Si
499	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 7	42.0867	0	166.2586	0	3.9504	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
466	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.126	0	-6350	19920	15	Si
632	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.126	0	-6350	19920	15	Si
640	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.126	0	-6350	19920	15	Si
474	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.126	0	-6350	19920	15	Si
631	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.1139	0	-6349	19920	15	Si

Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
466	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.126	0	252712	360000	15	Si
640	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.126	0	252712	360000	15	Si
474	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.126	0	252712	360000	15	Si
632	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.126	0	252712	360000	15	Si
641	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-96.1139	0	252680	360000	15	Si

Verifiche SLE fessurazione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	εsm	Δmax	Wd	Es/Ec	Verifica
474	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-56.9418	0	0.00044	0.445	0.000194	15	Si
640	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-56.9418	0	0.00044	0.445	0.000194	15	Si
632	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-56.9418	0	0.00044	0.445	0.000194	15	Si
466	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-56.9418	0	0.00044	0.445	0.000194	15	Si
641	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-56.9358	0	0.00044	0.445	0.000194	15	Si

Platea a "Fondazione"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000
Calcestruzzo: C32/40 Rck 40000

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-0.831; 0.516; 0), direzione dell'asse X = (0.01; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 0.01; 0).
Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

Verifiche nei nodi

Verifiche SLU flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
117	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-165.6914	0	-166.2586	0	1.0034	Si
61	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-165.6914	0	-166.2586	0	1.0034	Si
107	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-165.6914	0	-166.2586	0	1.0034	Si
163	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-165.6914	0	-166.2586	0	1.0034	Si
62	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-154.8045	0	-166.2586	0	1.074	Si

Verifiche SLU EX flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
119	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 1	-52.3016	0	-195.2253	0	3.7327	Si
63	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 1	-52.3016	0	-195.2253	0	3.7327	Si
161	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 1	-52.3016	0	-195.2253	0	3.7327	Si
105	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 1	-52.3016	0	-195.2253	0	3.7327	Si
162	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 1	-52.2995	0	-195.2253	0	3.7328	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
162	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 11	-52.478	0	-149.7861	0	2.8543	Si
106	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 9	-52.478	0	-149.7861	0	2.8543	Si
62	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 5	-52.478	0	-149.7861	0	2.8543	Si
118	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 7	-52.478	0	-149.7861	0	2.8543	Si
117	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 7	-52.4738	0	-149.7861	0	2.8545	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
107	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-112.0638	0	-7403	19920	15	Si
117	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-112.0638	0	-7403	19920	15	Si
163	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-112.0638	0	-7403	19920	15	Si
61	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-112.0638	0	-7403	19920	15	Si
106	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-104.8076	0	-6924	19920	15	Si

Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
61	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-112.0638	0	294612	360000	15	Si
163	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-112.0638	0	294612	360000	15	Si
107	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-112.0638	0	294612	360000	15	Si
117	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-112.0638	0	294612	360000	15	Si
118	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-104.8076	0	275536	360000	15	Si

Verifiche SLE fessurazione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	εsm	Δmax	Wd	Es/Ec	Verifica
117	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-78.1094	0	0.0006	0.445	0.000266	15	Si
61	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-78.1094	0	0.0006	0.445	0.000266	15	Si
107	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-78.1094	0	0.0006	0.445	0.000266	15	Si
163	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-78.1094	0	0.0006	0.445	0.000266	15	Si
106	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-74.4954	0	0.00057	0.445	0.000254	15	Si

Verifiche geotecniche

Dati geometrici dell'impronta di calcolo

Forma dell'impronta di calcolo: rettangolare di area equivalente
Centro impronta, nel sistema globale: 20.7; 1.7; -0.4
Lato minore B dell'impronta: 2.4
Lato maggiore L dell'impronta: 43
Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 103.2

Verifica di scorrimento sul piano di posa

Coefficiente di sicurezza minimo per scorrimento 2.19

Comb.	Fh	Fv	Cnd	Ad	Phi	RPl	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
SLU 2	0	-10749.31	LT	0	20	0	1.1	3518.17	0	36650584990221.7	Si
SLV FO 9	1852.74	-12404.64	LT	0	20	0	1.1	4059.95	1852.74	2.19	Si

Verifica di capacità portante sul piano di posa

Profondità massima del bulbo di rottura considerato: 2.07 m
Peso specifico efficace del terreno di progetto γs: 1800 daN/m3
Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLD: 0.013
Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLV: 0.027

Coefficiente di sicurezza minimo per portanza 1.48

ID	Comb.	Fx	Fy	Fz	Mx	My	ix	iy	ex	ey	B'	L'	Cnd	C	Phi	Qs	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
1	SLU 7	0	0	-17781.36	0	0	0	0	0	0	2.4	43	LT	16	30	0	2.3	42695.24	-17781.36	2.4	Si
2	SLV FO 7	-230.23	1838.38	-12404.64	-4366.5637	-670.9708	0	8	-0.05	-0.35	1.7	42.89	LT	16	30	0	2.3	18362.14	-12404.64	1.48	Si
3	SLD 7	-116.53	1154.88	-12404.64	-2853.7816	-339.4273	0	5	-0.03	-0.23	1.94	42.95	LT	16	30	0	2.3	25477.49	-12404.64	2.05	Si

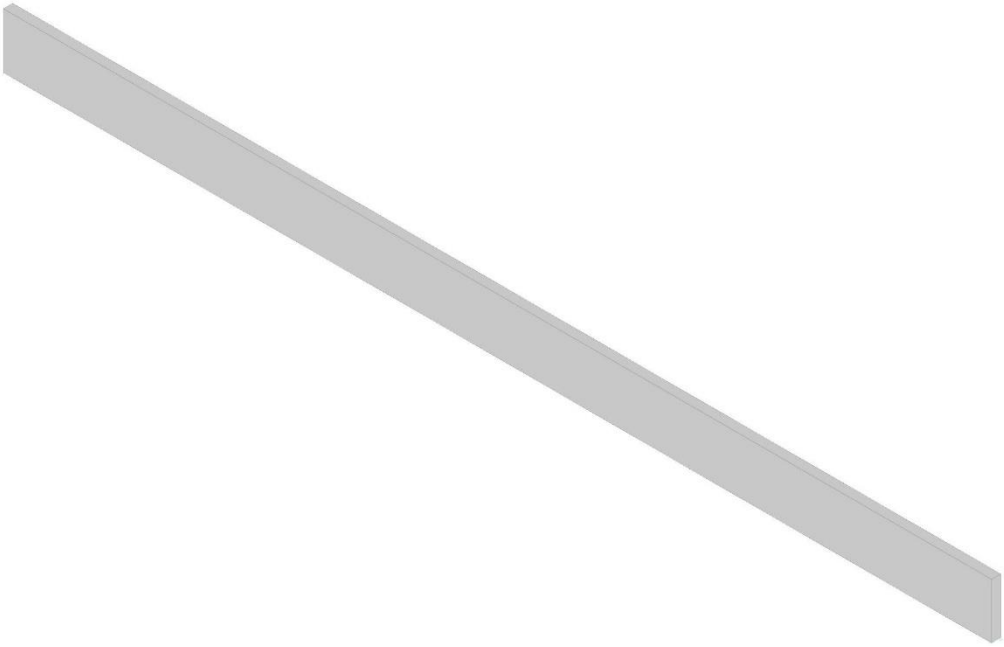
Verifiche geotecniche di capacità portante - fattori utilizzati nel calcolo di Rd

ID	N			S			D			I			B			G			P			E		
	Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	Ic	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
1	18	29	21	1.03	1.03	0.98	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
2	18	29	21	1.02	1.02	0.98	1	1	1	0.77	0.75	0.67	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.98	0.99	0.98
3	18	29	21	1.03	1.03	0.98	1	1	1	0.85	0.84	0.79	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	1	0.99

Parete Fondazione - Piano 1

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C32/40 Rck 400

Livelli significativi

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	0	0
L2	Piano 1	240	0

Verifiche nei nodi

Sezioni rettangolari

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
386 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
334 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
361 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.33	7.33	6.1	6.1
359 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.33	7.33	6.1	6.1
30 Prosp.A	Verticale	50	40	3.08	3.08	4.7	4.7
3 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
55 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
30 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.33	7.33	6.1	6.1
28 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.33	7.33	6.1	6.1
4 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
54 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
32 Prosp.A	Verticale	50	40	3.08	4.62	4.7	4.7
33 Prosp.A	Verticale	50	40	3.08	4.62	4.7	4.7
31 Prosp.A	Verticale	50	40	3.08	4.62	4.7	4.7
34 Prosp.A	Verticale	50	40	3.08	4.62	4.7	4.7
35 Prosp.A	Verticale	50	40	3.08	4.62	4.7	4.7
380 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
340 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
381 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1

Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
386 Prosp.A	Orizzontale	SLU 4	-1057878	-10367	-1296916	-12710	1.226	Si
334 Prosp.A	Orizzontale	SLU 4	-1057878	-10367	-1296916	-12710	1.226	Si
361 Prosp.A	Orizzontale	SLU 4	-803185	-10483	-1323432	-17273	1.6477	Si
359 Prosp.A	Orizzontale	SLU 4	-803185	-10483	-1323432	-17273	1.6477	Si
30 Prosp.A	Verticale	SLU 8	-329428	-195818	-546934	-325108	1.6603	Si

Verifiche a flessione SLU Ecc. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
3 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 2	-298727	-12297	-3444956	-141810	11.5321	Si
55 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 2	-298727	-12297	-3444956	-141810	11.5321	Si
30 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 2	-293185	-12302	-3427445	-143814	11.6904	Si
28 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 2	-293185	-12302	-3427445	-143814	11.6904	Si
4 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 2	-293971	-12299	-3521175	-147315	11.978	Si

Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
28 Prosp.A	Orizzontale	SLD 7	-392630	-11226	-1859657	-53171	4.7364	Si
30 Prosp.A	Orizzontale	SLD 11	-392630	-11226	-1859657	-53171	4.7364	Si
3 Prosp.A	Orizzontale	SLD 7	-400523	-11336	-1915890	-54227	4.7835	Si

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
55 Prosp.A	Orizzontale	SLD 11	-400523	-11336	-1915890	-54227	4.7835	Si
54 Prosp.A	Orizzontale	SLD 11	-394529	-11241	-1924951	-54847	4.8791	Si

Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
360 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 6	-8266	-7632	-687965	17043	99968	0	17043	2.5	7.697	2.0619	Si
359 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 6	-8262	-7642	-688481	17044	99970	0	17044	2.5	7.334	2.063	Si
361 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 6	-8262	-7642	-688481	17044	99970	0	17044	2.5	7.334	2.063	Si
362 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 6	-8251	-7674	-689546	17048	99974	0	17048	2.5	7.697	2.0662	Si
358 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 6	-8251	-7674	-689546	17048	99974	0	17048	2.5	7.697	2.0662	Si

Verifiche a taglio SLU Ecc. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
28 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	2618	-12302	-293185	22381	150065	0	22381	2.5	7.334	8.5492	Si
30 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	2618	-12302	-293185	22381	150065	0	22381	2.5	7.334	8.5492	Si
251 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	2618	-12303	-83756	22381	150065	0	22381	2.5	7.334	8.5493	Si
249 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	2618	-12303	-83756	22381	150065	0	22381	2.5	7.334	8.5493	Si
55 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	2632	-12297	-298727	22717	150064	0	22717	2.5	7.697	8.6307	Si

Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
276 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 11	2497	-11296	-201283	17509	100450	0	17509	2.5	7.697	7.013	Si
224 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 7	2497	-11296	-201283	17509	100450	0	17509	2.5	7.697	7.013	Si
3 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 7	2497	-11336	-400523	17514	100455	0	17514	2.5	7.697	7.0151	Si
55 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 11	2497	-11336	-400523	17514	100455	0	17514	2.5	7.697	7.0151	Si
54 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 11	2475	-11241	-394529	17502	100443	0	17502	2.5	7.697	7.0706	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
32 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	-220201	-130693	No	-78.4	199.2	15	2.5407	Si
33 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	-220348	-130669	No	-78.4	199.2	15	2.5408	Si
31 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	-220102	-130659	No	-78.4	199.2	15	2.5415	Si
34 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	-220547	-130585	No	-78.4	199.2	15	2.5416	Si
35 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	-220805	-130445	No	-78.3	199.2	15	2.5433	Si

Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
334 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	-703610	-7448	No	227.4	3600	15	15.8292	Si
386 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	-703610	-7448	No	227.4	3600	15	15.8292	Si
380 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	-608883	-12277	No	176.1	3600	15	20.4389	Si
340 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	-608883	-12277	No	176.1	3600	15	20.4389	Si
381 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	-618669	-13323	No	176	3600	15	20.4597	Si

Verifica diametro massimo D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Spessore	Φ	Φ max	Verifica
3 Prosp.A	Orizzontale	40	1.4	4	Si
335 Prosp.A	Verticale	40	1.4	4	Si
335 Prosp.A	Orizzontale	40	1.4	4	Si
334 Prosp.A	Verticale	40	1.4	4	Si
334 Prosp.A	Orizzontale	40	1.4	4	Si

Verifica passo massimo per verifica di duttilità D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Passo	Passo max.	Verifica
3 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si
335 Prosp.A	Verticale	20	30	Si
335 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si
334 Prosp.A	Verticale	20	30	Si
334 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si

Verifica area minima per verifica di duttilità D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Ac	As,eff	As,min	% min	Verifica
28 Prosp.A	Verticale	2000	6.16	4	0.2	Si
30 Prosp.A	Verticale	2000	6.16	4	0.2	Si
29 Prosp.A	Verticale	2000	6.16	4	0.2	Si

Descrizione	Dir.	Ac	As,eff	As,min	% min	Verifica
359 Prosp.A	Orizzontale	4000	14.67	8	0.2	Si
251 Prosp.A	Orizzontale	4000	14.67	8	0.2	Si

Verifiche generali

Verifica fyk minimo D.M. 17-01-18 §§7.4.2.2-11.3.2.1

fyk = 4500 >= 4500.

Verifica copriferro minimo Circolare 7 21-01-19 §C4.1.6.1.3

Elemento	fck	Classe esposizione	Copriferro	Copriferro min	Verifica
Parete C.A. a tronco Fondazione - Piano 1 fili 3-1	332	XC4	4	4	Si

Verifica Rck minimo D.M. 17-01-18 §7.4.2.1

Elemento	Rck	Rck min	Verifica
Parete C.A. a tronco Fondazione - Piano 1 fili 3-1	400	250	Si

Verifica numero di ganci D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Numero di ganci a mq = 9 >= 9.

Significato dei simboli utilizzati:

Le unità di misura elencate sono in [cm, daN, deg] ove non espressamente specificato.

***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**: descrizione della sezione di verifica.*
***Dir.**: direzione della sezione di verifica.*
***Base**: base della sezione. [cm]*
***Altezza**: altezza della sezione. [cm]*
***As,sup**: area di acciaio efficace superiore. [cm]*
***As,inf**: area di acciaio efficace inferiore. [cm]*
***c,sup**: copriferro medio superiore. [cm]*
***c,inf**: copriferro medio inferiore. [cm]*
***Comb.**: combinazione di verifica.*
***MEd**: momento agente. [daN*cm]*
***NEd**: sforzo normale agente, positivo se di trazione. [daN]*
***MRd**: momento resistente. [daN*cm]*
***NRd**: sforzo normale resistente, positivo se di trazione. [daN]*
***c.s.**: coefficiente di sicurezza.*
***Verifica**: stato di verifica.*
***d**: altezza utile. [cm]*
***bw**: minima larghezza anima. [cm]*
***Armatura a taglio**: necessità di armatura a taglio.*
***Asw/s**: rapporto tra l'area dell'armatura trasversale e l'interasse tra due armature consecutive.*
***VEd**: taglio agente. [daN]*
***Vrd,c**: resistenza di calcolo a taglio per elementi privi di armature trasversali. [daN]*
***Vrcd**: valore resistente di calcolo a taglio compressione del calcestruzzo d'anima. [daN]*
***Vrsd**: valore resistente di calcolo a taglio trazione dell'armatura trasversale. [daN]*
***VRd**: resistenza a taglio. [daN]*
***cotg(θ)**: cotangente dell'angolo dei puntoni rispetto all'asse.*
***Asl**: area armatura longitudinale. [cm²]*
***Sezione fessurata**: sezione fessurata.*
***σc**: tensione del calcestruzzo. [daN/cm²]*
***σc limite**: tensione limite del calcestruzzo. [daN/cm²]*
***Es/Ec**: coefficiente di omogenizzazione.*
***σf**: tensione dell'armatura. [daN/cm²]*
***σf limite**: tensione limite dell'armatura. [daN/cm²]*
***Spessore**: spessore della parete in corrispondenza della barra. [cm]*
***Φ**: diametro barra. [cm]*
***Φ max**: diametro massimo ammissibile. [cm]*
***Passo**: passo massimo delle barre. [cm]*
***Passo max.**: passo massimo delle barre ammissibile da norma. [cm]*
***Ac**: area sezione. [cm²]*
***As,eff**: area efficace delle barre presenti nella sezione. [cm²]*
***As,min**: area minima richiesta. [cm²]*
***% min**: percentuale minima di area da prevedere.*
***Elemento**: descrizione dell'elemento di disegno.*
***fck**: valore della resistenza caratteristica cilindrica del calcestruzzo. [daN/cm²]*
***Classe esposizione**: classe di esposizione dell'elemento.*
***Copriferro**: minimo valore di copriferro. [cm]*
***Copriferro min**: minimo valore limite di Copriferro. [cm]*
***Rck**: valore della resistenza caratteristica cubica del calcestruzzo. [daN/cm²]*
***Rck min**: minimo valore limite di Rck. [daN/cm²]*

RELAZIONE DI CALCOLO
VERIFICA MURO DI CONTENIMENTO MAGGIORMENTE SOLLECITATO

Indice generale

1 Descrizione del software ... 3
2 Normative di riferimento ... 3
3 Geometria del muro ... 4
3.1 Sistema di riferimento ... 4
3.2 Rappresentazione geometrica, sezione trasversale ... 4
3.3 Rappresentazione analitica ... 5
4 Caratteristiche dei terreni ... 5
5 Geometria degli strati ... 6
6 Metodi di calcolo delle azioni e delle verifiche ... 6
6.1 Descrizione della normativa sismica ... 7
6.2 Descrizione del metodo di calcolo delle spinte ... 8
6.3 Descrizione del metodo di calcolo della portanza ... 9
7 Distribuzioni di spinte e pressioni ... 10
7.1 Coefficienti di spinta ... 10
7.2 Pressioni ... 11
7.2.1 Pressioni sul paramento a monte in combinazione EQU-1 ... 11
7.2.2 Pressioni sul paramento a monte in combinazione EQU-2 ... 11
7.2.3 Pressioni sul paramento a monte in combinazione EQU-3 ... 11
7.2.4 Pressioni sul paramento a monte in combinazione STR-1 ... 12
7.2.5 Pressioni sul paramento a monte in combinazione STR-2 ... 12
7.2.6 Pressioni sul paramento a monte in combinazione GEO-1 ... 12
7.2.7 Pressioni sul paramento a monte in combinazione SIS-1 ... 12
7.2.8 Pressioni sul paramento a monte in combinazione SLE-1 ... 12
7.2.9 Pressioni sul paramento a valle in combinazione EQU-1 ... 12
7.2.10 Pressioni sul paramento a valle in combinazione EQU-2 ... 12
7.2.11 Pressioni sul paramento a valle in combinazione EQU-3 ... 12
7.2.12 Pressioni sul paramento a valle in combinazione STR-1 ... 12
7.2.13 Pressioni sul paramento a valle in combinazione STR-2 ... 13
7.2.14 Pressioni sul paramento a valle in combinazione GEO-1 ... 13
7.2.15 Pressioni sul paramento a valle in combinazione SIS-1 ... 13
7.2.16 Pressioni sul paramento a valle in combinazione SLE-1 ... 13
8 Risultante delle azioni agenti sul muro ... 13
8.1 Combinazioni di calcolo ... 13
8.1.1 Combinazione di carico EQU-1 ... 13
8.1.2 Combinazione di carico EQU-2 ... 14
8.1.3 Combinazione di carico EQU-3 ... 14
8.1.4 Combinazione di carico STR-1 ... 14
8.1.5 Combinazione di carico STR-2 ... 14
8.1.6 Combinazione di carico SIS-1 ... 14
9 Verifiche di stabilità locale ... 15
9.1 Tensioni trasmesse sul terreno ... 15
9.2 Verifica allo scorrimento sul piano di posa ... 15
9.3 Verifica a ribaltamento ... 15
9.4 Verifica di collasso per carico limite del complesso fondazione-terreno ... 15
10 Verifica di stabilità globale dell'opera sul pendio ... 16
11 Parametri per dimensionamento armatura ... 17
12 Sollecitazioni e verifiche strutturali ... 17

1 Descrizione del software

Si tratta di un programma di calcolo strutturale dedicato al progetto e verifica di Opere di Sostegno in cemento armato e a gravità. Il programma permette il calcolo delle spinte nelle diverse combinazioni di calcolo analizzate, l'esecuzione di verifiche di stabilità locale e globale di natura geotecnica, la progettazione delle parti in cemento armato e la verifica di resistenza strutturale. Nella determinazione delle sollecitazioni strutturali può utilizzare un proprio solutore agli elementi finiti tridimensionale fornito col pacchetto. Nella relazione di calcolo vengono riportati i dati di input, le combinazioni di calcolo adottate, le pressioni e le spinte trovate, nonchè i risultati delle verifiche geotecniche e strutturali. Vengono anche prodotte le tavole con i prospetti e le distinte di armatura, ed il computo metrico delle principali grandezze.

SCHEMATIZZAZIONE STRUTTURALE E CRITERI DI CALCOLO DELLE SOLLECITAZIONI

Il programma permette il calcolo della spinta delle terre mediante metodi propri dell'Equilibrio limite e la valutazione della stabilità globale con metodi propri della stabilità dei pendii; le azioni sismiche vengono valutate mediante un approccio pseudo-statico, in accordo alle varie normative adottate. Le spinte vengono pensate agenti su un tratto di lunghezza unitaria di un muro di lunghezza indefinita, con sezione che resta quindi in stato piano di deformazione; nel caso di elementi discontinui con lo sviluppo del muro (come pali, tiranti, contrafforti, carichi puntuali) viene invece creato un modello 3D ad elementi finiti, di lunghezza e condizioni di vincolo alle estremità deciso dal progettista. In quest'ultimo caso le sollecitazioni sono calcolate dal modello numerico per integrazione nel tratto di verifica. La reazione del suolo è quella teorica di fondazione rigida su suolo elastico non reagente al sollevamento; nel caso di studio con modello fem il suolo è modellato mediante un numero elevato di molle elastoplastiche verticali, non reagenti al sollevamento; in direzione orizzontale sono altresì presenti molle elastiche di modulo di reazione proporzionale al verticale. I pali sono modellati suddividendo l'asta in più aste immerse nei terreni della stratigrafia definita. Nei nodi di divisione tra le aste vengono inserite molle assialsimmetriche elastoplastiche precaricate dalla spinta a riposo che hanno come pressione limite minima la spinta attiva e come pressione limite massima la spinta passiva modificabile attraverso opportuni coefficienti. I tiranti sono modellati mediante molle elastoplastiche di rigidezza equivalente al sistema terreno/tratto libero/tratto ancorato, e di limiti plastici a trazione e compressione assegnati. I carichi possono essere inseriti sia sul muro che sul terreno; in quest'ultimo caso il carico uniforme è trattato come uno strato di spessore equivalente, mentre gli altri tipi di carico (lineare o nastriforme) vengono diffusi in orizzontale e sovrapposti alle restanti azioni.

VERIFICHE DELLE MEMBRATURE IN CEMENTO ARMATO

Nel caso più generale le verifiche degli elementi in c.a. possono essere condotte agli stati limite in accordo al D.M. 17/01/18, al D.M. 14/01/08, al D.M. 09/01/96 o secondo Eurocodice 2, oppure ove consentito col metodo delle tensioni ammissibili (D.M. 14/01/92). Le membrature in c.a. sono verificate a pressoflessione e taglio come piastre non espressamente armate a taglio, i pali sono verificati a pressoflessione, taglio e punzonamento verso la suola; nel caso di micropali si considera la sola resistenza del tubolare in acciaio, verificato secondo Eurocodice 3 in accordo al D.M. 17/01/18 o al D.M. 14/01/08

2 Normative di riferimento

Normative di analisi e verifica:

Norme Tecniche per le Costruzioni - D.M. 17.01.2018 (NTC 2018)

Valutazione delle azioni sismiche:

Norme Tecniche per le Costruzioni - D.M. 17.01.2018 (NTC 2018) Cap.7

Verifiche strutturali:

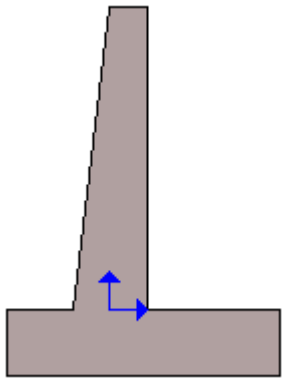
Norme Tecniche per le Costruzioni - D.M. 17.01.2018 (NTC 2018) Cap.4

3 Geometria del muro

La descrizione della geometria del muro si avvale di una duplice rappresentazione, una schematica, tramite la sezione trasversale, e l'altra in forma analitica tramite le dimensioni principali degli elementi costituenti.

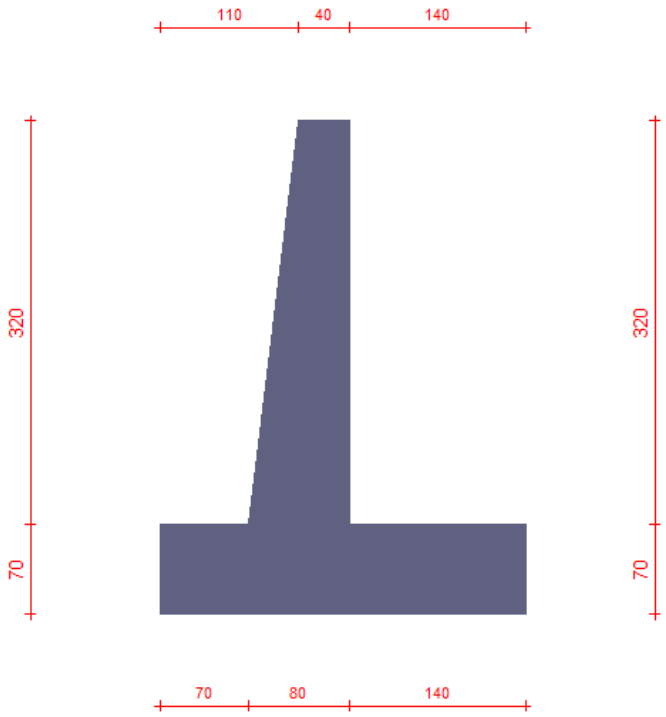
3.1 Sistema di riferimento

Nella seguente rappresentazione schematica viene rappresentata la posizione e l'orientamento del sistema di riferimento rispetto ai vertici principali della sagoma del muro.



Sistema di riferimento adottato per le coordinate:
Ascisse X (espresse in centimetri) positive verso destra
Ordinate Y (espresse in centimetri) positive verso l'alto
Le forze orizzontali sono considerate positive se agenti da sinistra verso destra
Le forze verticali sono considerate positive se agenti dal basso verso l'alto
Tutti i valori in output sono riferiti ad 1 centimetro di muro.

3.2 Rappresentazione geometrica, sezione trasversale



3.3 Rappresentazione analitica

Il muro viene convenzionalmente suddiviso in blocchi principali ed eventuali accessori.

Ingombro globale

```
Larghezza totale del muro                          : 290 cm
Altezza totale del muro                            : 390 cm
Peso specifico del muro                            : 1500 daN/m³
Peso specifico delle falde                         : 1000 daN/m³
```

Paramento

```
Base inf.                                          : 80 cm
Base sup.                                          : 40 cm
Altezza                                            : 320 cm
Disassamento                                       : 20 cm
```

Mensola sinistra in fondazione

```
Larghezza                                          : 70 cm
Alt.interna                                        : 70 cm
Alt.esterna                                        : 70 cm
Disassamento                                       : 0 cm
```

Zoccolo centrale in fondazione

```
Larghezza                                          : 80 cm
Altezza a sx                                       : 70 cm
Altezza a dx                                       : 70 cm
Sfalsamento                                        : 0 cm
```

Mensola destra in fondazione

```
Larghezza                                          : 140 cm
Alt.interna                                        : 70 cm
Alt.esterna                                        : 70 cm
Disassamento                                       : 0 cm
```

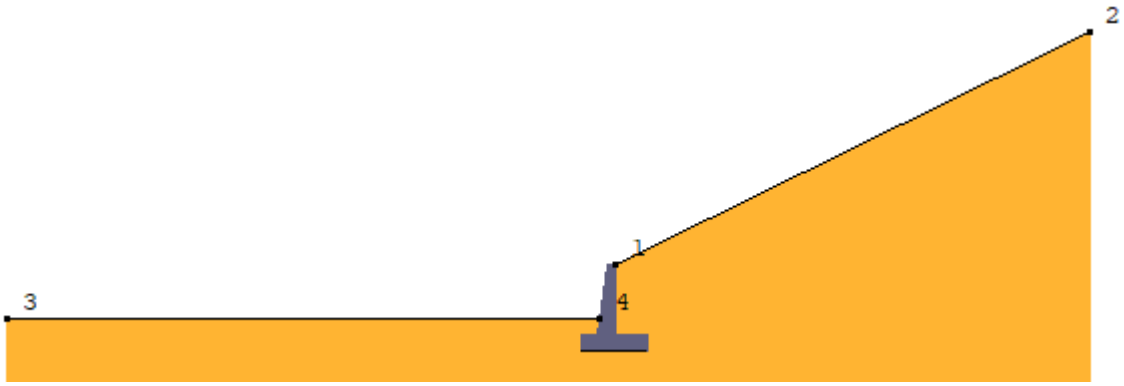
4 Caratteristiche dei terreni

Significato dei simboli e unità di misura:
Gsat: Peso specifico saturo del terreno, utilizzato nelle zone immerse (daN/m3)
Gnat: Peso specifico naturale del terreno, utilizzato nelle zone non immerse (daN/m3)
Fi: Angolo di attrito interno del terreno (deg)
C': Coesione drenata del terreno (daN/cm2)
Cnd: Coesione non drenata del terreno (daN/cm2)
Delta: Angolo di attrito all'interfaccia terreno/paramento (deg)
AI: Adesione della coesione all'interfaccia terreno/cls (-)
OCR: Coefficiente di sovraconsolidazione del terreno (-)
Ko: Coefficiente di spinta a riposo del terreno (-)
E: Modulo elastico longitudinale del terreno (daN/cm2)
G: Modulo elastico tangenziale del terreno (daN/cm2)
Perm: Permeabilità del terreno (cm/sec)

N	Denominazione	Gsat	Gnat	Fi	C'	Cnd	Delta	AI	OCR	Ko	E	G	Perm
1	Terreno ALG-ALT	1800	1800	29,70	0,000	0,000	19,80	1,00	1,00	0,51	900	345	3,30E-03

5 Geometria degli strati

Vengono mostrate in forma tabellare le sequenze di punti che costituiscono le poligonali di separazione degli strati di terreno.



Strato n.1, materiale sottostante: Terreno ALG-ALT

Progressivo	N.	X [cm]	Y [cm]
1	1	40	320
2	2	2171	1359

Strato n.2, materiale sottostante: Terreno ALG-ALT

Progressivo	N.	X [cm]	Y [cm]
1	3	-2695	74
2	4	-31	74

Strato n.3, materiale sottostante: Terreno ALG-ALT

Stratigrafia adattata al profilo del muro.

Progressivo	N.	X [cm]	Y [cm]
1	-	-110	-70
2	-	-40	-70
3	-	40	-70
4	-	180	-70

6 Metodi di calcolo delle azioni e delle verifiche

```
Metodo di calcolo della spinta del terreno          : Mononobe-Okabe
Metodo di calcolo della portanza del terreno        : Brinch-Hansen
Normativa adottata per le verifiche locali          : D.M. 17/01/2018 Norme Tecniche per le Costruzioni

Normativa adottata per il sisma: D.M. 17/01/2018 Norme tecniche per le costruzioni NTC 2018.
Localizzazione dell'opera: Cagliari
Vita nominale dell'opera (Tab. 2.4.I): 50 anni
Classe d'uso (Tab. 2.4.II): 2
Parametri sismici calcolati per lo stato limite : SLV
Accelerazione relativa Ag/g massima attesa al suolo: 0.05 g
Categoria del suolo di fondazione: E
Coefficiente di amplificazione stratigrafica: 1
Coefficiente di amplificazione topografica: 1.4
Coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima per il sito (Beta s): 0.2
Coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima per muri (Beta m): 0.38
Punto di applicazione della forza dinamica: stesso punto di quella statica
Effetto della componente verticale di accelerazione sismica trascurato.
```

6.1 Descrizione della normativa sismica

In zona sismica per l'opera di sostegno viene condotta una analisi pseudostatica secondo quanto previsto dalla normativa vigente (D.M. 17/01/2018 NTC, paragrafo 7.11.6).

Nell'analisi pseudostatica, l'azione sismica è rappresentata da un insieme di forze statiche orizzontali e verticali, pari al prodotto delle forze di gravità moltiplicate per un coefficiente sismico.

I coefficienti sismici orizzontali e verticali, applicati a tutte le masse potenzialmente instabili, sono calcolati rispettivamente come:

$k_h = \beta_m \cdot (a_{max}/g)$ [7.11.6]

$k_v = \pm 0.5 \cdot k_h$ [7.11.7]

$a_{max} = S_S \cdot S_T \cdot a_g$ [7.11.8]

Dove: β_m è il coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito;

a_{max} è l'accelerazione orizzontale massima attesa al sito;

g è l'accelerazione di gravità;

S_S è il coefficiente di amplificazione stratigrafica, in funzione dei terreni del sito (§3.2.3.2);

S_T è il coefficiente di amplificazione topografica, in funzione del pendio (§3.2.3.2);

a_g è l'accelerazione orizzontale massima attesa su sito di riferimento rigido.

I valori di β_m sono 0.38 nelle verifiche allo stato limite ultimo (SLV), 0.47 nelle verifiche allo stato limite di esercizio (SLD); per muri non liberi di subire spostamenti relativi rispetto al terreno assume valore unitario.

Il coefficiente S_s di amplificazione stratigrafica è funzione dei terreni del sito ed ha valore unitario sul terreno di riferimento; i valori minimi e massimi di S_S sono riportati nella normativa in Tab. 3.2.IV.

Il coefficiente S_T di amplificazione topografica è maggiore di 1 per strutture in sommità di un pendio o in cresta, mentre è unitario negli altri casi; i valori massimi di S_T sono riportati nella normativa in Tab. 3.2.V, in funzione della categoria topografica della superficie.

I coefficienti sismici sopra definiti sono considerati costanti lungo l'altezza del muro.

L'incremento di spinta dovuto al sisma può venire assunto agente nello stesso punto di quella statica, nel caso di muri di sostegno liberi di traslare o di ruotare intorno al piede, oppure a metà altezza dell'opera, negli altri casi.

La spinta totale di progetto E_d agente sull'opera di sostegno è data da:

$$E_d = \frac{1}{2} \cdot \gamma \cdot (1 \pm k_v) \cdot K \cdot h^2 + E_{ws}$$

dove: γ è il peso specifico del terreno;

K è il coefficiente di spinta del terreno;

h è l'altezza del muro;

E_{ws} è la spinta idrostatica;

Il coefficiente di spinta del terreno viene calcolato come nel caso statico ma con le seguenti modifiche*:

- nel caso di terreno sotto falda, applicando una rotazione al profilo del muro e degli strati di terreno, secondo le espressioni

$$\tan\theta_A = \frac{\gamma}{\gamma - \gamma_w} \cdot \frac{k_h}{1 + k_v} \qquad \text{e} \qquad \tan\theta_B = \frac{\gamma}{\gamma - \gamma_w} \cdot \frac{k_h}{1 - k_v}$$

dove: γ è il peso specifico del terreno saturo;

γ_w è il peso specifico dell'acqua;

- nel caso di terreno sopra falda, applicando una rotazione al profilo del muro e degli strati di terreno, secondo le espressioni

$$\tan\theta_A = \frac{k_h}{1 + k_v} \qquad \text{e} \qquad \tan\theta_B = \frac{k_h}{1 - k_v}$$

*eccetto il metodo di Mononobe-Okabe, che include il sisma in modo nativo nella formulazione.

L'acqua interstiziale viene considerata non libera all'interno dello scheletro solido del terreno, trattando quindi quest'ultimo come un mezzo monofase. In presenza di acqua libera sulla faccia del muro viene aggiunta la sovrapressione (considerata agente nel caso peggiore, cioè da monte verso valle) dovuta all'effetto idrodinamico, secondo la relazione:

$$q(z) = \frac{7}{8} \cdot k_h \cdot \gamma_w \cdot \sqrt{h \cdot z}$$

dove: h è l'altezza totale della zona interessata dall'acqua libera;
z è la distanza dal pelo libero dell'acqua;

Stabilità globale

In presenza di sisma viene condotta una analisi pseudo-statica secondo quanto previsto dalla normativa vigente (D.M. 17/01/2018 NTC, paragrafo 7.11.3.5, 7.11.4), secondo cui l'azione sismica è rappresentata da un'azione statica equivalente, proporzionale al peso del volume di terreno instabile ed ai coefficienti sismici orizzontale e verticale:

$k_h = \beta_s \cdot (a_{max}/g)$ [7.11.3]

$k_v = \pm 0.5 \cdot k_h$ [7.11.4]

$a_{max} = S_S \cdot S_T \cdot a_g$ [7.11.5]

Dove: β_s è il coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito;
a_{max} è l'accelerazione orizzontale massima attesa al sito, in funzione della zona sismica;
g è l'accelerazione di gravità;
S_S è il coefficiente di amplificazione stratigrafica, in funzione dei terreni del sito;
S_T è il coefficiente di amplificazione topografica, in funzione del pendio;
a_g è l'accelerazione orizzontale massima attesa su sito di riferimento rigido.

I valori di β_s sono riportati nella normativa in Tab. 7.11.I, in funzione della categoria di sottosuolo e della accelerazione orizzontale massima a_g.

Il coefficiente S_s di amplificazione stratigrafica è funzione dei terreni del sito ed ha valore unitario sul terreno di riferimento; i valori minimi e massimi di S_S sono riportati nella normativa in Tab. 3.2.IV.

Il coefficiente S_T di amplificazione topografica è maggiore di 1 per strutture in sommità di un pendio o in cresta, mentre è unitario negli altri casi; i valori massimi di S_T sono riportati nella normativa in Tab. 3.2.V, in funzione della categoria topografica della superficie.

Il calcolo viene condotto nelle combinazioni stabilite dal progettista, con i coefficienti parziali sulle azioni, sui materiali e resistenze indicati; di default vengono create combinazioni per il caso statico e sismico.

6.2 Descrizione del metodo di calcolo delle spinte

La teoria di Mononobe-Okabe fa uso del *metodo dell'equilibrio limite* e può essere considerata una estensione del metodo di Coulomb, in cui alle usuali spinte al contorno del cuneo instabile di terreno vengono sommate anche le azioni inerziali orizzontali e verticali dovute all'accelerazione delle masse.

Le ipotesi che stanno alla base del metodo sono quindi:

Terreno isotropo, omogeneo e dotato di attrito e/o coesione.
Terreno che, a causa degli spostamenti del muro, si trova in uno stato di equilibrio plastico.
Superfice di rottura piana.
Superficie superiore del cuneo anche inclinata ma di forma piana.
La resistenza per attrito e per coesione si sviluppa uniformemente lungo la superficie di rottura.
Può esistere attrito tra paramento del muro e terreno, che si sviluppa al primo spostamento del muro.
Il paramento del muro può essere inclinato ma non spezzato in più parti.
L'effetto delle accelerazioni kh e kv viene intrinsecamente considerato nel baricentro del cuneo instabile.

Le spinte Attiva e Passiva si calcolano come:

$$P_{a/p} = \frac{1}{2} \gamma \cdot h^2 \cdot (1 - k_v) \cdot K_{a/p}$$

il coefficiente $K_{a/p}$ viene calcolato utilizzando la formulazione di Mononobe-Okabe proposta nell'ordinanza 3274 e successiva correzione 3316, in cui i simboli usati sono:

ϕ = angolo di attrito interno del terreno.

ψ = angolo di inclinazione rispetto all'orizzontale della parete interessata del muro.

β = angolo di inclinazione rispetto all'orizzontale della superficie del terrapieno.

δ = angolo di attrito terreno-muro.

θ = angolo di rotazione addizionale definito come segue.

$$\tan(\theta) = \frac{k_h}{1 \mp k_v}$$

Il coefficiente per stati di spinta attiva si divide in due casi:

$$\beta \le \phi - \theta: \qquad K_a = \frac{\sin^2(\psi + \phi - \theta)}{\cos\theta \cdot \sin^2\psi \cdot \sin(\psi - \theta - \delta) \cdot \left[1 + \sqrt{\frac{\sin(\phi + \delta) \cdot \sin(\phi - \beta - \theta)}{\sin(\psi - \theta - \delta) \cdot \sin(\psi + \beta)}}\right]^2}$$

$$\beta > \phi - \theta: \qquad K_a = \frac{\sin^2(\psi + \phi - \theta)}{\cos\theta \cdot \sin^2\psi \cdot \sin(\psi - \theta - \delta)}$$

Il coefficiente per stati di spinta passiva è invece:

$$K_p = \frac{\sin^2(\psi + \phi - \theta)}{\cos\theta \cdot \sin^2\psi \cdot \sin(\psi + \theta) \cdot \left[1 - \sqrt{\frac{\sin(\phi) \cdot \sin(\phi + \beta - \theta)}{\sin(\psi + \beta) \cdot \sin(\psi + \theta)}}\right]^2}$$

Nel caso di accelerazione sismica solo orizzontale l'angolo θ è unico e la spinta attiva e passiva risulta univocamente determinata; viceversa le formule forniscono due distinti valori, che corrispondono alla presenza di accelerazione sismica verticale verso l'alto e verso il basso.

6.3 Descrizione del metodo di calcolo della portanza

La capacità portante viene valutata attraverso la formula di Brinch-Hansen, nel caso generale:

$$Q_{\lim} = c \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot b_c \cdot g_c + q \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot b_q \cdot g_q + \frac{1}{2}\gamma \cdot B \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot b_\gamma \cdot g_\gamma$$

Nel caso di terreno eminentemente coesivo (ϕ = 0) tale relazione diventa:

$$Q_{\lim} = (2 + \pi) \cdot c_u \cdot (1 + s'_c + d'_c - i'_c - b'_c - g'_c) + q$$

dove:

γ = peso di volume dello strato di fondazione;

B = larghezza efficace della fondazione (depurata dell'eventuale eccentricità del carico B = B_f - 2e);

L = lunghezza efficace della fondazione (depurata dell'eventuale eccentricità del carico L = L_f - 2e);

c = coesione dello strato di fondazione;

c_u = coesione non drenata dello strato di fondazione;

q = sovraccarico del terreno sovrastante il piano di fondazione;

N_y, N_c, N_q = fattori di capacità portante;

s_y, s_c, s_q = fattori di forma della fondazione;

d_y, d_c, d_q = fattori di profondità del piano di posa della fondazione.

i_y, i_c, i_q = fattori di inclinazione del carico;

b_y, b_c, b_q = fattori di inclinazione della base della fondazione;

g_y, g_c, g_q = fattori di inclinazione del piano campagna;

Per la teoria di Brinch-Hansen i coefficienti sopra definiti assumono le espressioni che seguono:

$$N_c = (N_q - 1)\cdot ctg\phi\,; \quad N_q = tg^2\left(45^o + \frac{\phi}{2}\right)\cdot e^{(\pi\cdot tg\varphi)}; \quad N_\gamma = 1.5\cdot(N_q - 1)\cdot tg\phi$$

$$s_c = 1 + \frac{B}{L}\cdot\frac{N_q}{N_c}\,; \quad s'_c = 0.2\cdot\frac{B}{L}\,; \quad s_q = 1 + \frac{B}{L}\cdot tg\phi\,; \quad s_\gamma = 1 - 0.4\cdot\frac{B}{L}$$

$$d_c = 1 + 0.4\cdot k\,; \quad d'_c = 0.4\cdot k\,; \quad d_q = 1 + 2\cdot k\cdot tg\phi\cdot(1-\sin\phi)^2\,; \quad d_\gamma = 1$$

$$i_c = i_q - \frac{1-i_q}{N_q - 1}\,; \quad i'_c = 0.5 - 0.5\sqrt{1 - \frac{H}{B\cdot L\cdot c_a}}\,; \quad i_q = \left(1 - \frac{0.5\cdot H}{V + B\cdot L\cdot c_a\cdot ctg\phi}\right)^5;$$

$$i_\gamma = \left(1 - \frac{0.7\cdot H}{V + B\cdot L\cdot c_a\cdot ctg\phi}\right)^5 \quad \text{(se } \eta\text{=0)}; \quad i_\gamma = \left(1 - \frac{(0.7 - \eta^o/450^o)\cdot H}{V + B\cdot L\cdot c_a\cdot ctg\phi}\right)^5 \quad \text{(se } \eta\text{>0)}$$

$$g_c = 1 - \frac{\beta^o}{147^o}\,; \quad g'_c = \frac{\beta^o}{147^o}\,; \quad g_q = (1 - 0.5\cdot tg\beta)^5\,; \quad g_\gamma = g_q$$

$$b_c = 1 - \frac{\eta^o}{147^o}\,; \quad b'_c = \frac{\eta^o}{147^o}\,; \quad b_q = e^{(-2\cdot\eta\cdot tg\phi)}\,; \quad b_\gamma = e^{(-2.7\cdot\eta\cdot tg\phi)}$$

dove: $k = \frac{D}{B_f}$ (se $\frac{D}{B_f} \le 1$); $k = arctg\left(\frac{D}{B_f}\right)$ (se $\frac{D}{B_f} > 1$)

nelle quali si sono considerati i seguenti dati:
ϕ = angolo di attrito dello strato di fondazione;
c_a = aderenza alla base della fondazione;
η = inclinazione del piano di posa della fondazione sull'orizzontale (η = 0 se orizzontale);
β = inclinazione del pendio;
H = componente orizzontale del carico trasmesso sul piano di posa della fondazione;
V = componente verticale del carico trasmesso sul piano di posa della fondazione;
D = profondità della fondazione.

* in presenza di inclinazione dei carichi elevata, a favore di sicurezza, non sono stati usati i coeff. s_i insieme a i_i.

7 Distribuzioni di spinte e pressioni

7.1 Coefficienti di spinta

Coefficienti di spinta sul paramento a monte							
Strato	**Tratto di calcolo**				**Combinazione**		**Coefficiente**
N.	Xini	Xfin	Yini	Yfin	Index	Nome	K_a
1	40	40	320	0	1	EQU-1	0.52
1	40	40	320	0	2	EQU-2	0.52
1	40	40	320	0	3	EQU-3	0.64
1	40	40	320	0	4	STR-1	0.52
1	40	40	320	0	5	STR-2	0.52
1	40	40	320	0	6	GEO-1	0.86
1	40	40	320	0	7	SIS-1	0.59
1	40	40	320	0	8	SLE-1	0.52

Coefficienti di spinta sul paramento a valle							
Strato	**Tratto di calcolo**				**Combinazione**		**Coefficiente**
N.	Xini	Xfin	Yini	Yfin	Index	Nome	K_p
1	31	40	74	0	1	EQU-1	3.48

1	31	40	74	0	2	EQU-2	3.48
1	31	40	74	0	3	EQU-3	3.32
1	31	40	74	0	4	STR-1	3.48
1	31	40	74	0	5	STR-2	3.48
1	31	40	74	0	6	GEO-1	2.75
1	31	40	74	0	7	SIS-1	3.37
1	31	40	74	0	8	SLE-1	3.48

Coefficienti di spinta sul filo mensola a monte							
Strato	**Tratto di calcolo**				**Combinazione**		**Coefficiente**
N.	Xini	Xfin	Yini	Yfin	Index	Nome	K_a
1	180	180	388	-70	1	EQU-1	0.52
1	180	180	388	-70	2	EQU-2	0.52
1	180	180	388	-70	3	EQU-3	0.64
1	180	180	388	-70	4	STR-1	0.52
1	180	180	388	-70	5	STR-2	0.52
1	180	180	388	-70	6	GEO-1	0.86
1	180	180	388	-70	7	SIS-1	0.59
1	180	180	388	-70	8	SLE-1	0.52

Coefficienti di spinta sul filo mensola a valle							
Strato	**Tratto di calcolo**				**Combinazione**		**Coefficiente**
N.	Xini	Xfin	Yini	Yfin	Index	Nome	K_p
1	110	110	74	-70	1	EQU-1	2.96
1	110	110	74	-70	2	EQU-2	2.96
1	110	110	74	-70	3	EQU-3	2.89
1	110	110	74	-70	4	STR-1	2.96
1	110	110	74	-70	5	STR-2	2.96
1	110	110	74	-70	6	GEO-1	2.42
1	110	110	74	-70	7	SIS-1	2.92
1	110	110	74	-70	8	SLE-1	2.96

7.2 Pressioni

Le distribuzioni delle pressioni esercitate dai terreni circostanti il muro sono date attraverso un insieme di segmenti generalmente coincidenti i profili laterali dell'intervento murario. Ogni segmento presenta una distribuzione lineare di pressione che può variare vettorialmente da un valore (VX1, VY1) sino ad un valore (VX2, VY2).Le distribuzioni di pressione sono fornite per causa originante (pressione del terreno o pressione dell'acqua) e sommate globalmente.

7.2.1 Pressioni sul paramento a monte in combinazione EQU-1

N.	**tratto di calcolo**				**terreno**				**acqua**				**totale**			
	X_1	Y_1	X_2	Y_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2
1	40	320	40	0	0	0	-0.25	-0.09	0	0	0	0	0	0	-0.25	-0.09

7.2.2 Pressioni sul paramento a monte in combinazione EQU-2

N.	**tratto di calcolo**				**terreno**				**acqua**				**totale**			
	X_1	Y_1	X_2	Y_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2
1	40	320	40	0	0	0	-0.31	-0.11	0	0	0	0	0	0	-0.31	-0.11

7.2.3 Pressioni sul paramento a monte in combinazione EQU-3

N.	**tratto di calcolo**				**terreno**				**acqua**				**totale**			
	X_1	Y_1	X_2	Y_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2
1	40	320	40	0	0	0	-0.35	-0.13	0	0	0	0	0	0	-0.35	-0.13

7.2.4 Pressioni sul paramento a monte in combinazione STR-1

N.	tratto di calcolo				terreno				acqua				totale			
	X_1	Y_1	X_2	Y_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2
1	40	320	40	0	0	0	-0.28	-0.1	0	0	0	0	0	0	-0.28	-0.1

7.2.5 Pressioni sul paramento a monte in combinazione STR-2

N.	tratto di calcolo				terreno				acqua				totale			
	X_1	Y_1	X_2	Y_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2
1	40	320	40	0	0	0	-0.37	-0.13	0	0	0	0	0	0	-0.37	-0.13

7.2.6 Pressioni sul paramento a monte in combinazione GEO-1

N.	tratto di calcolo				terreno				acqua				totale			
	X_1	Y_1	X_2	Y_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2
1	40	320	40	0	0	0	-0.48	-0.14	0	0	0	0	0	0	-0.48	-0.14

7.2.7 Pressioni sul paramento a monte in combinazione SIS-1

N.	tratto di calcolo				terreno				acqua				totale			
	X_1	Y_1	X_2	Y_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2
1	40	320	40	0	0	0	-0.32	-0.12	0	0	0	0	0	0	-0.32	-0.12

7.2.8 Pressioni sul paramento a monte in combinazione SLE-1

N.	tratto di calcolo				terreno				acqua				totale			
	X_1	Y_1	X_2	Y_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2
1	40	320	40	0	0	0	-0.28	-0.1	0	0	0	0	0	0	-0.28	-0.1

7.2.9 Pressioni sul paramento a valle in combinazione EQU-1

N.	tratto di calcolo				terreno				acqua				totale			
	X_1	Y_1	X_2	Y_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2
1	0	320	-31	74	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	-31	74	-40	0	0	0	0.41	0.06	0	0	0	0	0	0	0.41	0.06

7.2.10 Pressioni sul paramento a valle in combinazione EQU-2

N.	tratto di calcolo				terreno				acqua				totale			
	X_1	Y_1	X_2	Y_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2
1	0	320	-31	74	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	-31	74	-40	0	0	0	0.51	0.07	0	0	0	0	0	0	0.51	0.07

7.2.11 Pressioni sul paramento a valle in combinazione EQU-3

N.	tratto di calcolo				terreno				acqua				totale			
	X_1	Y_1	X_2	Y_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2
1	0	320	-31	74	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	-31	74	-40	0	0	0	0.44	0.06	0	0	0	0	0	0	0.44	0.06

7.2.12 Pressioni sul paramento a valle in combinazione STR-1

N.	tratto di calcolo				terreno				acqua				totale			
	X_1	Y_1	X_2	Y_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2
1	0	320	-31	74	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	-31	74	-40	0	0	0	0.46	0.06	0	0	0	0	0	0	0.46	0.06

7.2.13 Pressioni sul paramento a valle in combinazione STR-2

N.	tratto di calcolo				terreno				acqua				totale			
	X_1	Y_1	X_2	Y_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2
1	0	320	-31	74	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	-31	74	-40	0	0	0	0.6	0.08	0	0	0	0	0	0	0.6	0.08

7.2.14 Pressioni sul paramento a valle in combinazione GEO-1

N.	tratto di calcolo				terreno				acqua				totale			
	X_1	Y_1	X_2	Y_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2
1	0	320	-31	74	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	-31	74	-40	0	0	0	0.37	0.03	0	0	0	0	0	0	0.37	0.03

7.2.15 Pressioni sul paramento a valle in combinazione SIS-1

N.	tratto di calcolo				terreno				acqua				totale			
	X_1	Y_1	X_2	Y_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2
1	0	320	-31	74	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	-31	74	-40	0	0	0	0.45	0.06	0	0	0	0	0	0	0.45	0.06

7.2.16 Pressioni sul paramento a valle in combinazione SLE-1

N.	tratto di calcolo				terreno				acqua				totale			
	X_1	Y_1	X_2	Y_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2	Vx_1	Vy_1	Vx_2	Vy_2
1	0	320	-31	74	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	-31	74	-40	0	0	0	0.46	0.06	0	0	0	0	0	0	0.46	0.06

8 Risultante delle azioni agenti sul muro

Vengono riportate le combinazioni di calcolo ed il riepilogo delle azioni risultanti agenti sul muro per le verifiche geotecniche.

8.1 Combinazioni di calcolo

La seguente tabella mostra i coefficienti moltiplicatori delle azioni utilizzati nelle combinazioni ed i relativi gruppi di coefficienti di sicurezza parziale, definiti nella normativa.
Con l'indice stampato n uguale a 0 (A0, M0 e R0), si intendono le situazioni in cui non sono definiti dei gruppi specifici da parte della normativa ed i coefficienti moltiplicatori sono da intendersi implicitamente unitari.

Famiglia	A	M	R	Indice	Nome	Perm.	Variabili	Sisma H	Sisma V
EQU	A3	M1	R3	1	EQU-1	0.9	0	0	0
EQU	A3	M1	R3	2	EQU-2	1.1	0	0	0
EQU	A0	M0	Rs	3	EQU-3	1	0	1	0
STR	A1	M1	R3	1	STR-1	1	0	0	0
STR	A1	M1	R3	2	STR-2	1.3	0	0	0
GEO	A2	M2	R2	1	GEO-1	1	0	0	0
SIS	A0	M0	Rs	1	SIS-1	1	0	1	0
SLE	A0	M0	R0	1	SLE-1	1	0	0	0

8.1.1 Combinazione di carico EQU-1

Descrizione	x_p	y_p	F_x	F_y
	cm	cm	daN/cm	daN/cm
Peso proprio del muro	22	51	0	-53.33
Peso proprio del terreno/acqua a monte	112	178	0	-80.32
Peso proprio del terreno/acqua a valle	-73	38	0	-8.95
Spinta del terreno a monte	180	83	-83.36	-30.01

Spinta del terreno a valle	-110	-22	48.12	12.76

8.1.2 Combinazione di carico EQU-2

Descrizione	x_p	y_p	F_x	F_y
	cm	cm	daN/cm	daN/cm
Peso proprio del muro	22	51	0	-65.18
Peso proprio del terreno/acqua a monte	112	178	0	-98.17
Peso proprio del terreno/acqua a valle	-73	38	0	-10.93
Spinta del terreno a monte	180	83	-101.88	-36.68
Spinta del terreno a valle	-110	-22	58.81	15.59

8.1.3 Combinazione di carico EQU-3

Descrizione	x_p	y_p	F_x	F_y
	cm	cm	daN/cm	daN/cm
Peso proprio del muro	22	51	0	-59.25
Peso proprio del terreno/acqua a monte	112	178	0	-89.24
Peso proprio del terreno/acqua a valle	-73	38	0	-9.94
Spinta del terreno a monte	180	83	-114.42	-41.19
Spinta del terreno a valle	-110	-22	52.21	13.84
Forza di inerzia dovuta al muro	22	51	-2.36	0
Forza di inerzia dovuta al terreno/acqua a monte	112	178	-3.56	0
Forza di inerzia dovuta al terreno/acqua a valle	-73	38	-0.4	0

8.1.4 Combinazione di carico STR-1

Descrizione	x_p	y_p	F_x	F_y
	cm	cm	daN/cm	daN/cm
Peso proprio del muro	22	51	0	-59.25
Peso proprio del terreno/acqua a monte	112	178	0	-89.24
Peso proprio del terreno/acqua a valle	-73	38	0	-9.94
Spinta del terreno a monte	180	83	-92.62	-33.35
Spinta del terreno a valle	-110	-22	53.47	14.18

8.1.5 Combinazione di carico STR-2

Descrizione	x_p	y_p	F_x	F_y
	cm	cm	daN/cm	daN/cm
Peso proprio del muro	22	51	0	-77.03
Peso proprio del terreno/acqua a monte	112	178	0	-116.02
Peso proprio del terreno/acqua a valle	-73	38	0	-12.92
Spinta del terreno a monte	180	83	-120.41	-43.35
Spinta del terreno a valle	-110	-22	69.51	18.43

8.1.6 Combinazione di carico SIS-1

Descrizione	x_p	y_p	F_x	F_y
	cm	cm	daN/cm	daN/cm
Peso proprio del muro	22	51	0	-59.25
Peso proprio del terreno/acqua a monte	112	178	0	-89.24
Peso proprio del terreno/acqua a valle	-73	38	0	-9.94
Spinta del terreno a monte	180	83	-105.56	-38
Spinta del terreno a valle	-110	-22	52.64	13.96
Forza di inerzia dovuta al muro	22	51	-1.58	0
Forza di inerzia dovuta al terreno/acqua a monte	112	178	-2.37	0
Forza di inerzia dovuta al terreno/acqua a valle	-73	38	-0.26	0

9 Verifiche di stabilità locale

9.1 Tensioni trasmesse sul terreno

```
Moltiplicatore spinta passiva per equilibrio                : 1
Pressione limite sul terreno per abbassamento               : 5 daN/cm2
Eccentricità rispetto al baricentro della fondazione        : 9.7 cm (comb. SIS-1)
Momento rispetto al baricentro della fondazione             : 1774 daN cm (comb. SIS-1)
Larghezza reagente minima in fondazione                     : 290 cm (comb. STR-1)
Tensione max sul terreno allo spigolo di valle              : 0.76 daN/cmq (comb. STR-2)
Tensione max sul terreno allo spigolo di monte              : 0.83 daN/cmq (comb. STR-2)
```

9.2 Verifica allo scorrimento sul piano di posa

```
Combinazione che ha prodotto il valore peggiore: SIS-1
Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)
Moltiplicatore spinta passiva per traslazione               : 1
Coefficiente di attrito caratteristico terreno-fondazione   : 0.36
Coefficiente di attrito di progetto terreno-fondazione      : 0.36
Sforzo normale sul piano di posa della fondazione           : 182 daN
Sforzo tangenziale positivo all'intradosso della fondazione : 53 daN
Sforzo tangenziale negativo all'intradosso della fondazione : 110 daN
Coefficiente parziale gammaR scorrimento                    : 1
Coefficiente limite verifica alla traslazione               : 1
Coefficiente di sicurezza alla traslazione                  : 1.08
```

9.3 Verifica a ribaltamento

```
Combinazione che ha prodotto il valore peggiore: EQU-3
Moltiplicatore spinta passiva per ribaltamento              : 1
Momento ribaltante rispetto allo spigolo di valle           : 6703 daN cm
Momento stabilizzante rispetto a spigolo di valle           : -30550 daN cm
Coefficiente parziale gammaR ribaltamento                   : 1
Coefficiente limite verifica al ribaltamento                : 1
Coefficiente di sicurezza al ribaltamento                   : 4.56
```

9.4 Verifica di collasso per carico limite del complesso fondazione-terreno

```
Combinazione che ha prodotto il valore peggiore: SIS-1
Verifica condotta in condizioni drenate (a lungo termine)
Moltiplicatore spinta passiva per portanza terreno          : 1
Inclinazione media del pendio circostante la fondazione     : 0 °
Profondità del piano di posa                                : 144 cm
Sovraccarico agente sul piano di posa                       : 0.259 daN/cm2
Angolo di attrito di progetto del suolo di fondazione       : 29.7 °
Peso specifico di progetto del suolo di fondazione          : 0.0018 daN/cm3
Inclinazione della risultante rispetto alla normale         : 17.3 °
Base efficace                                               : 271 cm
Carico tangenziale al piano di posa                         : 56.9 daN/cm
Carico di progetto della fondazione (normale al P.P.)       : 182.5 daN/cm
Carico ultimo della fondazione                              : 888.3 daN/cm
Lunghezza Fondazione per verifica carico limite             : 1000 cm
Coefficiente parziale gammaR carico limite                  : 1.2
Coefficiente limite verifica al carico limite               : 1
Coefficiente di sicurezza al carico limite                  : 4.06
```

Tabella dei coefficienti di capacità portante

Coefficienti	Coesione	Sovraccarico	Attrito
Coefficienti di capacità portante	N_c= 29	N_q= 18	N_g= 14
Coefficienti di forma	s_c= 1	s_q= 1	s_g= 1
Coefficienti di profondità	d_c= 1.2	d_q= 1.14	d_g= 1
Coefficienti di inclinazione del carico	i_c= 0.39	i_q= 0.43	i_g= 0.29
Coefficienti di inclinazione del piano di posa della fondazione	b_c= 1	b_q= 1	b_g= 1
Coefficienti di inclinazione del pendio	g_c= 1	g_q= 1	g_g= 1

10 Verifica di stabilità globale dell'opera sul pendio

Combinazione che ha prodotto il valore peggiore: GEO-1
Metodo di analisi di stabilità del pendio : Bishop
Passo dei conci : 100 cm
Coefficiente di stabilità globale pendio : 1.21
Coefficiente limite suggerito dalla normativa : 1.1
X centro della superficie critica : -152 cm
Y centro della superficie critica : 1732 cm
Raggio della superficie critica : 1832 cm
Forza di bilancio : 56.75 daN/cm
Volume spostato dalla superficie critica : 78.58 m^3/m
Peso spostato dalla superficie critica : 140266 daN/m

STABILITA' DEL PENDIO CON IL METODO DI BISHOP
Combinazione GEO-1

Concio	alfa	l	C	Tgfi	Xg	Yg	b	Peso	Pvert	Ptot	Press	Mstab	Minst
1	-24.7	30	0	0.46	-914	70	762	0	0	0	0	341	-235
2	-22.6	108	0	0.46	-845	55	693	6	0	6	0	6383	-4180
3	-19.3	105	0	0.46	-752	38	600	13	0	13	0	13008	-7702
4	-16	103	0	0.46	-655	22	502	18	0	18	0	17952	-9288
5	-12.8	102	0	0.46	-556	10	404	23	0	23	0	21541	-9308
6	-9.6	101	0	0.46	-457	0	305	26	0	26	0	24003	-8100
7	-6.5	100	0	0.46	-358	-7	206	29	0	29	0	25502	-5983
8	-3.3	100	0	0.46	-259	-11	106	31	0	31	0	26152	-3261
9	-0.2	99	0	0.46	-160	-13	7	31	0	31	0	26035	-228
10	2.4	70	0	0.46	-75	-11	77	20	0	20	0	16686	1568
11	3.7	9	0	0.46	-35	-11	117	3	0	3	0	2082	298
12	4.3	31	0	0.46	-13	57	139	14	0	14	0	11179	1879
13	5.4	40	0	0.46	20	112	172	25	0	25	0	20269	4310
14	8.2	141	0	0.46	111	142	264	106	0	106	0	85307	27966
15	12	102	0	0.46	230	177	383	85	0	85	0	66914	32336
16	15.2	103	0	0.46	330	213	482	89	0	89	0	69883	42865
17	18.5	105	0	0.46	429	252	582	92	0	92	0	72188	53635
18	21.8	107	0	0.46	529	295	681	94	0	94	0	73826	64283
19	25.2	110	0	0.46	628	341	780	95	0	95	0	74770	74409
20	28.7	114	0	0.46	727	390	880	95	0	95	0	74966	83564
21	32.3	118	0	0.46	827	444	979	93	0	93	0	74327	91226
22	36.1	123	0	0.46	926	502	1079	90	0	90	0	72712	96777
23	40.1	130	0	0.46	1026	565	1178	84	0	84	0	69904	99454
24	44.3	139	0	0.46	1125	635	1277	77	0	77	0	65555	98273
25	48.8	151	0	0.46	1224	711	1376	67	0	67	0	59085	91890
26	53.8	169	0	0.46	1322	797	1475	53	0	53	0	49438	78308
27	59.5	196	0	0.46	1419	894	1572	34	0	34	0	34427	54164
28	65.5	185	0	0.46	1500	988	1652	9	0	9	0	9992	15119
		2992						1403	0	1403		1164428	964040

Coefficiente di sicurezza FS = 1.21

STABILITA' DEL PENDIO CON IL METODO DI BISHOP
Combinazione SIS-1

Concio	alfa	l	C	Tgfi	Xg	Yg	b	Peso	Pvert	Ptot	Press	Mstab	Minst
1	-24.7	30	0	0.57	-914	70	762	0	0	0	0	429	-228
2	-22.6	108	0	0.57	-845	55	693	6	0	6	0	8028	-4040
3	-19.3	105	0	0.57	-752	38	600	13	0	13	0	16342	-7399
4	-16	103	0	0.57	-655	22	502	18	0	18	0	22531	-8848
5	-12.8	102	0	0.57	-556	10	404	23	0	23	0	27010	-8754
6	-9.6	101	0	0.57	-457	0	305	26	0	26	0	30072	-7457
7	-6.5	100	0	0.57	-358	-7	206	29	0	29	0	31925	-5277
8	-3.3	100	0	0.57	-259	-11	106	31	0	31	0	32715	-2515
9	-0.2	99	0	0.57	-160	-13	7	31	0	31	0	32546	532
10	2.4	70	0	0.57	-75	-11	77	20	0	20	0	20846	2062
11	3.7	9	0	0.57	-35	-11	117	3	0	3	0	2600	360
12	4.3	31	0	0.57	-13	57	139	14	0	14	0	13961	2200
13	5.4	40	0	0.57	20	112	172	25	0	25	0	25307	4876
14	8.2	141	0	0.57	111	142	264	106	0	106	0	106451	30336

15	12	102	0	0.57	230	177	383	85	0	85	0	83436	34178
16	15.2	103	0	0.57	330	213	482	89	0	89	0	87084	44756
17	18.5	105	0	0.57	429	252	582	92	0	92	0	89901	55545
18	21.8	107	0	0.57	529	295	681	94	0	94	0	91883	66182
19	25.2	110	0	0.57	628	341	780	95	0	95	0	92998	76265
20	28.7	114	0	0.57	727	390	880	95	0	95	0	93180	85346
21	32.3	118	0	0.57	827	444	979	93	0	93	0	92320	92904
22	36.1	123	0	0.57	926	502	1079	90	0	90	0	90246	98320
23	40.1	130	0	0.57	1026	565	1178	84	0	84	0	86689	100831
24	44.3	139	0	0.57	1125	635	1277	77	0	77	0	81221	99454
25	48.8	151	0	0.57	1224	711	1376	67	0	67	0	73127	92842
26	53.8	169	0	0.57	1322	797	1475	53	0	53	0	61110	79001
27	59.5	196	0	0.57	1419	894	1572	34	0	34	0	42485	54566
28	65.5	185	0	0.57	1500	988	1652	9	0	9	0	12306	15214
		2992						1403	0	1403		1448748	991254

Coefficiente di sicurezza FS = 1.46

11 Parametri per dimensionamento armatura

Metodo di calcolo: D.M. 17-01-18 Norme Tecniche per le Costruzioni

```
Rck (resistenza caratteristica cubica del calcestruzzo)  : 300 daN/cmq
Modulo elastico longitudinale Ec                         : 314472 daN/cmq
Rapporto Ea/Ec per calcolo tensioni in esercizio         : 15
Rapporto Ea/Ec per calcolo ampiezza fessure              : 7
Fyk (tensione di snervamento caratteristica dell'acciaio): 4500 daN/cmq
Fattore parziale di sicurezza dell'acciaio               : 1.15
Fattore parziale di sicurezza del calcestruzzo           : 1.5
Coefficiente Beta2 per calcolo ampiezza fessure          : 0.5
Riduzione della tau di aderenza per cattiva aderenza     : 0.7
fct,eff/fctm per calcolo ampiezza fessure                : 0.83
Limite sigmac/fck                                        : 0.45
Limite sigmaf/fyk                                        : 0.8
Ampiezza limite delle fessure                            : 0.3 mm
Coefficiente Beta per punzonamento pali sul bordo        : 1.4
Coefficiente Beta per punzonamento pali interni          : 1.15
```

12 Sollecitazioni e verifiche strutturali

Tutte le verifiche sono riferite su sezioni di profondità nominale di un metro.
Verifiche sismiche condotte in campo sostanzialmente elastico
EpsS% max : 0.186 %
EpsC% max : 0.2 %

Significato dei simboli:
X: ascissa del baricentro della sezione
Y: ordinata del baricentro della sezione
H: altezza della sezione
A_s: area efficace dello strato superiore per metro
C_s: copriferro medio dello strato superiore
A_i: area efficace dello strato inferiore per metro
C_i: copriferro medio dello strato inferiore
v_{ml}: soddisfacimento delle percentuali minime di armatura
c_{res}: combinazione di carico critica per la verifica di resistenza in pressoflessione retta
M_d: momento di calcolo
N_d: sforzo normale di calcolo
M_u: momento ultimo
N_u: sforzo normale ultimo
c.s.: coefficiente di sicurezza
v_{res}: soddisfacimento della resistenza alla pressoflessione retta
X: ascissa del baricentro della sezione

Y: ordinata del baricentro della sezione
H: altezza della sezione
c_{es}: combinazione di carico critica delle tensioni in esercizio in pressoflessione retta
M_e: momento in esercizio
N_e: sforzo normale in esercizio
σ_f: trazione massima sull'armatura
σ_c: compressione massima sul calcestruzzo
v_{es}: soddisfacimento tensioni ammissibili a pressoflessione retta
c_f: combinazione di carico critica per la verifica di fessurazione
M_f: momento di calcolo per la verifica di fessurazione
N_f: sforzo normale di calcolo per la verifica di fessurazione
Srm: interasse delle fessure
W_k: ampiezza caratteristica delle fessure
v_f: soddisfacimento verifica fessurazione
X: ascissa del baricentro della sezione
Y: ordinata del baricentro della sezione
H: altezza della sezione
c_t: combinazione di carico critica per la verifica a taglio
VSd: taglio di calcolo
VRdc: taglio resistente in assenza di armatura a taglio
VRdmax: taglio resistente massimo dell'elemento, limitato dalla rottura delle bielle compresse
VRds: taglio resistente in presenza di armatura a taglio
v_t: soddisfacimento verifica taglio

Paramento (sezioni longitudinali) (attraversate da barre trasversali)

X	Y	H	A_s	C_s	A_i	C_i	v_{ml}	c_{res}	M_d	N_d	M_u	N_u	c.s.	v_{res}
cm	cm	cm	cm^2	cm	cm^2	cm			daN cm	daN		daN cm		
0	0	80	7.7	3.6	15.4	3.4	ok	SIS-1	413665	-4785	6580399	-76119	15.9	ok
2	31	76	12.2	3.7	15.4	3.4	ok	SIS-1	326552	-4206	6464128	-83252	19.8	ok
4	61	72	7.7	3.9	7.7	3.5	ok	SIS-1	238993	-3606	3492228	-52692	14.6	ok
6	90	69	7.7	3.9	7.7	3.5	ok	SIS-1	162891	-2988	3669049	-67294	22.5	ok
8	120	65	7.7	3.9	7.7	3.6	ok	SIS-1	104663	-2415	4060592	-93703	38.8	ok
9	150	61	7.7	3.8	7.7	3.6	ok	SIS-1	62248	-1898	4948065	-150843	79.5	ok
11	180	57	7.7	3.8	7.7	3.6	ok	SIS-1	33149	-1435	6743024	-291880	203	ok
13	210	54	7.7	3.8	7.7	3.6	ok	STR-2	15335	-1293	5758171	-485392	375	ok
15	240	50	7.7	3.8	7.7	3.6	ok	STR-2	4757	-853	3337747	-598627	702	ok
17	270	46	7.7	3.8	7.7	3.6	ok	STR-2	548	-479	772954	-675173	>999	ok
19	300	42	7.3	3.8	7.7	3.6	ok	STR-2	-122	-170	-456110	-635779	>999	ok

X	Y	H	c_{es}	M_e	N_e	σ_f	σ_c	v_{es}	c_f	M_f	N_f	Srm	W_k	v_f
cm	cm	cm		daN cm	daN	daN/cm^2	daN/cm^2			daN cm	daN	cm	mm	
0	0	80	SLE-1	342952	-4504	187	-6	ok	SLE-1	342952	-4504	-	-	ok
2	31	76	SLE-1	274779	-3980	152	-5	ok	SLE-1	274779	-3980	-	-	ok
4	61	72	SLE-1	201681	-3427	203	-5	ok	SLE-1	201681	-3427	-	-	ok
6	90	69	SLE-1	136858	-2848	126	-4	ok	SLE-1	136858	-2848	-	-	ok
8	120	65	SLE-1	87361	-2309	68	-2	ok	SLE-1	87361	-2309	-	-	ok
9	150	61	SLE-1	51470	-1821	28	-1	ok	SLE-1	51470	-1821	-	-	ok
11	180	57	SLE-1	27007	-1383	7	-1	ok	SLE-1	27007	-1383	-	-	ok
13	210	54	SLE-1	11795	-994	0	0	ok	SLE-1	11795	-994	-	-	ok
15	240	50	SLE-1	3659	-656	0	0	ok	SLE-1	3659	-656	-	-	ok
17	270	46	SLE-1	422	-368	0	0	ok	SLE-1	422	-368	-	-	ok
19	300	42	SLE-1	-94	-131	0	0	ok	SLE-1	-94	-131	-	-	ok

X	Y	H	c_t	VSd	VRdc	VRdmax	VRds	v_t
cm	cm	cm		daN	daN	daN	daN	
0	0	80	SIS-1	-3284	25498	-	-	ok
2	31	76	STR-2	-3726	24622	-	-	ok
4	61	72	STR-2	-3516	23573	-	-	ok
6	90	69	STR-2	-2796	22538	-	-	ok
8	120	65	STR-2	-2101	21503	-	-	ok
9	150	61	STR-2	-1506	20469	-	-	ok
11	180	57	STR-2	-1009	19435	-	-	ok
13	210	54	STR-2	-612	18400	-	-	ok
15	240	50	STR-2	-313	17363	-	-	ok
17	270	46	STR-2	-113	16321	-	-	ok
19	300	42	SIS-1	-15	15234	-	-	ok

Mensola di fondazione a valle (mensola sinistra) (sezioni longitudinali) (attraversate da barre trasversali)

X	Y	H	A_s	C_s	A_i	C_i	v_{ml}	c_{res}	M_d	N_d	M_u	N_u	c.s.	v_{res}
cm	cm	cm	cm^2	cm	cm^2	cm			daN cm	daN		daN cm		
-80	-35	70	10	3.6	15.4	3.7	ok	STR-2	41817	-5115	6759661	-826868	162	ok
-50	-35	70	11.5	3.6	15.4	3.7	ok	SIS-1	137061	-3857	10158164	-285840	74.1	ok
-40	-35	70	11.5	3.6	15.4	3.7	ok	SIS-1	179128	-3854	7845460	-168796	43.8	ok

X	Y	H	c_{es}	M_e	N_e	σ_f	σ_c	v_{es}	c_f	M_f	N_f	Srm	W_k	v_f
cm	cm	cm		daN cm	daN	daN/cm^2	daN/cm^2			daN cm	daN	cm	mm	
-80	-35	70	SLE-1	32189	-3935	0	-1	ok	SLE-1	32189	-3935	-	-	ok
-50	-35	70	SLE-1	110956	-3935	24	-2	ok	SLE-1	110956	-3935	-	-	ok
-40	-35	70	SLE-1	144355	-3935	51	-3	ok	SLE-1	144355	-3935	-	-	ok

X	Y	H	c_t	VSd	VRdc	VRdmax	VRds	v_t
cm	cm	cm		daN	daN	daN	daN	
-80	-35	70	STR-2	2722	23055	-	-	ok
-50	-35	70	STR-2	4109	23055	-	-	ok
-40	-35	70	STR-2	4576	23055	-	-	ok

Mensola di fondazione a monte (mensola destra) (sezioni longitudinali) (attraversate da barre trasversali)

X	Y	H	A_s	C_s	A_i	C_i	v_{ml}	c_{res}	M_d	N_d	M_u	N_u	c.s.	v_{res}
cm	cm	cm	cm^2	cm	cm^2	cm			daN cm	daN		daN cm		
40	-35	70	11.5	3.6	7.7	3.6	ok	SIS-1	-368044	-3017	-3611469	-29609	9.81	ok
70	-35	70	11.5	3.6	7.7	3.6	ok	SIS-1	-264146	-3009	-4052024	-46159	15.3	ok
100	-35	70	11.5	3.6	7.7	3.6	ok	SIS-1	-170026	-3001	-5205032	-91860	30.6	ok
130	-35	70	11.5	3.6	7.7	3.6	ok	SIS-1	-90410	-2992	-10016659	-331520	111	ok
160	-35	70	11.5	3.6	7.7	3.6	ok	STR-2	-31793	-3397	-7287503	-778828	229	ok

X	Y	H	c_{es}	M_e	N_e	σ_f	σ_c	v_{es}	c_f	M_f	N_f	Srm	W_k	v_f
cm	cm	cm		daN cm	daN	daN/cm^2	daN/cm^2			daN cm	daN	cm	mm	
40	-35	70	SLE-1	-263775	-2613	267	-6	ok	SLE-1	-263775	-2613	-	-	ok
70	-35	70	SLE-1	-190146	-2613	165	-4	ok	SLE-1	-190146	-2613	-	-	ok
100	-35	70	SLE-1	-124474	-2613	77	-3	ok	SLE-1	-124474	-2613	-	-	ok
130	-35	70	SLE-1	-68627	-2613	15	-1	ok	SLE-1	-68627	-2613	-	-	ok
160	-35	70	SLE-1	-24474	-2613	0	-1	ok	SLE-1	-24474	-2613	-	-	ok

X	Y	H	c_t	VSd	VRdc	VRdmax	VRds	v_t
cm	cm	cm		daN	daN	daN	daN	
40	-35	70	SIS-1	-3574	22782	-	-	ok
70	-35	70	SIS-1	-3327	22781	-	-	ok
100	-35	70	SIS-1	-2922	22780	-	-	ok
130	-35	70	SIS-1	-2360	22779	-	-	ok
160	-35	70	SIS-1	-1640	22778	-	-	ok

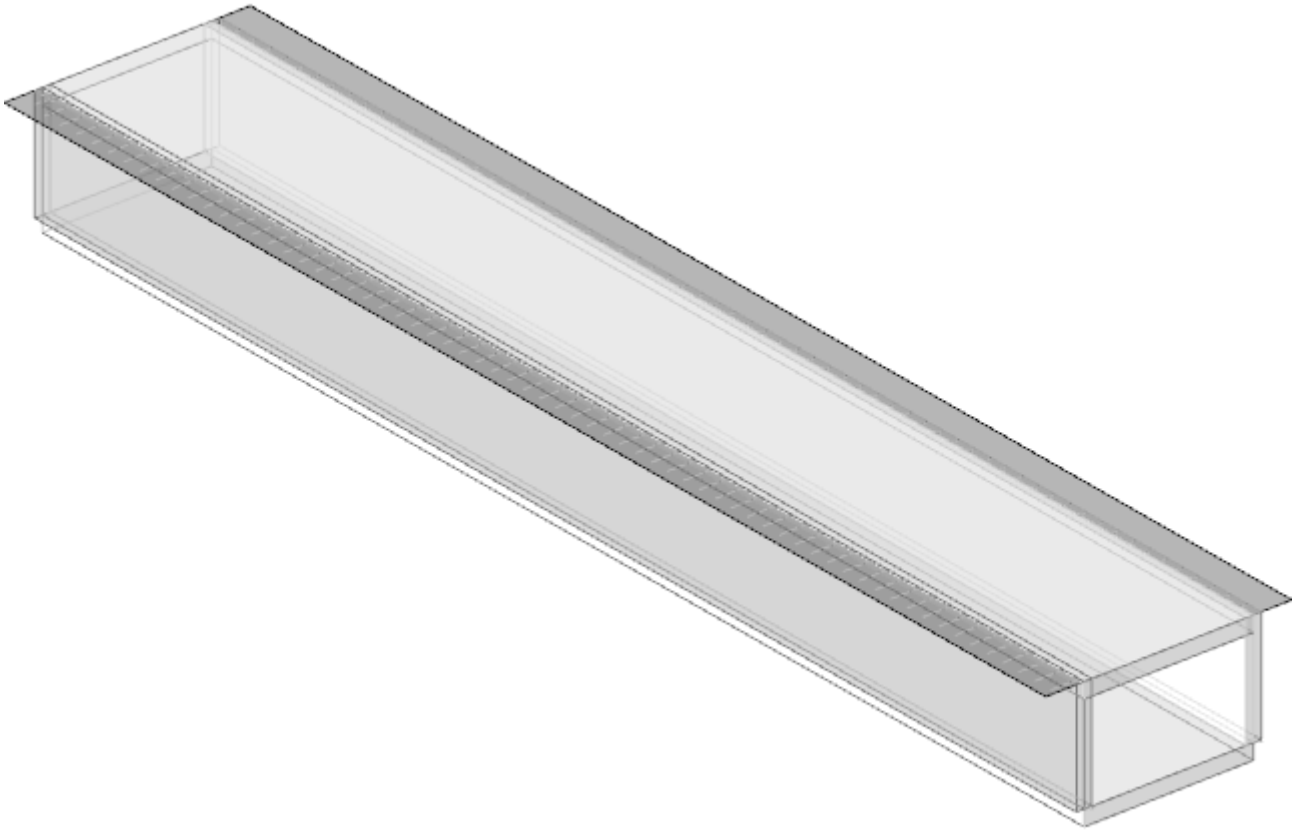
RELAZIONE DI CALCOLO

VERIFICA ELEMENTO TMAP03

Sommario

1 Rappresentazione generale dell'edificio ... 3
2 Normative ... 3
3 Dati generali DB ... 4
3.1 Materiali ... 4
3.1.1 Materiali c.a. ... 4
3.1.2 Curve di materiali c.a. ... 4
3.1.3 Armature ... 4
3.2 Terreni ... 5
4 Dati di definizione ... 5
4.1 Preferenze commessa ... 5
4.1.1 Preferenze di analisi ... 5
4.1.2 Spettri D.M. 17-01-18 ... 6
4.1.3 Preferenze di verifica ... 11
4.1.3.1 Normativa di verifica in uso ... 11
4.1.3.2 Normativa di verifica C.A. ... 11
4.1.4 Preferenze FEM ... 11
4.2 Azioni e carichi ... 12
4.2.1 Condizioni elementari di carico ... 12
4.2.2 Combinazioni di carico ... 12
4.2.3 Definizioni di carichi superficiali ... 14
4.2.4 Definizioni di carichi termici ... 14
4.2.5 Definizioni di carichi potenziali ... 14
4.3 Quote ... 15
4.3.1 Livelli ... 15
4.3.2 Tronchi ... 15
4.4 Sondaggi del sito ... 15
4.5 Elementi di input ... 16
4.5.1 Fili fissi ... 16
4.5.1.1 Fili fissi di piano ... 16
4.5.2 Piastre C.A. ... 17
4.5.2.1 Piastre C.A. di piano ... 17
4.5.3 Fondazioni di piastre ... 17
4.5.4 Pareti C.A. ... 17
4.5.5 Carichi terreno ... 18
4.5.5.1 Carichi terreno di piano ... 18
5 Dati di modellazione ... 19
5.1 Nodi ... 19
5.1.1 Nodi di definizione ... 19
5.2 Carichi concentrati ... 21
5.3 Carichi concentrati sismici ... 48
5.4 Masse ... 64
5.5 Masse di piano ... 66
5.6 Gusci ... 67
5.6.1 Caratteristiche meccaniche gusci ... 67
5.6.2 Definizioni gusci ... 67
5.7 Accelerazioni spettrali ... 71
6 Risultati numerici ... 77
6.1 Spostamenti nodali estremi ... 77
6.2 Reazioni nodali estreme ... 77
6.3 Pressioni massime sul terreno ... 78
6.4 Spostamenti di interpiano estremi ... 81
6.5 Verifica effetti secondo ordine ... 82
6.6 Rigidezze di interpiano ... 83
6.7 Verifica deformabilità torsionale struttura ... 83
6.8 Tagli ai livelli ... 83
6.9 Risposta modale ... 85
6.10 Equilibrio globale forze ... 85
6.11 Risposta di spettro ... 87
7 Verifiche ... 88
7.1 Verifiche piastre C.A. ... 88

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. 17-01-18

Sicurezza e prestazioni attese (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.

Circolare 7 21-01-19 C.S.LL.PP

Istruzioni per l'applicazione dell'Aggiornamento delle N.T.C. di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018.

3 Dati generali DB

3.1 Materiali

3.1.1 Materiali c.a.

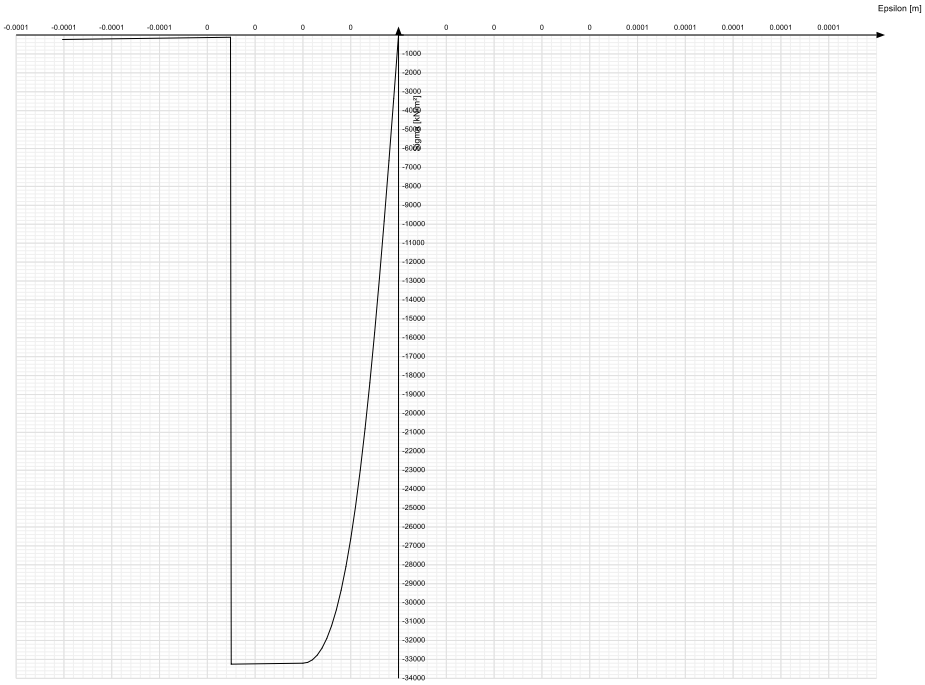
***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***Rck**: resistenza caratteristica cubica; valore medio nel caso di edificio esistente. [kN/m²]*
***E**: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [kN/m²]*
***G**: modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste e di elementi guscio a comportamento ortotropo. [kN/m²]*
***v**: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.*
***γ**: peso specifico del materiale. [kN/m³]*
***α**: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]*

Descrizione	Rck	E	G	v	γ	α
C32/40	40000	33642778	Default (15292172)	0.1	25	0.00001

3.1.2 Curve di materiali c.a.

***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***Curva**: curva caratteristica.*
***Reaz.traz.**: reagisce a trazione.*
***Comp.frag.**: ha comportamento fragile.*
***E.compr.**: modulo di elasticità a compressione. [kN/m²]*
***Incr.compr.**: incrudimento di compressione. Il valore è adimensionale.*
***EpsEc**: ε elastico a compressione. Il valore è adimensionale.*
***EpsUc**: ε ultimo a compressione. Il valore è adimensionale.*
***E.traz.**: modulo di elasticità a trazione. [kN/m²]*
***Incr.traz.**: incrudimento di trazione. Il valore è adimensionale.*
***EpsEt**: ε elastico a trazione. Il valore è adimensionale.*
***EpsUt**: ε ultimo a trazione. Il valore è adimensionale.*

Descrizione	Curva									
	Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	EpsEc	EpsUc	E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
C32/40	No	Si	33642778	0.001	-0.002	-0.0035	33642778	0.001	0.0000645	0.0000709



3.1.3 Armature

***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***fyk**: resistenza caratteristica. [kN/m²]*
***σamm.**: tensione ammissibile. [kN/m²]*
***Tipo**: tipo di barra.*
***E**: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [kN/m²]*
***γ**: peso specifico del materiale. [kN/m³]*

***v**: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.*
***α**: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]*
***Livello di conoscenza**: indica se il materiale è nuovo o esistente, e in tal caso il livello di conoscenza secondo Circ.617 02/02/09 §C8A. Informazione impiegata solo in analisi D.M. 14-01-08 (N.T.C.) e D.M. 17-01-18 (N.T.C.).*

Descrizione	fyk	σamm.	Tipo	E	γ	v	α	Livello di conoscenza
B450C	450000	255000	Aderenza migliorata	206000000	78.5	0.3	0.000012	Nuovo
450000	255000	Aderenza migliorata	206000000	78.5	0.3	0.000012	Nuovo	

3.2 Terreni

***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***Coesione**: coesione efficace del terreno. [kN/m²]*
***Coesione non drenata**: coesione non drenata (Cu) del terreno, per terreni eminentemente coesivi. [kN/m²]*
***Attrito interno**: angolo di attrito interno del terreno. [deg]*
***δ**: angolo di attrito all'interfaccia terreno-cls. [deg]*
***Coeff. α di adesione**: coeff. di adesione della coesione all'interfaccia terreno-cls, compreso tra 0 ed 1. Il valore è adimensionale.*
***Coeff. di spinta K0**: coefficiente di spinta a riposo del terreno. Il valore è adimensionale.*
***γ naturale**: peso specifico naturale del terreno in sito, assegnato alle zone non immerse. [kN/m³]*
***γ saturo**: peso specifico saturo del terreno in sito, assegnato alle zone immerse. [kN/m³]*
***E**: modulo elastico longitudinale del terreno. [kN/m²]*
***v**: coefficiente di Poisson del terreno. Il valore è adimensionale.*
***Rqd**: rock quality degree. Per roccia assume valori nell'intervallo (0;1]. Il valore convenzionale 0 indica che si tratta di un terreno sciolto. Il valore è adimensionale.*
***Permeabilità Kh**: permeabilità orizzontale. Permeabilità orizzontale del terreno. [m/s]*
***Permeabilità Kv**: permeabilità verticale. Permeabilità verticale del terreno. [m/s]*

Descrizione	Coesione	Coesione non drenata	Attrito interno	δ	Coeff. α di adesione	Coeff. di spinta K0	γ naturale	γ saturo	E	v	Rqd	Permeabilità Kh	Permeabilità Kv
Terreno ALG-ALT	16.4	0	30	20	1	0.38	18	19	90000	0.3	0	0.001	0.0001

4 Dati di definizione

4.1 Preferenze commessa

4.1.1 Preferenze di analisi

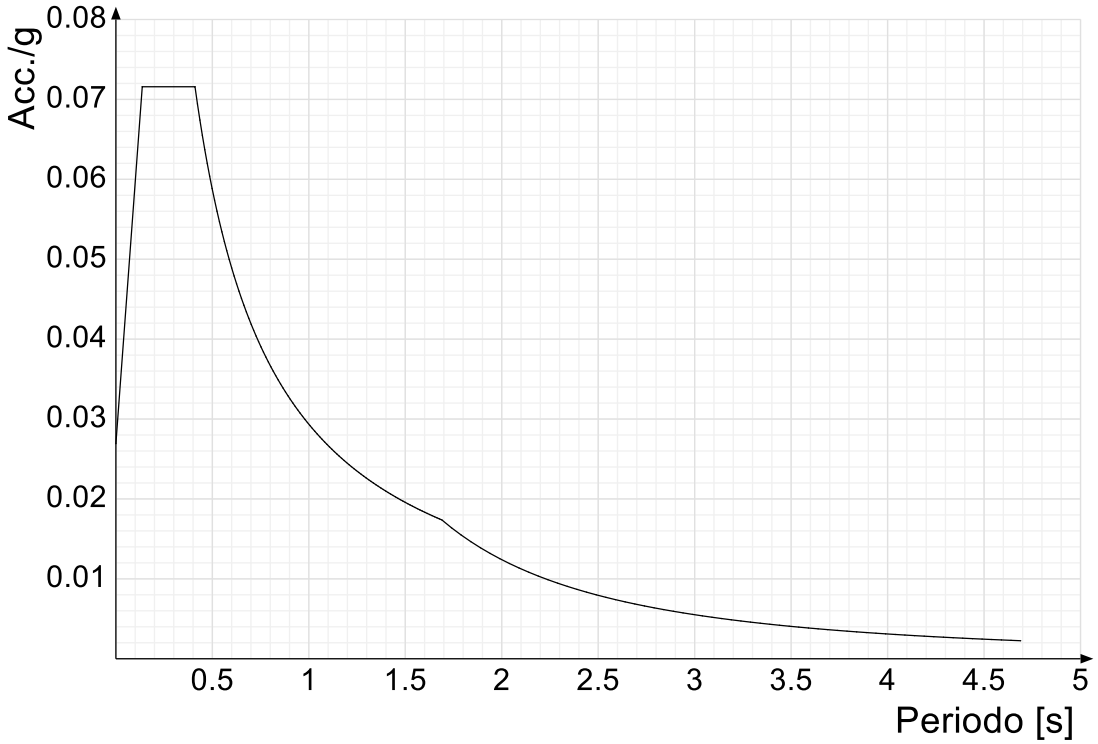
Metodo di analisi	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)	
Tipo di costruzione	2 - Costruzioni con livelli di prestazioni ordinari	
Vn	50	
Classe d'uso	III	
Vr	75	
Tipo di analisi	Lineare dinamica	
Località	Cagliari; Latitudine ED50 39,2236° (39° 13' 25''); Longitudine ED50 9,1181° (9° 7' 5''); Altitudine s.l.m. 98,96 m.	
Categoria del suolo	B - Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti	
Categoria topografica	T1 - Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i<=15°	
Ss orizzontale SLO	1.2	
Tb orizzontale SLO	0.137	[s]
Tc orizzontale SLO	0.41	[s]
Td orizzontale SLO	1.69	[s]
Ss orizzontale SLD	1.2	
Tb orizzontale SLD	0.141	[s]
Tc orizzontale SLD	0.424	[s]
Td orizzontale SLD	1.712	[s]
Ss orizzontale SLV	1.2	
Tb orizzontale SLV	0.161	[s]
Tc orizzontale SLV	0.483	[s]
Td orizzontale SLV	1.822	[s]
St	1	
PVr SLO (%)	81	
Tr SLO	45.16	
Ag/g SLO	0.0224	
Fo SLO	2.66	
Tc* SLO	0.291	[s]
PVr SLD (%)	63	
Tr SLD	75.43	
Ag/g SLD	0.0279	
Fo SLD	2.703	
Tc* SLD	0.304	[s]
PVr SLV (%)	10	
Tr SLV	711.84	
Ag/g SLV	0.0556	
Fo SLV	2.935	
Tc* SLV	0.358	[s]
Smorzamento viscoso (%)	5	
Classe di duttilità	CD"B"	
Rotazione del sisma	0	[deg]
Quota dello '0' sismico	0	[m]
Regolarità in pianta	No	

Regolarità in elevazione	No	
Edificio C.A.	Si	
Tipologia C.A.	Strutture a pareti accoppiate q0=3.0*αu/α1	
αu/α1 C.A.	Strutture a pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti αu/α1=(1.0+1.2)/2	
Kw	1	
Edificio esistente	No	
Altezza costruzione	2.9	[m]
T1,x	0.03584	[s]
T1,y	0.2341	[s]
λ SLO,x	1	
λ SLO,y	1	
λ SLD,x	1	
λ SLD,y	1	
λ SLV,x	1	
λ SLV,y	1	
Numero modi	18	
Metodo di Ritz	applicato	
Limite spostamenti interpiano SLD	0.005	
Fattore di comportamento per sisma SLD X	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLD Y	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLV X	2.64	
Fattore di comportamento per sisma SLV Y	2.64	
Coefficiente di sicurezza per carico limite (fondazioni superficiali)	2.3	
Coefficiente di sicurezza per scorrimento (fondazioni superficiali)	1.1	

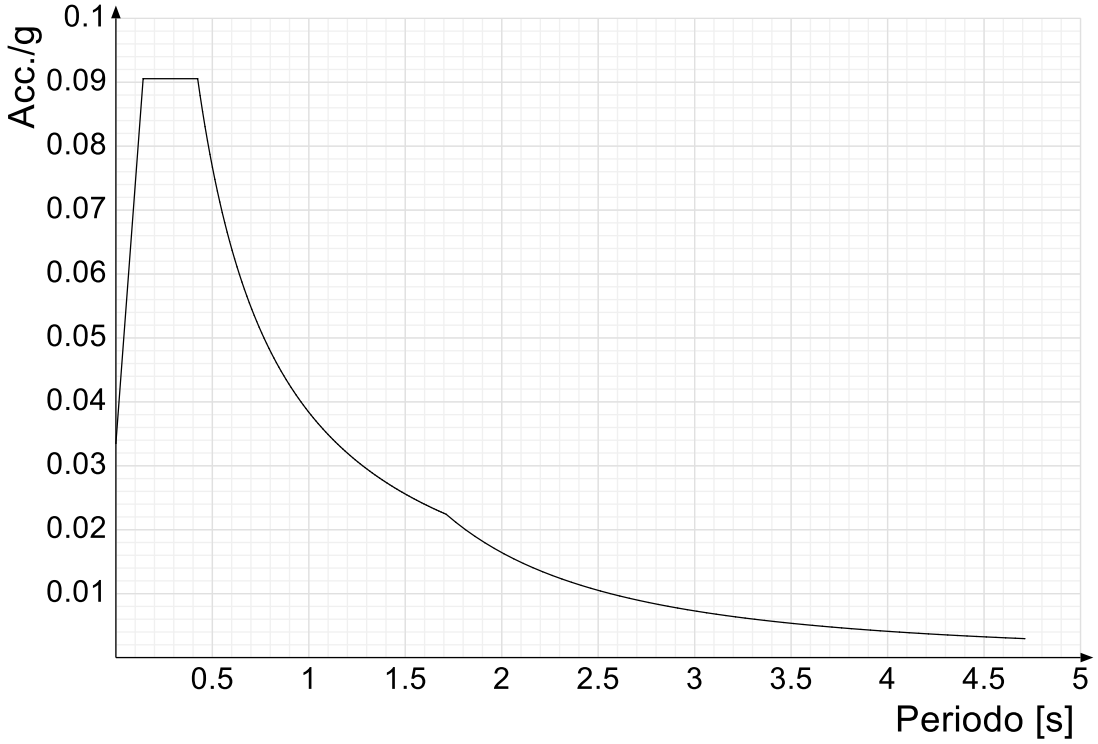
4.1.2 Spettri D.M. 17-01-18

Acc./g: *Accelerazione spettrale normalizzata ottenuta dividendo l'accelerazione spettrale per l'accelerazione di gravità.*
Periodo: *Periodo di vibrazione.*

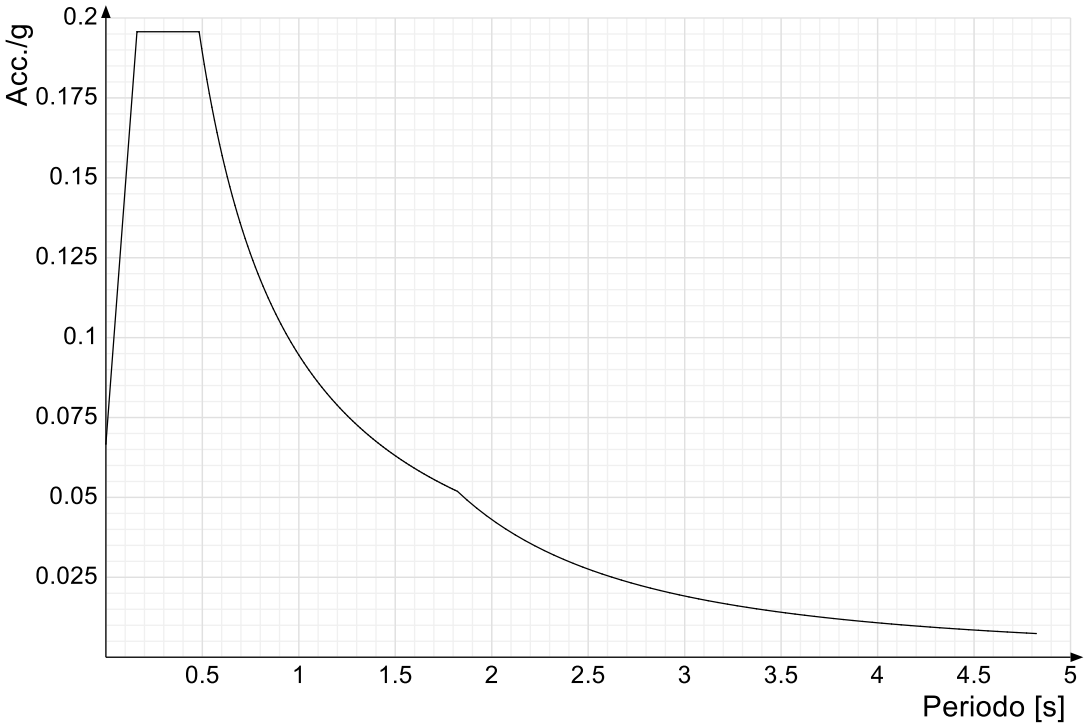
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLO § 3.2.3.2.1 [3.2.2]



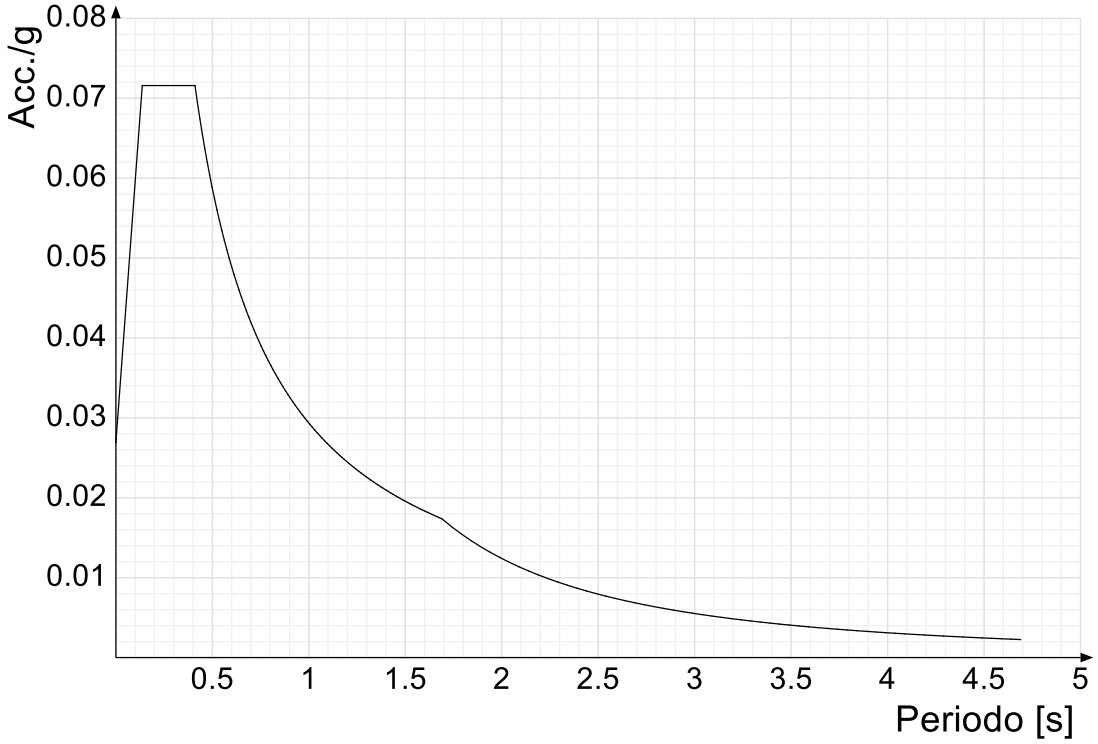
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.2.1 [3.2.2]



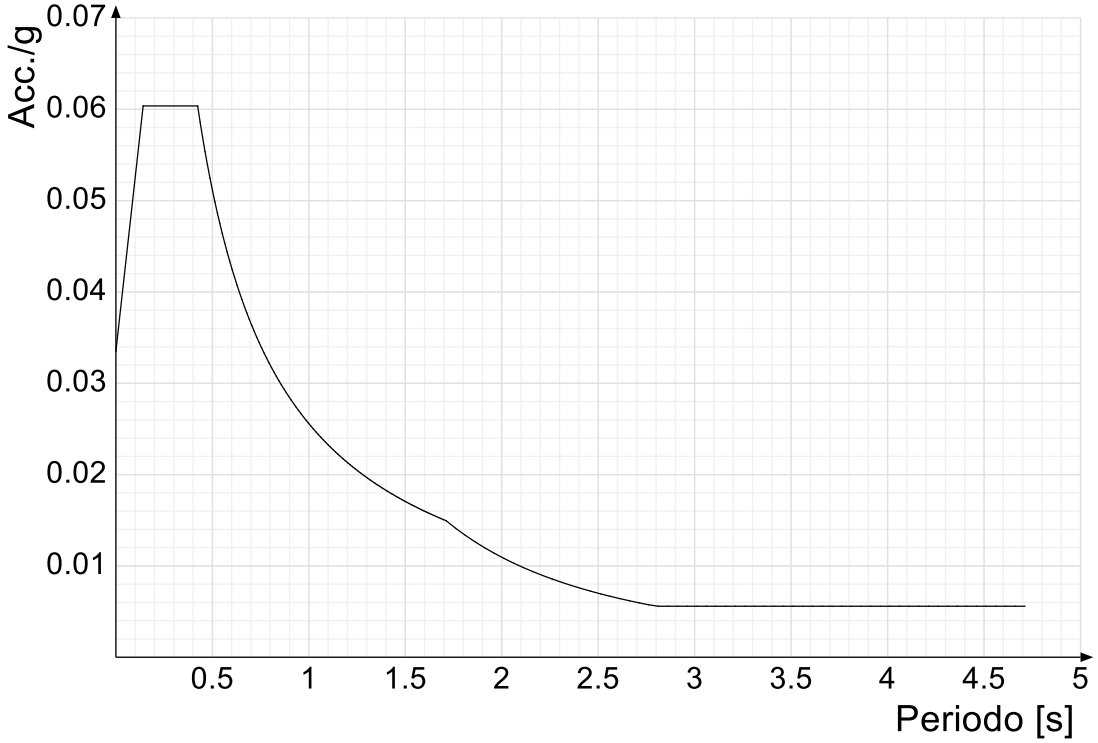
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLV § 3.2.3.2.1 [3.2.2]



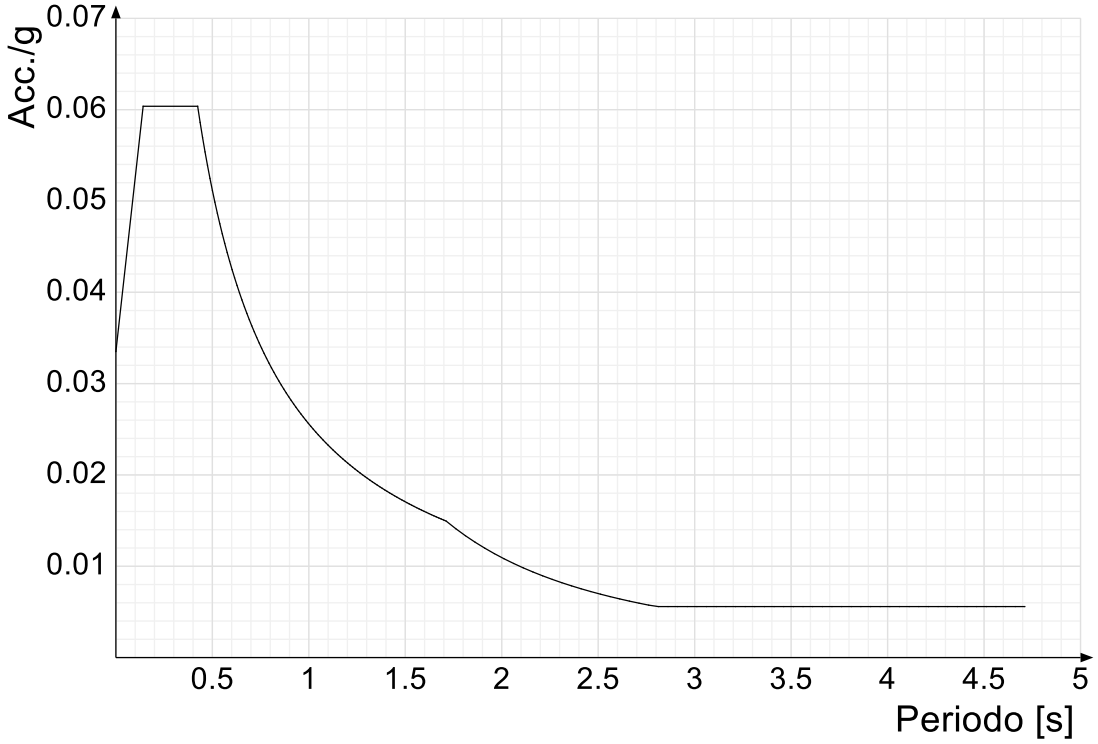
Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLO § 3.2.3.4



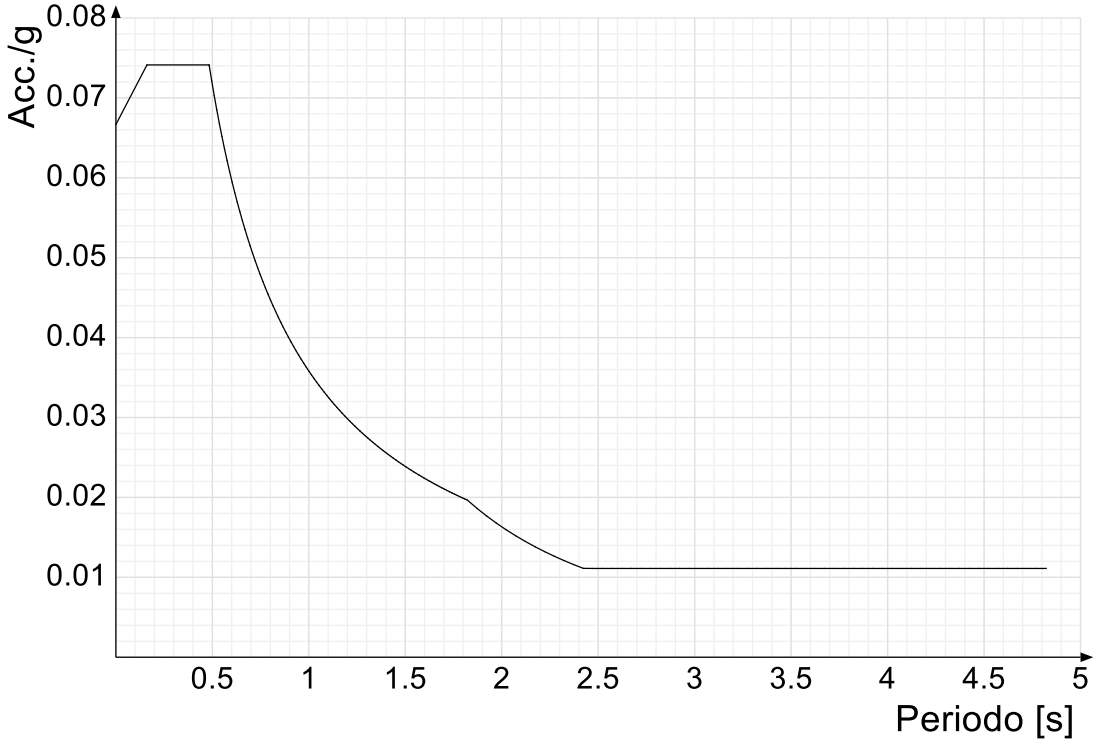
Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLD § 3.2.3.5



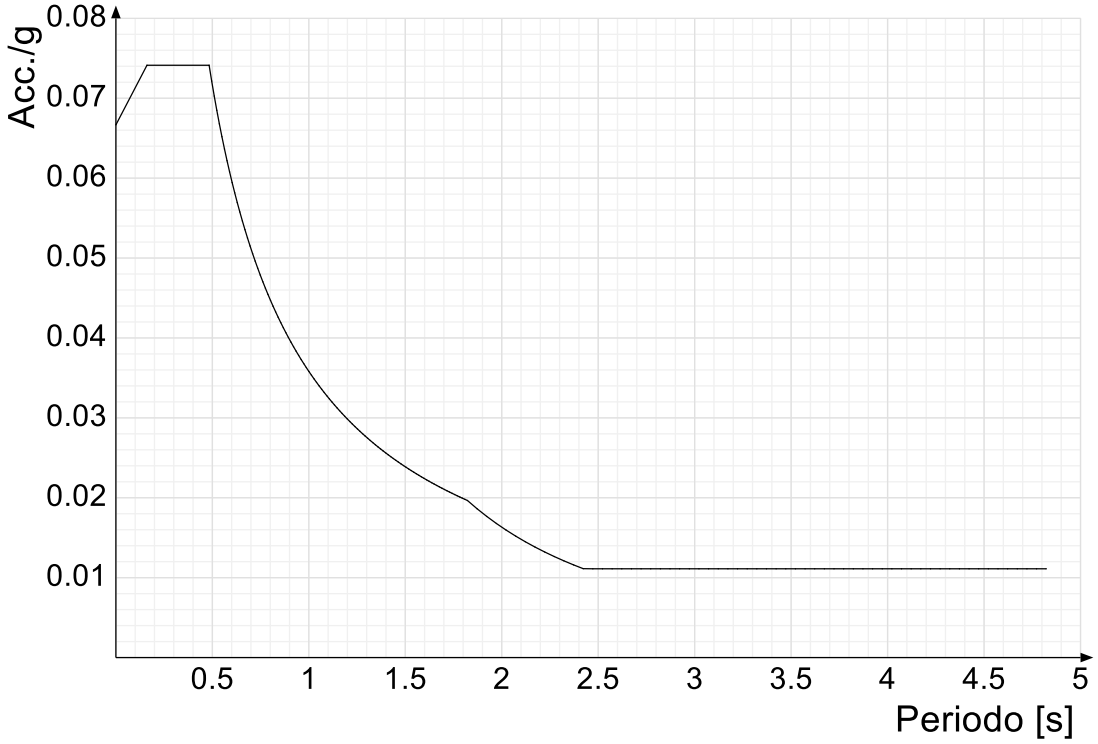
Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLD § 3.2.3.5



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

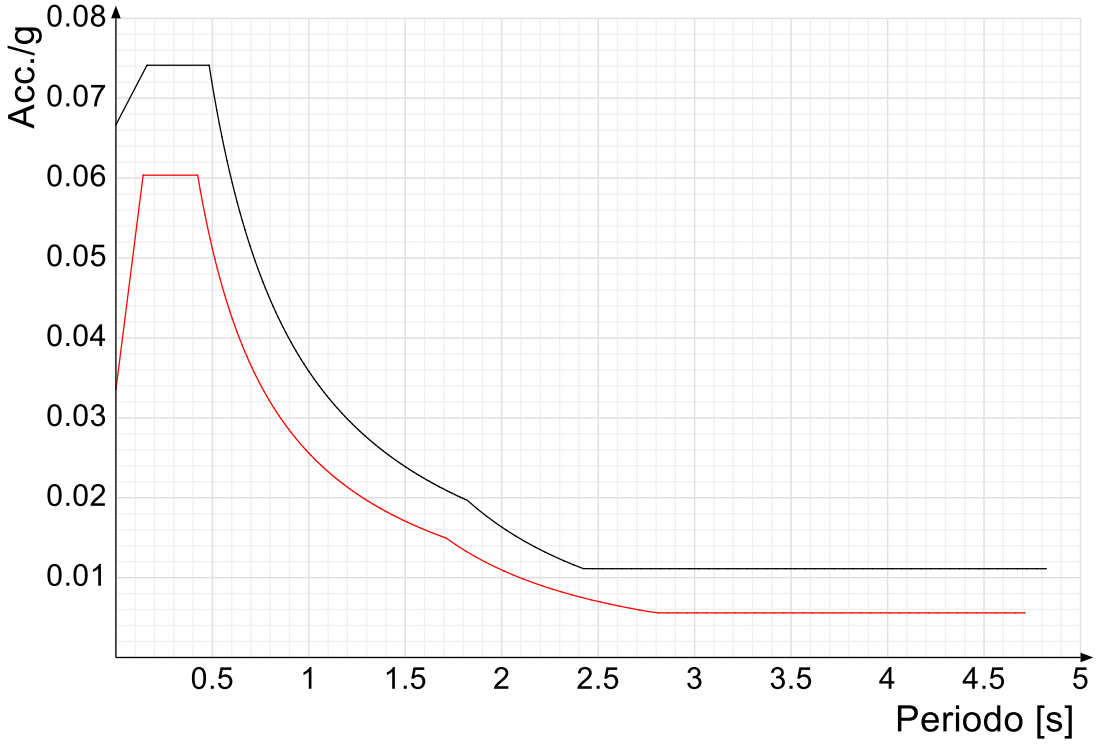


Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLV § 3.2.3.5

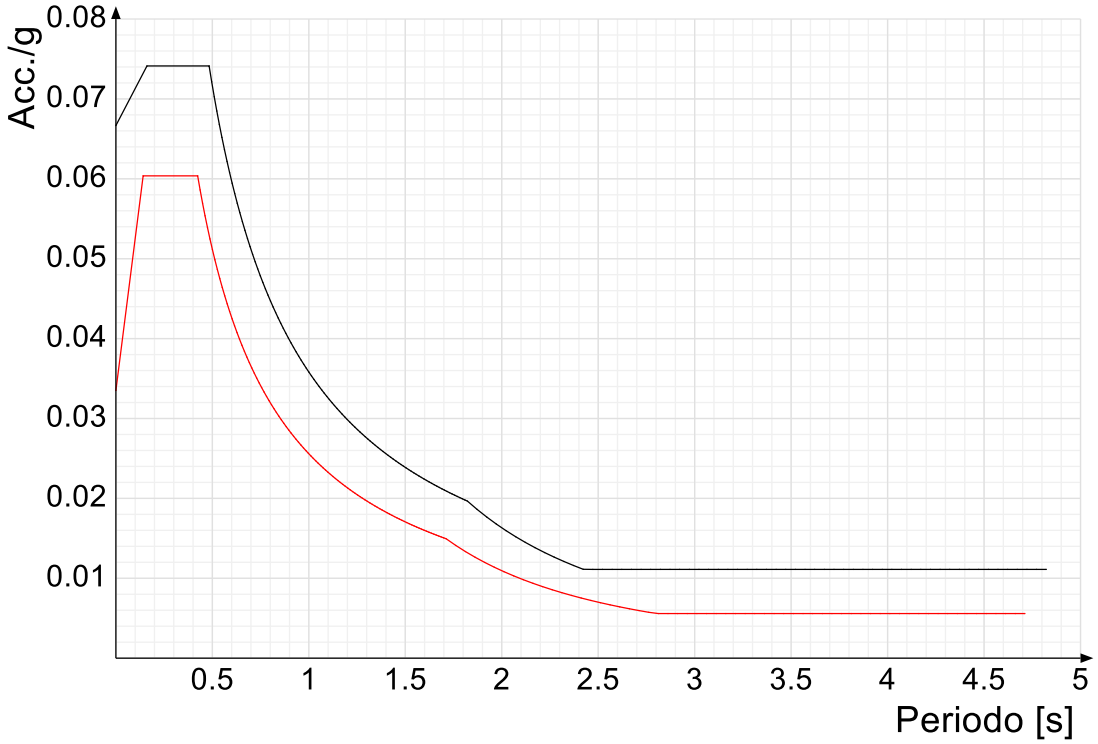


Confronti spettri SLV-SLD

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



4.1.3 Preferenze di verifica

4.1.3.1 Normativa di verifica in uso

Norma di verifica	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
Cemento armato	Preferenze analisi di verifica in stato limite
Legno	Preferenze di verifica legno D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
Acciaio	Preferenze di verifica acciaio D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
Alluminio	Preferenze di verifica alluminio EC9
Pannelli in gessofibra	Preferenze di verifica pannelli gessofibra D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

4.1.3.2 Normativa di verifica C.A.

γs (fattore di sicurezza parziale per l'acciaio)	1.15	
γc (fattore di sicurezza parziale per il calcestruzzo)	1.5	
Limite σc/fck in combinazione rara	0.6	
Limite σc/fck in combinazione quasi permanente	0.45	
Limite σf/fyk in combinazione rara	0.8	
Coefficiente di riduzione della τ per cattiva aderenza	0.7	
Dimensione limite fessure w1 §4.1.2.2.4	0.0002	[m]
Dimensione limite fessure w2 §4.1.2.2.4	0.0003	[m]
Dimensione limite fessure w3 §4.1.2.2.4	0.0004	[m]
Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q	Si	
Copriferro secondo EC2	No	

4.1.4 Preferenze FEM

Dimensione massima ottimale mesh pareti (default)	0.8	[m]
Dimensione massima ottimale mesh piastre (default)	0.8	[m]
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	
Spessori membranale e flessionale pareti XLAM da sole tavole verticali	No	
Moltiplicatore rigidezza connettori pannelli pareti legno a diaframma	1	
Tolleranza di parallelismo	4.99	[deg]
Tolleranza di unicità punti	0.1	[m]
Tolleranza generazione nodi di aste	0.01	[m]
Tolleranza di parallelismo in suddivisione aste	4.99	[deg]
Tolleranza generazione nodi di gusci	0.04	[m]
Tolleranza eccentricità carichi concentrati	1	[m]
Considera deformabilità a taglio negli elementi guscio	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	Intel MKL PARDISO	
Scrivi commenti nel file di input	No	
Scrivi file di output in formato testo	No	
Solidi colle e corpi ruvidi (default)	Solidi reali	
Moltiplicatore rigidezza molla torsionale applicata ad aste di fondazione	1	
Modello trave su suolo alla Winkler nel caso di modellazione lineare	Equilibrio elastico	

4.2 Azioni e carichi

4.2.1 Condizioni elementari di carico

Descrizione: *nome assegnato alla condizione elementare.*
Nome breve: *nome breve assegnato alla condizione elementare.*
Durata: *descrive la durata della condizione (necessario per strutture in legno).*
ψ0: *coefficiente moltiplicatore ψ0. Il valore è adimensionale.*
ψ1: *coefficiente moltiplicatore ψ1. Il valore è adimensionale.*
ψ2: *coefficiente moltiplicatore ψ2. Il valore è adimensionale.*
Con segno: *descrive se la condizione elementare ha la possibilità di variare di segno.*

Descrizione	Nome breve	Durata	ψ0	ψ1	ψ2	Con segno
Pesi strutturali	Pesi	Permanente				
Permanenti portati	Port.	Permanente				
Eccezionali Qk	Eccezionali Qk	Istantaneo				
Eccezionali qki	Eccezionali qki	Permanente				
Eccezionali qft	Eccezionali qft	Istantaneo				
ΔT	ΔT	Media	0.6	0.5	0	No
Sisma X SLV	X SLV					
Sisma Y SLV	Y SLV					
Sisma Z SLV	Z SLV					
Eccentricità Y per sisma X SLV	EY SLV					
Eccentricità X per sisma Y SLV	EX SLV					
Sisma X SLD	X SLD					
Sisma Y SLD	Y SLD					
Sisma Z SLD	Z SLD					
Eccentricità Y per sisma X SLD	EY SLD					
Eccentricità X per sisma Y SLD	EX SLD					
Sisma X SLO	X SLO					
Sisma Y SLO	Y SLO					
Sisma Z SLO	Z SLO					
Eccentricità Y per sisma X SLO	EY SLO					
Eccentricità X per sisma Y SLO	EX SLO					
Terreno sisma X SLV	Tr x SLV					
Terreno sisma Y SLV	Tr y SLV					
Terreno sisma Z SLV	Tr z SLV					
Terreno sisma X SLD	Tr x SLD					
Terreno sisma Y SLD	Tr y SLD					
Terreno sisma Z SLD	Tr z SLD					
Terreno sisma X SLO	Tr x SLO					
Terreno sisma Y SLO	Tr y SLO					
Terreno sisma Z SLO	Tr z SLO					
Rig. Ux	R Ux					
Rig. Uy	R Uy					
Rig. Rz	R Rz					

4.2.2 Combinazioni di carico

Nome: *E' il nome esteso che contraddistingue la condizione elementare di carico.*
Nome breve: *E' il nome compatto della condizione elementare di carico, che viene utilizzato altrove nella relazione.*
Pesi: *Pesi strutturali*
Port.: *Permanenti portati*
ΔT: *ΔT*
Eccezionali Qk: *Eccezionali Qk*
Eccezionali qki: *Eccezionali qki*
Eccezionali qft: *Eccezionali qft*
X SLO: *Sisma X SLO*
Y SLO: *Sisma Y SLO*
Z SLO: *Sisma Z SLO*
EY SLO: *Eccentricità Y per sisma X SLO*
EX SLO: *Eccentricità X per sisma Y SLO*
Tr x SLO: *Terreno sisma X SLO*
Tr y SLO: *Terreno sisma Y SLO*
Tr z SLO: *Terreno sisma Z SLO*
X SLD: *Sisma X SLD*
Y SLD: *Sisma Y SLD*
Z SLD: *Sisma Z SLD*
EY SLD: *Eccentricità Y per sisma X SLD*
EX SLD: *Eccentricità X per sisma Y SLD*
Tr x SLD: *Terreno sisma X SLD*
Tr y SLD: *Terreno sisma Y SLD*
Tr z SLD: *Terreno sisma Z SLD*
X SLV: *Sisma X SLV*
Y SLV: *Sisma Y SLV*
Z SLV: *Sisma Z SLV*
EY SLV: *Eccentricità Y per sisma X SLV*
EX SLV: *Eccentricità X per sisma Y SLV*

***Tr x SLV**: Terreno sisma X SLV*

***Tr y SLV**: Terreno sisma Y SLV*

***Tr z SLV**: Terreno sisma Z SLV*

***R Ux**: Rig. Ux*

***R Uy**: Rig. Uy*

***R Rz**: Rig. Rz*

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

Il nome compatto della famiglia è SLU.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT
1	SLU 1	1	0.8	0
2	SLU 2	1	0.8	1.5
3	SLU 3	1	1.5	0
4	SLU 4	1	1.5	1.5
5	SLU 5	1.3	0.8	0
6	SLU 6	1.3	0.8	1.5
7	SLU 7	1.3	1.5	0
8	SLU 8	1.3	1.5	1.5

Famiglia SLE rara

Il nome compatto della famiglia è SLE RA.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT
1	SLE RA 1	1	1	0
2	SLE RA 2	1	1	1

Famiglia SLE frequente

Il nome compatto della famiglia è SLE FR.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT
1	SLE FR 1	1	1	0
2	SLE FR 2	1	1	0.5

Famiglia SLE quasi permanente

Il nome compatto della famiglia è SLE QP.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT
1	SLE QP 1	1	1	0

Famiglia SLU eccezionale

Il nome compatto della famiglia è SLU EX.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Eccezionali Qk	Eccezionali qki	Eccezionali qft	ΔT
1	SLU EX 1	1	1	0	0	1	0
2	SLU EX 2	1	1	0	1	0	0
3	SLU EX 3	1	1	1	0	0	0

Famiglia SLO

Il nome compatto della famiglia è SLO.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT	X SLO	Y SLO	Z SLO	EY SLO	EX SLO	Tr x SLO	Tr y SLO	Tr z SLO
1	SLO 1	1	1	0	-1	-0.3	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLO 2	1	1	0	-1	-0.3	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLO 3	1	1	0	-1	0.3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLO 4	1	1	0	-1	0.3	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLO 5	1	1	0	-0.3	-1	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLO 6	1	1	0	-0.3	-1	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLO 7	1	1	0	-0.3	1	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLO 8	1	1	0	-0.3	1	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLO 9	1	1	0	0.3	-1	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLO 10	1	1	0	0.3	-1	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLO 11	1	1	0	0.3	1	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLO 12	1	1	0	0.3	1	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLO 13	1	1	0	1	-0.3	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLO 14	1	1	0	1	-0.3	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLO 15	1	1	0	1	0.3	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLO 16	1	1	0	1	0.3	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia SLD

Il nome compatto della famiglia è SLD.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT	X SLD	Y SLD	Z SLD	EY SLD	EX SLD	Tr x SLD	Tr y SLD	Tr z SLD
1	SLD 1	1	1	0	-1	-0.3	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLD 2	1	1	0	-1	-0.3	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLD 3	1	1	0	-1	0.3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLD 4	1	1	0	-1	0.3	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLD 5	1	1	0	-0.3	-1	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLD 6	1	1	0	-0.3	-1	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLD 7	1	1	0	-0.3	1	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLD 8	1	1	0	-0.3	1	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLD 9	1	1	0	0.3	-1	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLD 10	1	1	0	0.3	-1	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLD 11	1	1	0	0.3	1	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLD 12	1	1	0	0.3	1	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLD 13	1	1	0	1	-0.3	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLD 14	1	1	0	1	-0.3	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLD 15	1	1	0	1	0.3	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLD 16	1	1	0	1	0.3	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia SLV

Il nome compatto della famiglia è SLV.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT	X SLV	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
1	SLV 1	1	1	0	-1	-0.3	0	-1	0.3	-1	-0.3	0

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT	X SLV	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
2	SLV 2	1	1	0	-1	-0.3	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLV 3	1	1	0	-1	0.3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLV 4	1	1	0	-1	0.3	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLV 5	1	1	0	-0.3	-1	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLV 6	1	1	0	-0.3	-1	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLV 7	1	1	0	-0.3	1	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLV 8	1	1	0	-0.3	1	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLV 9	1	1	0	0.3	-1	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLV 10	1	1	0	0.3	-1	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLV 11	1	1	0	0.3	1	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLV 12	1	1	0	0.3	1	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLV 13	1	1	0	1	-0.3	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLV 14	1	1	0	1	-0.3	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLV 15	1	1	0	1	0.3	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLV 16	1	1	0	1	0.3	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia SLV fondazioni

Il nome compatto della famiglia è SLV FO.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT	X SLV	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
1	SLV FO 1	1	1	0	-1.1	-0.33	0	-1.1	0.33	-1.1	-0.33	0
2	SLV FO 2	1	1	0	-1.1	-0.33	0	1.1	-0.33	-1.1	-0.33	0
3	SLV FO 3	1	1	0	-1.1	0.33	0	-1.1	0.33	-1.1	0.33	0
4	SLV FO 4	1	1	0	-1.1	0.33	0	1.1	-0.33	-1.1	0.33	0
5	SLV FO 5	1	1	0	-0.33	-1.1	0	-0.33	1.1	-0.33	-1.1	0
6	SLV FO 6	1	1	0	-0.33	-1.1	0	0.33	-1.1	-0.33	-1.1	0
7	SLV FO 7	1	1	0	-0.33	1.1	0	-0.33	1.1	-0.33	1.1	0
8	SLV FO 8	1	1	0	-0.33	1.1	0	0.33	-1.1	-0.33	1.1	0
9	SLV FO 9	1	1	0	0.33	-1.1	0	-0.33	1.1	0.33	-1.1	0
10	SLV FO 10	1	1	0	0.33	-1.1	0	0.33	-1.1	0.33	-1.1	0
11	SLV FO 11	1	1	0	0.33	1.1	0	-0.33	1.1	0.33	1.1	0
12	SLV FO 12	1	1	0	0.33	1.1	0	0.33	-1.1	0.33	1.1	0
13	SLV FO 13	1	1	0	1.1	-0.33	0	-1.1	0.33	1.1	-0.33	0
14	SLV FO 14	1	1	0	1.1	-0.33	0	1.1	-0.33	1.1	-0.33	0
15	SLV FO 15	1	1	0	1.1	0.33	0	-1.1	0.33	1.1	0.33	0
16	SLV FO 16	1	1	0	1.1	0.33	0	1.1	-0.33	1.1	0.33	0

Famiglia Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano

Il nome compatto della famiglia è CRTFP.

Nome	Nome breve	R Ux	R Uy	R Rz
Rig. Ux+	CRTFP Ux+	1	0	0
Rig. Ux-	CRTFP Ux-	-1	0	0
Rig. Uy+	CRTFP Uy+	0	1	0
Rig. Uy-	CRTFP Uy-	0	-1	0
Rig. Rz+	CRTFP Rz+	0	0	1
Rig. Rz-	CRTFP Rz-	0	0	-1

4.2.3 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. [kN/m²]*
***Applicazione**: modalità con cui il carico è applicato alla superficie.*

Nome	Valori		
	Condizione	Valore	Applicazione
	Descrizione		
Carico soletta superiore	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	43	Verticale
	Eccezionali Qk	39.4	Verticale
	Eccezionali qki	0	Verticale
	Eccezionali qft	16.45	Verticale
Carico Acqua 142 cm	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	14.2	Verticale
	Eccezionali Qk	0	Verticale
	Eccezionali qki	0	Verticale
	Eccezionali qft	0	Verticale

4.2.4 Definizioni di carichi termici

***Nome**: nome identificativo della definizione di carico.*
***ΔT faccia interna**: variazione di temperatura della faccia interna dell'elemento rispetto alla temperatura di costruzione. [°C]*
***ΔT faccia esterna**: variazione di temperatura della faccia esterna dell'elemento rispetto alla temperatura di costruzione. [°C]*

Nome	ΔT faccia interna	ΔT faccia esterna
Variazione termica	25	15

4.2.5 Definizioni di carichi potenziali

***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 i.**: valore del carico pressorio alla quota iniziale. [kN/m²]*
***Quota i.**: quota assoluta in cui il carico pressorio assume il valore iniziale. [m]*
***Valore f.**: valore del carico pressorio alla quota finale. [kN/m²]*
***Quota f.**: quota assoluta in cui il carico pressorio assume il valore finale. [m]*

Nome	Valori				
	Condizione	Valore i.	Quota i.	Valore f.	Quota f.
	Descrizione				

Nome	Valori				
	Condizione	Valore i.	Quota i.	Valore f.	Quota f.
	Descrizione				
carico piedritti	Pesi strutturali	0	0	0	0
	Permanenti portati	0	0	0	0
	Eccezionali Qk	17.9	2.9	8.5	0
	Eccezionali qki	17.9	2.9	17.9	0
	Eccezionali qft	0	0	0	0

4.3 Quote

4.3.1 Livelli

Descrizione breve*: nome sintetico assegnato al livello.*
Descrizione*: nome assegnato al livello.*
Quota*: quota superiore espressa nel sistema di riferimento assoluto. [m]*
Spessore*: spessore del livello. [m]*

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	0	0
L2	Piano 1	2.9	0

4.3.2 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. [m]*
Quota 2*: riferimento della seconda quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*

Descrizione breve	Descrizione	Quota 1	Quota 2
T1	Fondazione - Piano 1	Fondazione	Piano 1

4.4 Sondaggi del sito

Vengono elencati in modo sintetico tutti i sondaggi risultanti dalle verticali di indagine condotte in sito, con l'indicazione dei terreni incontrati, degli spessori e dell'eventuale falda acquifera.
Nome attribuito al sondaggio: Sondaggio
Coordinate planimetriche del sondaggio nel sistema globale scelto: 0, 0
Quota della sommità del sondaggio (P.C.) nel sistema globale scelto: 600

I valori sono espressi in m

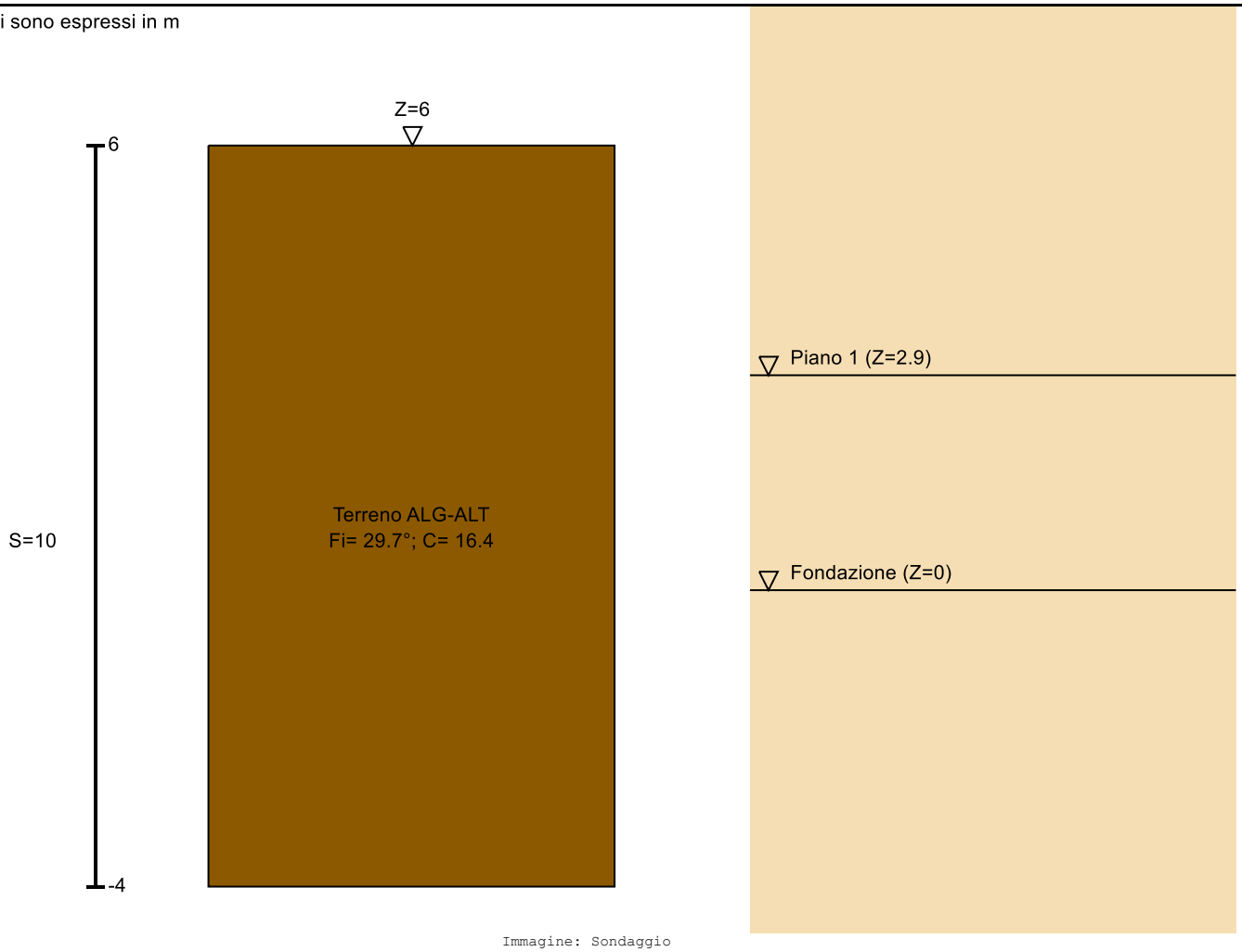


Immagine: Sondaggio

Stratigrafie

Terreno: *terreno mediamente uniforme presente nello strato.*
Sp.: *spessore dello strato. [m]*
Liqf: *indica se considerare lo strato come liquefacibile nelle combinazioni sismiche.Con 'Da verifica' viene considerato quanto risulta dalla verifica condotta a fine calcolo solutore.*
Kor,i: *coefficiente K orizzontale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [kN/m³]*
Kor,s: *coefficiente K orizzontale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [kN/m³]*
Kve,i: *coefficiente K verticale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [kN/m³]*
Kve,s: *coefficiente K verticale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [kN/m³]*
Eel,s: *modulo elastico al livello superiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [kN/m²]*
Eel,i: *modulo elastico al livello inferiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [kN/m²]*
Eed,s: *modulo edometrico al livello superiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [kN/m²]*
Eed,i: *modulo edometrico al livello inferiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [kN/m²]*
CC,s: *coefficiente di compressione vergine CC al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.*
CC,i: *coefficiente di compressione vergine CC al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.*
CR,s: *coefficiente di ricompressione CR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.*
CR,i: *coefficiente di ricompressione CR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.*
E0,s: *indice dei vuoti E0 al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.*
E0,i: *indice dei vuoti E0 al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.*
OCR,s: *indice di sovraconsolidazione OCR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.*
OCR,i: *indice di sovraconsolidazione OCR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.*

Terreno	Sp.	Liqf	Kor,i	Kor,s	Kve,i	Kve,s	Eel,s	Eel,i	Eed,s	Eed,i	CC,s	CC,i	CR,s	CR,i	E0,s	E0,i	OCR,s	OCR,i
Terreno ALG-ALT	10	No	15000	10000	10000	10000	90000	90000	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1

4.5 Elementi di input

4.5.1 Fili fissi

4.5.1.1 Fili fissi di piano

Livello: *quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
Punto: *punto di inserimento.*
X: *coordinata X. [m]*
Y: *coordinata Y. [m]*

***Estradosso**: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [m]*
***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.
	X	Y				
L1	-0.831	-0.484	0	90	Piano	1
L1	31.769	-0.484	0	90	Piano	3

Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.
	X	Y				
L1	-0.831	3.916	0	270	Piano	2
L1	31.769	3.916	0	270	Piano	4

4.5.2 Piastre C.A.

4.5.2.1 Piastre C.A. di piano

***Livello**: quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Sp.**: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [m]*
***Punti**: punti di definizione in pianta.*
***I.**: indice del punto corrente nell'insieme dei punti di definizione dell'elemento.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Estr.**: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [m]*
***Mat.**: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.*
***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 sovraresistenza da assicurare in verifica.*
***S.Z**: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.*
***P.sup.**: peso per unità di superficie. [kN/m²]*
***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	0.4	1	-0.831	-0.484	0	C32/40	Carico Acqua 142 cm		Variazione termica	0	No	10		
		2	31.769	-0.484										
		3	31.769	3.916										
		4	-0.831	3.916										
L2	0.4	1	31.769	-0.484	0	C32/40	Carico soletta superiore		Variazione termica	0	No	10		
		2	31.769	3.916										
		3	-0.831	3.916										
		4	-0.831	-0.484										

4.5.3 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. [m]*
***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.*
***Angolo pendio**: angolo del pendio rispetto l'orizzontale; il valore deve essere positivo per opere in sommità di un pendio mentre deve essere negativo per opere al piede di un pendio. [deg]*
***K verticale**: coefficiente di sottofondo verticale del letto di molle. [kN/m³]*
***Limite compressione**: pressione limite di plasticizzazione a compressione del letto di molle. [kN/m²]*
***Limite trazione**: pressione limite di plasticizzazione a trazione del letto di molle. [kN/m²]*

Descrizione breve	Stratigrafia			Angolo pendio	K verticale	Limite compressione	Limite trazione
	Sondaggio	Estradosso	Deformazione volumetrica				
FS1	Piu' vicino in sito	0		0	Default (30000)	Default (1000)	Default (0.1)

4.5.4 Pareti C.A.

***Tr.**: riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.*
***Sp.**: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [m]*
***P.i.**: posizione del punto di inserimento rispetto ad una sezione verticale, vista dal punto iniziale verso il punto finale.*
***Punto i.**: punto iniziale in pianta.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Punto f.**: punto finale in pianta.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Mat.**: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.*
***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 sovraresistenza da assicurare in verifica.*
***S.Z**: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.*
***Aperture**: Riferimenti a tutti gli elementi che forano la parete.*

Tr.	Sp.	P.i.	Punto i.	Punto f.	Mat.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	Aperture

			X	Y	X	Y						
T1	0.4	Centro	31.769	-0.484	-0.831	-0.484	C32/40	carico piedritti	Variazione termica	0	No	
T1	0.4	Centro	-0.831	3.916	31.769	3.916	C32/40	carico piedritti	Variazione termica	0	No	

4.5.5 Carichi terreno

4.5.5.1 Carichi terreno di piano

***Liv.**: quota superiore del punto di inserimento iniziale. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Q. lim. inf.**: quota limite inferiore del diagramma di spinta. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***P.ini.**: punto di inserimento iniziale.*
* ***X**: coordinata X. [m]*
* ***Y**: coordinata Y. [m]*
***P.fin.**: punto di inserimento finale.*
* ***X**: coordinata X. [m]*
* ***Y**: coordinata Y. [m]*
***Dim.**: dimensione del simbolo. [m]*
***Pos.**: posizione del terreno rispetto ai due punti di definizione.*
***Ang.**: angolo di inclinazione, rispetto l'orizzontale, del profilo superiore del terreno nella direzione normale alla parete. [deg]*
***Terreno**: riferimento alla definizione di un terreno.*
***Metodo spinta terra**: metodo di valutazione della spinta del terreno: "Spinta a riposo Ko + Wood" per muri rigidamente vincolati; "Mononobe-Okabe" per muri liberi al piede.*
***Distr. sp. sism.**: distribuzione della spinta sismica del terreno: "Costante" per muri rigidamente vincolati; "Litostatico", "Litostatico inverso" per muri liberi al piede.*
***Coeff. Bm**: coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito. Per muri che non siano in grado di subire spostamenti relativi rispetto al terreno o in presenza di terreni non coesivi saturi, il coefficiente assume valore unitario. Il valore è adimensionale.*
***Falda**: permette di definire l'eventuale falda freatica.*
***Sovr.**: riferimento alla definizione di un carico di superficie, pensato uniformemente distribuito al di sopra del terreno. Accetta anche il valore "Nessuno".*

Liv.	Q. lim. inf.	P.ini.		P.fin.		Dim.	Pos.	Ang.	Terreno	Metodo spinta terra	Distr. sp. sism.	Coeff. Bm	Falda	Sovr.
		X	Y	X	Y									
L2		-0.831	3.916	31.769	3.916	Default (1)	Sinistra	0	Terreno ALG-ALT	Spinta a riposo Ko + Wood	Costante	1		
L2		31.769	-0.484	-0.831	-0.484	Default (1)	Sinistra	0	Terreno ALG-ALT	Spinta a riposo Ko + Wood	Costante	1		

5 Dati di modellazione

5.1 Nodi

5.1.1 Nodi di definizione

***Indice**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*
***Posizione**: coordinate del nodo.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Z**: coordinata Z. [m]*

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
2	-0.831	-0.484	0	3	-0.036	-0.484	0	4	0.759	-0.484	0	5	1.555	-0.484	0
6	2.35	-0.484	0	7	3.145	-0.484	0	8	3.94	-0.484	0	9	4.735	-0.484	0
10	5.53	-0.484	0	11	6.325	-0.484	0	12	7.12	-0.484	0	13	7.915	-0.484	0
14	8.711	-0.484	0	15	9.506	-0.484	0	16	10.301	-0.484	0	17	11.096	-0.484	0
18	11.891	-0.484	0	19	12.686	-0.484	0	20	13.481	-0.484	0	21	14.276	-0.484	0
22	15.072	-0.484	0	23	15.867	-0.484	0	24	16.662	-0.484	0	25	17.457	-0.484	0
26	18.252	-0.484	0	27	19.047	-0.484	0	28	19.842	-0.484	0	29	20.637	-0.484	0
30	21.433	-0.484	0	31	22.228	-0.484	0	32	23.023	-0.484	0	33	23.818	-0.484	0
34	24.613	-0.484	0	35	25.408	-0.484	0	36	26.203	-0.484	0	37	26.998	-0.484	0
38	27.794	-0.484	0	39	28.589	-0.484	0	40	29.384	-0.484	0	41	30.179	-0.484	0
42	30.974	-0.484	0	43	31.769	-0.484	0	44	-0.831	0.396	0	45	-0.036	0.396	0
46	0.759	0.396	0	47	1.555	0.396	0	48	2.35	0.396	0	49	3.145	0.396	0
50	3.94	0.396	0	51	4.735	0.396	0	52	5.53	0.396	0	53	6.325	0.396	0
54	7.12	0.396	0	55	7.915	0.396	0	56	8.711	0.396	0	57	9.506	0.396	0
58	10.301	0.396	0	59	11.096	0.396	0	60	11.891	0.396	0	61	12.686	0.396	0
62	13.481	0.396	0	63	14.276	0.396	0	64	15.072	0.396	0	65	15.867	0.396	0
66	16.662	0.396	0	67	17.457	0.396	0	68	18.252	0.396	0	69	19.047	0.396	0
70	19.842	0.396	0	71	20.637	0.396	0	72	21.433	0.396	0	73	22.228	0.396	0
74	23.023	0.396	0	75	23.818	0.396	0	76	24.613	0.396	0	77	25.408	0.396	0
78	26.203	0.396	0	79	26.998	0.396	0	80	27.794	0.396	0	81	28.589	0.396	0
82	29.384	0.396	0	83	30.179	0.396	0	84	30.974	0.396	0	85	31.769	0.396	0
86	-0.831	1.276	0	87	-0.036	1.276	0	88	0.759	1.276	0	89	1.555	1.276	0
90	2.35	1.276	0	91	3.145	1.276	0	92	3.94	1.276	0	93	4.735	1.276	0
94	5.53	1.276	0	95	6.325	1.276	0	96	7.12	1.276	0	97	7.915	1.276	0
98	8.711	1.276	0	99	9.506	1.276	0	100	10.301	1.276	0	101	11.096	1.276	0
102	11.891	1.276	0	103	12.686	1.276	0	104	13.481	1.276	0	105	14.276	1.276	0
106	15.072	1.276	0	107	15.867	1.276	0	108	16.662	1.276	0	109	17.457	1.276	0
110	18.252	1.276	0	111	19.047	1.276	0	112	19.842	1.276	0	113	20.637	1.276	0
114	21.433	1.276	0	115	22.228	1.276	0	116	23.023	1.276	0	117	23.818	1.276	0
118	24.613	1.276	0	119	25.408	1.276	0	120	26.203	1.276	0	121	26.998	1.276	0
122	27.794	1.276	0	123	28.589	1.276	0	124	29.384	1.276	0	125	30.179	1.276	0
126	30.974	1.276	0	127	31.769	1.276	0	128	15.469	1.716	0	129	-0.831	2.156	0
130	-0.036	2.156	0	131	0.759	2.156	0	132	1.555	2.156	0	133	2.35	2.156	0
134	3.145	2.156	0	135	3.94	2.156	0	136	4.735	2.156	0	137	5.53	2.156	0
138	6.325	2.156	0	139	7.12	2.156	0	140	7.915	2.156	0	141	8.711	2.156	0
142	9.506	2.156	0	143	10.301	2.156	0	144	11.096	2.156	0	145	11.891	2.156	0
146	12.686	2.156	0	147	13.481	2.156	0	148	14.276	2.156	0	149	15.072	2.156	0
150	15.867	2.156	0	151	16.662	2.156	0	152	17.457	2.156	0	153	18.252	2.156	0
154	19.047	2.156	0	155	19.842	2.156	0	156	20.637	2.156	0	157	21.433	2.156	0
158	22.228	2.156	0	159	23.023	2.156	0	160	23.818	2.156	0	161	24.613	2.156	0
162	25.408	2.156	0	163	26.203	2.156	0	164	26.998	2.156	0	165	27.794	2.156	0
166	28.589	2.156	0	167	29.384	2.156	0	168	30.179	2.156	0	169	30.974	2.156	0
170	31.769	2.156	0	171	-0.831	3.036	0	172	-0.036	3.036	0	173	0.759	3.036	0
174	1.555	3.036	0	175	2.35	3.036	0	176	3.145	3.036	0	177	3.94	3.036	0
178	4.735	3.036	0	179	5.53	3.036	0	180	6.325	3.036	0	181	7.12	3.036	0
182	7.915	3.036	0	183	8.711	3.036	0	184	9.506	3.036	0	185	10.301	3.036	0
186	11.096	3.036	0	187	11.891	3.036	0	188	12.686	3.036	0	189	13.481	3.036	0
190	14.276	3.036	0	191	15.072	3.036	0	192	15.867	3.036	0	193	16.662	3.036	0
194	17.457	3.036	0	195	18.252	3.036	0	196	19.047	3.036	0	197	19.842	3.036	0
198	20.637	3.036	0	199	21.433	3.036	0	200	22.228	3.036	0	201	23.023	3.036	0
202	23.818	3.036	0	203	24.613	3.036	0	204	25.408	3.036	0	205	26.203	3.036	0
206	26.998	3.036	0	207	27.794	3.036	0	208	28.589	3.036	0	209	29.384	3.036	0
210	30.179	3.036	0	211	30.974	3.036	0	212	31.769	3.036	0	213	-0.831	3.916	0
214	-0.036	3.916	0	215	0.759	3.916	0	216	1.555	3.916	0	217	2.35	3.916	0
218	3.145	3.916	0	219	3.94	3.916	0	220	4.735	3.916	0	221	5.53	3.916	0
222	6.325	3.916	0	223	7.12	3.916	0	224	7.915	3.916	0	225	8.711	3.916	0
226	9.506	3.916	0	227	10.301	3.916	0	228	11.096	3.916	0	229	11.891	3.916	0
230	12.686	3.916	0	231	13.481	3.916	0	232	14.276	3.916	0	233	15.072	3.916	0
234	15.867	3.916	0	235	16.662	3.916	0	236	17.457	3.916	0	237	18.252	3.916	0
238	19.047	3.916	0	239	19.842	3.916	0	240	20.637	3.916	0	241	21.433	3.916	0
242	22.228	3.916	0	243	23.023	3.916	0	244	23.818	3.916	0	245	24.613	3.916	0
246	25.408	3.916	0	247	26.203	3.916	0	248	26.998	3.916	0	249	27.794	3.916	0
250	28.589	3.916	0	251	29.384	3.916	0	252	30.179	3.916	0	253	30.974	3.916	0
254	31.769	3.916	0	255	-0.831	-0.484	0.725	256	-0.036	-0.484	0.725	257	0.759	-0.484	0.725
258	1.555	-0.484	0.725	259	2.35	-0.484	0.725	260	3.145	-0.484	0.725	261	3.94	-0.484	0.725
262	4.735	-0.484	0.725	263	5.53	-0.484	0.725	264	6.325	-0.484	0.725	265	7.12	-0.484	0.725
266	7.915	-0.484	0.725	267	8.711	-0.484	0.725	268	9.506	-0.484	0.725	269	10.301	-0.484	0.725
270	11.096	-0.484	0.725	271	11.891	-0.484	0.725	272	12.686	-0.484	0.725	273	13.481	-0.484	0.725
274	14.276	-0.484	0.725	275	15.072	-0.484	0.725	276	15.867	-0.484	0.725	277	16.662	-0.484	0.725
278	17.457	-0.484	0.725	279	18.252	-0.484	0.725	280	19.047	-0.484	0.725	281	19.842	-0.484	0.725
282	20.637	-0.484	0.725	283	21.433	-0.484	0.725	284	22.228	-0.484	0.725	285	23.023	-0.484	0.725
286	23.818	-0.484	0.725	287	24.613	-0.484	0.725	288	25.408	-0.484	0.725	289	26.203	-0.484	0.725
290	26.998	-0.484	0.725	291	27.794	-0.484	0.725	292	28.589	-0.484	0.725	293	29.384	-0.484	0.725
294	30.179	-0.484	0.725	295	30.974	-0.484	0.725	296	31.769	-0.484	0.725	297	-0.831	3.916	0.725

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
298	-0.036	3.916	0.725	299	0.759	3.916	0.725	300	1.555	3.916	0.725	301	2.35	3.916	0.725
302	3.145	3.916	0.725	303	3.94	3.916	0.725	304	4.735	3.916	0.725	305	5.53	3.916	0.725
306	6.325	3.916	0.725	307	7.12	3.916	0.725	308	7.915	3.916	0.725	309	8.711	3.916	0.725
310	9.506	3.916	0.725	311	10.301	3.916	0.725	312	11.096	3.916	0.725	313	11.891	3.916	0.725
314	12.686	3.916	0.725	315	13.481	3.916	0.725	316	14.276	3.916	0.725	317	15.072	3.916	0.725
318	15.867	3.916	0.725	319	16.662	3.916	0.725	320	17.457	3.916	0.725	321	18.252	3.916	0.725
322	19.047	3.916	0.725	323	19.842	3.916	0.725	324	20.637	3.916	0.725	325	21.433	3.916	0.725
326	22.228	3.916	0.725	327	23.023	3.916	0.725	328	23.818	3.916	0.725	329	24.613	3.916	0.725
330	25.408	3.916	0.725	331	26.203	3.916	0.725	332	26.998	3.916	0.725	333	27.794	3.916	0.725
334	28.589	3.916	0.725	335	29.384	3.916	0.725	336	30.179	3.916	0.725	337	30.974	3.916	0.725
338	31.769	3.916	0.725	339	-0.831	-0.484	1.45	340	-0.036	-0.484	1.45	341	0.759	-0.484	1.45
342	1.555	-0.484	1.45	343	2.35	-0.484	1.45	344	3.145	-0.484	1.45	345	3.94	-0.484	1.45
346	4.735	-0.484	1.45	347	5.53	-0.484	1.45	348	6.325	-0.484	1.45	349	7.12	-0.484	1.45
350	7.915	-0.484	1.45	351	8.711	-0.484	1.45	352	9.506	-0.484	1.45	353	10.301	-0.484	1.45
354	11.096	-0.484	1.45	355	11.891	-0.484	1.45	356	12.686	-0.484	1.45	357	13.481	-0.484	1.45
358	14.276	-0.484	1.45	359	15.072	-0.484	1.45	360	15.867	-0.484	1.45	361	16.662	-0.484	1.45
362	17.457	-0.484	1.45	363	18.252	-0.484	1.45	364	19.047	-0.484	1.45	365	19.842	-0.484	1.45
366	20.637	-0.484	1.45	367	21.433	-0.484	1.45	368	22.228	-0.484	1.45	369	23.023	-0.484	1.45
370	23.818	-0.484	1.45	371	24.613	-0.484	1.45	372	25.408	-0.484	1.45	373	26.203	-0.484	1.45
374	26.998	-0.484	1.45	375	27.794	-0.484	1.45	376	28.589	-0.484	1.45	377	29.384	-0.484	1.45
378	30.179	-0.484	1.45	379	30.974	-0.484	1.45	380	31.769	-0.484	1.45	381	-0.831	3.916	1.45
382	-0.036	3.916	1.45	383	0.759	3.916	1.45	384	1.555	3.916	1.45	385	2.35	3.916	1.45
386	3.145	3.916	1.45	387	3.94	3.916	1.45	388	4.735	3.916	1.45	389	5.53	3.916	1.45
390	6.325	3.916	1.45	391	7.12	3.916	1.45	392	7.915	3.916	1.45	393	8.711	3.916	1.45
394	9.506	3.916	1.45	395	10.301	3.916	1.45	396	11.096	3.916	1.45	397	11.891	3.916	1.45
398	12.686	3.916	1.45	399	13.481	3.916	1.45	400	14.276	3.916	1.45	401	15.072	3.916	1.45
402	15.867	3.916	1.45	403	16.662	3.916	1.45	404	17.457	3.916	1.45	405	18.252	3.916	1.45
406	19.047	3.916	1.45	407	19.842	3.916	1.45	408	20.637	3.916	1.45	409	21.433	3.916	1.45
410	22.228	3.916	1.45	411	23.023	3.916	1.45	412	23.818	3.916	1.45	413	24.613	3.916	1.45
414	25.408	3.916	1.45	415	26.203	3.916	1.45	416	26.998	3.916	1.45	417	27.794	3.916	1.45
418	28.589	3.916	1.45	419	29.384	3.916	1.45	420	30.179	3.916	1.45	421	30.974	3.916	1.45
422	31.769	3.916	1.45	423	-0.831	-0.484	2.175	424	-0.036	-0.484	2.175	425	0.759	-0.484	2.175
426	1.555	-0.484	2.175	427	2.35	-0.484	2.175	428	3.145	-0.484	2.175	429	3.94	-0.484	2.175
430	4.735	-0.484	2.175	431	5.53	-0.484	2.175	432	6.325	-0.484	2.175	433	7.12	-0.484	2.175
434	7.915	-0.484	2.175	435	8.711	-0.484	2.175	436	9.506	-0.484	2.175	437	10.301	-0.484	2.175
438	11.096	-0.484	2.175	439	11.891	-0.484	2.175	440	12.686	-0.484	2.175	441	13.481	-0.484	2.175
442	14.276	-0.484	2.175	443	15.072	-0.484	2.175	444	15.867	-0.484	2.175	445	16.662	-0.484	2.175
446	17.457	-0.484	2.175	447	18.252	-0.484	2.175	448	19.047	-0.484	2.175	449	19.842	-0.484	2.175
450	20.637	-0.484	2.175	451	21.433	-0.484	2.175	452	22.228	-0.484	2.175	453	23.023	-0.484	2.175
454	23.818	-0.484	2.175	455	24.613	-0.484	2.175	456	25.408	-0.484	2.175	457	26.203	-0.484	2.175
458	26.998	-0.484	2.175	459	27.794	-0.484	2.175	460	28.589	-0.484	2.175	461	29.384	-0.484	2.175
462	30.179	-0.484	2.175	463	30.974	-0.484	2.175	464	31.769	-0.484	2.175	465	-0.831	3.916	2.175
466	-0.036	3.916	2.175	467	0.759	3.916	2.175	468	1.555	3.916	2.175	469	2.35	3.916	2.175
470	3.145	3.916	2.175	471	3.94	3.916	2.175	472	4.735	3.916	2.175	473	5.53	3.916	2.175
474	6.325	3.916	2.175	475	7.12	3.916	2.175	476	7.915	3.916	2.175	477	8.711	3.916	2.175
478	9.506	3.916	2.175	479	10.301	3.916	2.175	480	11.096	3.916	2.175	481	11.891	3.916	2.175
482	12.686	3.916	2.175	483	13.481	3.916	2.175	484	14.276	3.916	2.175	485	15.072	3.916	2.175
486	15.867	3.916	2.175	487	16.662	3.916	2.175	488	17.457	3.916	2.175	489	18.252	3.916	2.175
490	19.047	3.916	2.175	491	19.842	3.916	2.175	492	20.637	3.916	2.175	493	21.433	3.916	2.175
494	22.228	3.916	2.175	495	23.023	3.916	2.175	496	23.818	3.916	2.175	497	24.613	3.916	2.175
498	25.408	3.916	2.175	499	26.203	3.916	2.175	500	26.998	3.916	2.175	501	27.794	3.916	2.175
502	28.589	3.916	2.175	503	29.384	3.916	2.175	504	30.179	3.916	2.175	505	30.974	3.916	2.175
506	31.769	3.916	2.175	507	-0.831	-0.484	2.9	508	-0.036	-0.484	2.9	509	0.759	-0.484	2.9
510	1.555	-0.484	2.9	511	2.35	-0.484	2.9	512	3.145	-0.484	2.9	513	3.94	-0.484	2.9
514	4.735	-0.484	2.9	515	5.53	-0.484	2.9	516	6.325	-0.484	2.9	517	7.12	-0.484	2.9
518	7.915	-0.484	2.9	519	8.711	-0.484	2.9	520	9.506	-0.484	2.9	521	10.301	-0.484	2.9
522	11.096	-0.484	2.9	523	11.891	-0.484	2.9	524	12.686	-0.484	2.9	525	13.481	-0.484	2.9
526	14.276	-0.484	2.9	527	15.072	-0.484	2.9	528	15.867	-0.484	2.9	529	16.662	-0.484	2.9
530	17.457	-0.484	2.9	531	18.252	-0.484	2.9	532	19.047	-0.484	2.9	533	19.842	-0.484	2.9
534	20.637	-0.484	2.9	535	21.433	-0.484	2.9	536	22.228	-0.484	2.9	537	23.023	-0.484	2.9
538	23.818	-0.484	2.9	539	24.613	-0.484	2.9	540	25.408	-0.484	2.9	541	26.203	-0.484	2.9
542	26.998	-0.484	2.9	543	27.794	-0.484	2.9	544	28.589	-0.484	2.9	545	29.384	-0.484	2.9
546	30.179	-0.484	2.9	547	30.974	-0.484	2.9	548	31.769	-0.484	2.9	549	-0.831	0.396	2.9
550	-0.036	0.396	2.9	551	0.759	0.396	2.9	552	1.555	0.396	2.9	553	2.35	0.396	2.9
554	3.145	0.396	2.9	555	3.94	0.396	2.9	556	4.735	0.396	2.9	557	5.53	0.396	2.9
558	6.325	0.396	2.9	559	7.12	0.396	2.9	560	7.915	0.396	2.9	561	8.711	0.396	2.9
562	9.506	0.396	2.9	563	10.301	0.396	2.9	564	11.096	0.396	2.9	565	11.891	0.396	2.9
566	12.686	0.396	2.9	567	13.481	0.396	2.9	568	14.276	0.396	2.9	569	15.072	0.396	2.9
570	15.867	0.396	2.9	571	16.662	0.396	2.9	572	17.457	0.396	2.9	573	18.252	0.396	2.9
574	19.047	0.396	2.9	575	19.842	0.396	2.9	576	20.637	0.396	2.9	577	21.433	0.396	2.9
578	22.228	0.396	2.9	579	23.023	0.396	2.9	580	23.818	0.396	2.9	581	24.613	0.396	2.9
582	25.408	0.396	2.9	583	26.203	0.396	2.9	584	26.998	0.396	2.9	585	27.794	0.396	2.9
586	28.589	0.396	2.9	587	29.384	0.396	2.9	588	30.179	0.396	2.9	589	30.974	0.396	2.9
590	31.769	0.396	2.9	591	-0.831	1.276	2.9	592	-0.036	1.276	2.9	593	0.759	1.276	2.9
594	1.555	1.276	2.9	595	2.35	1.276	2.9	596	3.145	1.276	2.9	597	3.94	1.276	2.9
598	4.735	1.276	2.9	599	5.53	1.276	2.9	600	6.325	1.276	2.9	601	7.12	1.276	2.9
602	7.915	1.276	2.9	603	8.711	1.276	2.9	604	9.506	1.276	2.9	605	10.301	1.276	2.9
606	11.096	1.276	2.9	607	11.891	1.276	2.9	608	12.686	1.276	2.9	609	13.481	1.276	2.9
610	14.276	1.276	2.9	611	15.072	1.276	2.9	612	15.867	1.276	2.9	613	16.662	1.276	2.9
614	17.457	1.276	2.9	615	18.252	1.276	2.9	616	19.047	1.276	2.9	617	19.842	1.276	2.9
618	20.637	1.276	2.9	619	21.433	1.276	2.9	620	22.228	1.276	2.9	621	23.023	1.276	2.9
622	23.818	1.276	2.9	623	24.613	1.276	2.9	624	25.408	1.276	2.9	625	26.203	1.276	2.9
626	26.998	1.276	2.9	627	27.794	1.276	2.9	628	28.589	1.276	2.9	629	29.384	1.276	2.9
630	30.179	1.276	2.9	631	30.974	1.276	2.9	632	31.769	1.276	2.9	633	15.469	1.716	2.9
634	-0.831	2.156	2.9	635	-0.036	2.156	2.9	636	0.759	2.156	2.9	637	1.555	2.156	2.9
638	2.35	2.156	2.9	639	3.145	2.156	2.9	640	3.94	2.156	2.9	641	4.735	2.156	2.9
642	5.53	2.156	2.9	643	6.325	2.156	2.9	644	7.12	2.156	2.9	645	7.915	2.156	2.9
646	8.711	2.156	2.9	647	9.506	2.156	2.9	648	10.301	2.156	2.9	649	11.096	2.156	2.9
650	11.891	2.156	2.9	651	12.686	2.156	2.9	652	13.481	2.156	2.9	653	14.276	2.156	2.9
654	15.072	2.156	2.9	655	15.867	2.156	2.9	656	16.662	2.156	2.9	657	17.457	2.156	2.9
658	18.252	2.156	2.9	659	19.047	2.156	2.9	660	19.842	2.156	2.9	661	20.637	2.156	2.9
662	21.433	2.156	2.9	663	22.228	2.156	2.9	664	23.023	2.156	2.9	665	23.818	2.156	2.9
666	24.613	2.156	2.9	667	25.408	2.156	2.9	668	26.203	2.156	2.9	669	26.998	2.156	2.9
670	27.794	2.156	2.9	671	28.589	2.156	2.9	672	29.384	2.156	2.9	673	30.179	2.156	2.9
674	30.974	2.156	2.9	675	31.769	2.156	2.9	676	-0.831	3.036	2.9	677	-0.036	3.036	2.9
678	0.759	3.036	2.9	679	1.555	3.036	2.9	680	2.35	3.036	2.9	681	3.145	3.036	2.9
682	3.94	3.036	2.9	683	4.735	3.036	2.9	684	5.53	3.036	2.9	685	6.325	3.036	2.9
686	7.12	3.036	2.9	687	7.915	3.036	2.9	688	8.711	3.036	2.9	689	9.506	3.036	2.9

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
690	10.301	3.036	2.9	691	11.096	3.036	2.9	692	11.891	3.036	2.9	693	12.686	3.036	2.9
694	13.481	3.036	2.9	695	14.276	3.036	2.9	696	15.072	3.036	2.9	697	15.867	3.036	2.9
698	16.662	3.036	2.9	699	17.457	3.036	2.9	700	18.252	3.036	2.9	701	19.047	3.036	2.9
702	19.842	3.036	2.9	703	20.637	3.036	2.9	704	21.433	3.036	2.9	705	22.228	3.036	2.9
706	23.023	3.036	2.9	707	23.818	3.036	2.9	708	24.613	3.036	2.9	709	25.408	3.036	2.9
710	26.203	3.036	2.9	711	26.998	3.036	2.9	712	27.794	3.036	2.9	713	28.589	3.036	2.9
714	29.384	3.036	2.9	715	30.179	3.036	2.9	716	30.974	3.036	2.9	717	31.769	3.036	2.9
718	-0.831	3.916	2.9	719	-0.036	3.916	2.9	720	0.759	3.916	2.9	721	1.555	3.916	2.9
722	2.35	3.916	2.9	723	3.145	3.916	2.9	724	3.94	3.916	2.9	725	4.735	3.916	2.9
726	5.53	3.916	2.9	727	6.325	3.916	2.9	728	7.12	3.916	2.9	729	7.915	3.916	2.9
730	8.711	3.916	2.9	731	9.506	3.916	2.9	732	10.301	3.916	2.9	733	11.096	3.916	2.9
734	11.891	3.916	2.9	735	12.686	3.916	2.9	736	13.481	3.916	2.9	737	14.276	3.916	2.9
738	15.072	3.916	2.9	739	15.867	3.916	2.9	740	16.662	3.916	2.9	741	17.457	3.916	2.9
742	18.252	3.916	2.9	743	19.047	3.916	2.9	744	19.842	3.916	2.9	745	20.637	3.916	2.9
746	21.433	3.916	2.9	747	22.228	3.916	2.9	748	23.023	3.916	2.9	749	23.818	3.916	2.9
750	24.613	3.916	2.9	751	25.408	3.916	2.9	752	26.203	3.916	2.9	753	26.998	3.916	2.9
754	27.794	3.916	2.9	755	28.589	3.916	2.9	756	29.384	3.916	2.9	757	30.179	3.916	2.9
758	30.974	3.916	2.9	759	31.769	3.916	2.9								

5.2 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. [kN]*
***Fy**: componente della forza lungo l'asse Y. [kN]*
***Fz**: componente della forza lungo l'asse Z. [kN]*
***Mx**: componente del momento attorno all'asse X. [kN*m]*
***My**: componente del momento attorno all'asse Y. [kN*m]*
***Mz**: componente del momento attorno all'asse Z. [kN*m]*

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1	213	Eccezionali Qk	0	-1.4E0	0	0	0	0	2	297	Eccezionali Qk	0	-3.1E0	0	0	0	0
3	298	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	4	214	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
5	213	Eccezionali qki	0	-2.58	0	0	0	0	6	297	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
7	298	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	8	214	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
9	213	Pesi strutturali	0	-9.9E-2	0	0	0	0	10	214	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0
11	297	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	12	298	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
13	297	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	14	298	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
15	297	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	16	298	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
17	299	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	18	215	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
19	299	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	20	215	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
21	215	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	22	299	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
23	299	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	24	299	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
25	300	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	26	216	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
27	300	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	28	216	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
29	216	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	30	300	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
31	300	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	32	300	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
33	301	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	34	217	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
35	301	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	36	217	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
37	217	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	38	301	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
39	301	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	40	301	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
41	302	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	42	218	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
43	302	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	44	218	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
45	218	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	46	302	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
47	302	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	48	302	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
49	303	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	50	219	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
51	303	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	52	219	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
53	219	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	54	303	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
55	303	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	56	303	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
57	304	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	58	220	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
59	304	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	60	220	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
61	220	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	62	304	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
63	304	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	64	304	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
65	305	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	66	221	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
67	305	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	68	221	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
69	221	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	70	305	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
71	305	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	72	305	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
73	306	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	74	222	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
75	306	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	76	222	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
77	222	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	78	306	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
79	306	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	80	306	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
81	307	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	82	223	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
83	307	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	84	223	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
85	223	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	86	307	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
87	307	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	88	307	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
89	308	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	90	224	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
91	308	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	92	224	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
93	224	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	94	308	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
95	308	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	96	308	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
97	309	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	98	225	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
99	309	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	100	225	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
101	225	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	102	309	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
103	309	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	104	309	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
105	310	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	106	226	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
107	310	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	108	226	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
109	226	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	110	310	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
111	310	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	112	310	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
113	311	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	114	227	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
115	311	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	116	227	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
117	227	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	118	311	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
119	311	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	120	311	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
121	312	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	122	228	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
123	312	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	124	228	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
125	228	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	126	312	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
127	312	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	128	312	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
129	313	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	130	229	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
131	313	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	132	229	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
133	229	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	134	313	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
135	313	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	136	313	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
137	314	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	138	230	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
139	314	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	140	230	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
141	230	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	142	314	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
143	314	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	144	314	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
145	315	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	146	231	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
147	315	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	148	231	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
149	231	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	150	315	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
151	315	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	152	315	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
153	316	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	154	232	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
155	316	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	156	232	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
157	232	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	158	316	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
159	316	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	160	316	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
161	317	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	162	233	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
163	317	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	164	233	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
165	233	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	166	317	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
167	317	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	168	317	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
169	318	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	170	234	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
171	318	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	172	234	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
173	234	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	174	318	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
175	318	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	176	318	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
177	319	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	178	235	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
179	319	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	180	235	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
181	235	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	182	319	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
183	319	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	184	319	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
185	320	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	186	236	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
187	320	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	188	236	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
189	236	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	190	320	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
191	320	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	192	320	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
193	321	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	194	237	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
195	321	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	196	237	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
197	237	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	198	321	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
199	321	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	200	321	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
201	322	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	202	238	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
203	322	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	204	238	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
205	238	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	206	322	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
207	322	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	208	322	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
209	323	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	210	239	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
211	323	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	212	239	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
213	239	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	214	323	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
215	323	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	216	323	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
217	324	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	218	240	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
219	324	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	220	240	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
221	240	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	222	324	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
223	324	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	224	324	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
225	325	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	226	241	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
227	325	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	228	241	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
229	241	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	230	325	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
231	325	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	232	325	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
233	326	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	234	242	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
235	326	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	236	242	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
237	242	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	238	326	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
239	326	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	240	326	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
241	327	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	242	243	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
243	327	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	244	243	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
245	243	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	246	327	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
247	327	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	248	327	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
249	328	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	250	244	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
251	328	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	252	244	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
253	244	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	254	328	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
255	328	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	256	328	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
257	329	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	258	245	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
259	329	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	260	245	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
261	245	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	262	329	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
263	329	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	264	329	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
265	330	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	266	246	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
267	330	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	268	246	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
269	246	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	270	330	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
271	330	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	272	330	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
273	331	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	274	247	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
275	331	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	276	247	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
277	247	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	278	331	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
279	331	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	280	331	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
281	332	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	282	248	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
283	332	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	284	248	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
285	248	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	286	332	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
287	332	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	288	332	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
289	333	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	290	249	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
291	333	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	292	249	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
293	249	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	294	333	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
295	333	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	296	333	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
297	334	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	298	250	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
299	334	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	300	250	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
301	250	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	302	334	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
303	334	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	304	334	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
305	335	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	306	251	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
307	335	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	308	251	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
309	251	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	310	335	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
311	335	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	312	335	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
313	336	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	314	252	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
315	336	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	316	252	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
317	252	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	318	336	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
319	336	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	320	336	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
321	337	Eccezionali Qk	0	-6.3E0	0	0	0	0	322	253	Eccezionali Qk	0	-2.8E0	0	0	0	0
323	337	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	324	253	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
325	253	Pesi strutturali	0	-2.0E-1	0	0	0	0	326	337	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
327	337	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	328	337	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
329	338	Eccezionali Qk	0	-3.1E0	0	0	0	0	330	254	Eccezionali Qk	0	-1.4E0	0	0	0	0
331	338	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	332	254	Eccezionali qki	0	-2.58	0	0	0	0
333	254	Pesi strutturali	0	-9.9E-2	0	0	0	0	334	338	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
335	338	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	336	338	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
337	381	Eccezionali Qk	0	-3.8E0	0	0	0	0	338	382	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
339	381	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	340	382	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
341	381	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	342	382	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
343	381	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	344	382	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
345	381	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	346	382	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
347	383	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	348	383	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
349	383	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	350	383	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
351	383	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	352	384	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
353	384	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	354	384	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
355	384	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	356	384	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
357	385	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	358	385	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
359	385	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	360	385	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
361	385	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	362	386	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
363	386	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	364	386	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
365	386	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	366	386	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
367	387	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	368	387	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
369	387	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	370	387	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
371	387	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	372	388	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
373	388	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	374	388	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
375	388	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	376	388	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
377	389	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	378	389	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
379	389	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	380	389	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
381	389	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	382	390	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
383	390	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	384	390	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
385	390	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	386	390	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
387	391	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	388	391	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
389	391	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	390	391	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
391	391	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	392	392	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
393	392	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	394	392	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
395	392	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	396	392	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
397	393	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	398	393	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
399	393	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	400	393	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
401	393	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	402	394	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
403	394	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	404	394	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
405	394	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	406	394	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
407	395	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	408	395	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
409	395	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	410	395	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
411	395	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	412	396	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
413	396	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	414	396	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
415	396	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	416	396	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
417	397	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	418	397	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
419	397	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	420	397	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
421	397	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	422	398	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
423	398	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	424	398	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
425	398	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	426	398	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
427	399	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	428	399	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
429	399	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	430	399	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
431	399	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	432	400	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
433	400	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	434	400	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
435	400	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	436	400	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
437	401	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	438	401	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
439	401	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	440	401	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
441	401	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	442	402	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
443	402	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	444	402	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
445	402	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	446	402	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
447	403	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	448	403	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
449	403	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	450	403	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
451	403	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	452	404	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
453	404	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	454	404	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
455	404	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	456	404	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
457	405	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	458	405	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
459	405	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	460	405	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
461	405	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	462	406	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
463	406	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	464	406	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
465	406	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	466	406	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
467	407	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	468	407	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
469	407	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	470	407	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
471	407	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	472	408	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
473	408	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	474	408	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
475	408	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	476	408	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
477	409	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	478	409	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
479	409	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	480	409	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
481	409	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	482	410	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
483	410	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	484	410	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
485	410	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	486	410	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
487	411	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	488	411	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
489	411	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	490	411	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
491	411	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	492	412	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
493	412	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	494	412	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
495	412	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	496	412	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
497	413	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	498	413	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
499	413	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	500	413	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
501	413	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	502	414	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
503	414	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	504	414	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
505	414	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	506	414	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
507	415	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	508	415	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
509	415	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	510	415	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
511	415	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	512	416	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
513	416	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	514	416	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
515	416	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	516	416	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
517	417	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	518	417	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
519	417	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	520	417	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
521	417	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	522	418	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
523	418	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	524	418	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
525	418	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	526	418	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
527	419	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	528	419	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
529	419	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	530	419	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
531	419	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	532	420	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0
533	420	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	534	420	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
535	420	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	536	420	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
537	421	Eccezionali Qk	0	-7.6E0	0	0	0	0	538	421	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
539	421	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	540	421	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
541	421	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	542	422	Eccezionali Qk	0	-3.8E0	0	0	0	0
543	422	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	544	422	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
545	422	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	546	422	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
547	465	Eccezionali Qk	0	-4.5E0	0	0	0	0	548	466	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
549	465	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	550	466	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
551	465	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	552	466	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
553	465	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	554	466	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
555	465	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	556	466	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
557	467	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	558	467	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
559	467	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	560	467	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
561	467	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	562	468	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
563	468	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	564	468	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
565	468	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	566	468	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
567	469	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	568	469	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
569	469	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	570	469	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
571	469	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	572	470	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
573	470	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	574	470	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
575	470	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	576	470	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
577	471	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	578	471	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
579	471	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	580	471	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
581	471	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	582	472	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
583	472	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	584	472	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
585	472	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	586	472	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
587	473	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	588	473	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
589	473	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	590	473	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
591	473	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	592	474	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
593	474	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	594	474	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
595	474	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	596	474	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
597	475	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	598	475	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
599	475	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	600	475	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
601	475	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	602	476	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
603	476	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	604	476	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
605	476	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	606	476	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
607	477	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	608	477	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
609	477	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	610	477	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
611	477	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	612	478	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
613	478	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	614	478	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
615	478	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	616	478	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
617	479	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	618	479	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
619	479	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	620	479	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
621	479	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	622	480	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
623	480	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	624	480	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
625	480	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	626	480	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
627	481	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	628	481	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
629	481	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	630	481	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
631	481	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	632	482	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
633	482	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	634	482	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
635	482	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	636	482	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
637	483	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	638	483	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
639	483	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	640	483	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
641	483	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	642	484	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
643	484	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	644	484	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
645	484	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	646	484	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
647	485	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	648	485	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
649	485	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	650	485	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
651	485	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	652	486	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
653	486	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	654	486	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
655	486	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	656	486	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
657	487	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	658	487	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
659	487	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	660	487	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
661	487	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	662	488	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
663	488	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	664	488	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
665	488	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	666	488	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
667	489	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	668	489	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
669	489	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	670	489	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
671	489	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	672	490	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
673	490	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	674	490	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
675	490	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	676	490	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
677	491	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	678	491	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
679	491	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	680	491	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
681	491	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	682	492	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
683	492	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	684	492	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
685	492	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	686	492	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
687	493	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	688	493	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
689	493	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	690	493	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
691	493	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	692	494	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
693	494	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	694	494	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
695	494	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	696	494	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
697	495	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	698	495	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
699	495	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	700	495	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
701	495	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	702	496	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
703	496	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	704	496	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
705	496	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	706	496	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
707	497	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	708	497	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
709	497	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	710	497	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
711	497	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	712	498	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
713	498	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	714	498	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
715	498	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	716	498	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
717	499	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	718	499	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
719	499	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	720	499	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
721	499	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	722	500	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
723	500	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	724	500	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
725	500	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	726	500	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
727	501	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	728	501	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
729	501	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	730	501	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
731	501	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	732	502	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
733	502	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	734	502	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
735	502	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	736	502	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
737	503	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	738	503	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
739	503	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	740	503	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
741	503	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	742	504	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
743	504	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0	744	504	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
745	504	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	746	504	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
747	505	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	748	505	Eccezionali qki	0	-1.0E1	0	0	0	0
749	505	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	750	505	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
751	505	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	752	506	Eccezionali Qk	0	-4.5E0	0	0	0	0
753	506	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	754	506	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
755	506	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	756	506	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
757	718	Eccezionali Qk	0	-2.41	0	0	0	0	758	719	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
759	718	Eccezionali qki	0	-2.58	0	0	0	0	760	719	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
761	718	Terreno sisma Y SLV	0	0.502	0	0	0	0	762	719	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
763	718	Terreno sisma Y SLO	0	0.202	0	0	0	0	764	719	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
765	718	Terreno sisma Y SLD	0	0.252	0	0	0	0	766	719	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
767	720	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	768	720	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
769	720	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	770	720	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
771	720	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	772	721	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
773	721	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	774	721	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
775	721	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	776	721	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
777	722	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	778	722	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
779	722	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	780	722	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
781	722	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	782	723	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
783	723	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	784	723	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
785	723	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	786	723	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
787	724	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	788	724	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
789	724	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	790	724	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
791	724	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	792	725	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
793	725	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	794	725	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
795	725	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	796	725	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
797	726	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	798	726	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
799	726	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	800	726	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
801	726	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	802	727	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
803	727	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	804	727	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
805	727	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	806	727	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
807	728	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	808	728	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
809	728	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	810	728	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
811	728	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	812	729	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
813	729	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	814	729	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
815	729	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	816	729	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
817	730	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	818	730	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
819	730	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	820	730	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
821	730	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	822	731	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
823	731	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	824	731	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
825	731	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	826	731	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
827	732	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	828	732	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
829	732	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	830	732	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
831	732	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	832	733	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
833	733	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	834	733	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
835	733	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	836	733	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
837	734	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	838	734	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
839	734	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	840	734	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
841	734	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	842	735	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
843	735	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	844	735	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
845	735	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	846	735	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
847	736	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	848	736	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
849	736	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	850	736	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
851	736	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	852	737	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
853	737	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	854	737	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
855	737	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	856	737	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
857	738	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	858	738	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
859	738	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	860	738	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
861	738	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	862	739	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
863	739	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	864	739	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
865	739	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	866	739	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
867	740	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	868	740	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
869	740	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	870	740	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
871	740	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	872	741	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
873	741	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	874	741	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
875	741	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	876	741	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
877	742	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	878	742	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
879	742	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	880	742	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
881	742	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	882	743	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
883	743	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	884	743	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
885	743	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	886	743	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
887	744	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	888	744	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
889	744	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	890	744	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
891	744	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	892	745	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
893	745	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	894	745	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
895	745	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	896	745	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
897	746	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	898	746	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
899	746	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	900	746	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
901	746	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	902	747	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
903	747	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	904	747	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
905	747	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	906	747	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
907	748	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	908	748	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
909	748	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	910	748	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
911	748	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	912	749	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
913	749	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	914	749	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
915	749	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	916	749	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
917	750	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	918	750	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
919	750	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	920	750	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
921	750	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	922	751	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
923	751	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	924	751	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
925	751	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	926	751	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
927	752	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	928	752	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
929	752	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	930	752	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
931	752	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	932	753	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
933	753	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	934	753	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
935	753	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	936	753	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
937	754	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	938	754	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
939	754	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	940	754	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
941	754	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	942	755	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
943	755	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	944	755	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
945	755	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	946	755	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
947	756	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	948	756	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
949	756	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	950	756	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
951	756	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	952	757	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0
953	757	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0	954	757	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
955	757	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	956	757	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
957	758	Eccezionali Qk	0	-4.8E0	0	0	0	0	958	758	Eccezionali qki	0	-5.2E0	0	0	0	0
959	758	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	960	758	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
961	758	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	962	759	Eccezionali Qk	0	-2.41	0	0	0	0
963	759	Eccezionali qki	0	-2.58	0	0	0	0	964	759	Terreno sisma Y SLV	0	0.502	0	0	0	0
965	759	Terreno sisma Y SLO	0	0.202	0	0	0	0	966	759	Terreno sisma Y SLD	0	0.252	0	0	0	0
967	2	Eccezionali Qk	0	1.394	0	0	0	0	968	3	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
969	256	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	970	255	Eccezionali Qk	0	3.127	0	0	0	0
971	2	Eccezionali qki	0	2.58	0	0	0	0	972	3	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
973	256	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	974	255	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
975	2	Pesi strutturali	0	0.099	0	0	0	0	976	3	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
977	255	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	978	256	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
979	255	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	980	256	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
981	255	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	982	256	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
983	340	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	984	339	Eccezionali Qk	0	3.805	0	0	0	0
985	340	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	986	339	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
987	339	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	988	340	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
989	339	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	990	340	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
991	339	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	992	340	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
993	424	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	994	423	Eccezionali Qk	0	4.482	0	0	0	0
995	424	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	996	423	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
997	423	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	998	424	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
999	423	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1000	424	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1001	423	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1002	424	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1003	508	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1004	507	Eccezionali Qk	0	2.41	0	0	0	0
1005	508	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1006	507	Eccezionali qki	0	2.58	0	0	0	0
1007	507	Terreno sisma Y SLV	0	0.502	0	0	0	0	1008	508	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1009	507	Terreno sisma Y SLO	0	0.202	0	0	0	0	1010	508	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1011	507	Terreno sisma Y SLD	0	0.252	0	0	0	0	1012	508	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1013	4	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1014	257	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1015	4	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1016	257	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1017	4	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1018	257	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1019	257	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1020	257	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1021	341	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1022	341	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1023	341	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1024	341	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1025	341	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1026	425	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1027	425	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1028	425	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1029	425	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1030	425	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1031	509	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1032	509	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1033	509	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1034	509	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1035	509	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1036	5	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1037	258	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1038	5	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1039	258	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1040	5	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1041	258	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1042	258	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1043	258	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1044	342	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1045	342	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1046	342	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1047	342	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1048	342	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1049	426	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1050	426	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1051	426	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1052	426	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1053	426	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1054	510	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1055	510	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1056	510	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1057	510	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1058	510	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1059	6	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1060	259	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1061	6	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1062	259	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1063	6	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1064	259	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1065	259	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1066	259	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1067	343	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1068	343	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1069	343	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1070	343	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1071	343	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1072	427	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1073	427	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1074	427	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1075	427	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1076	427	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1077	511	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1078	511	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1079	511	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1080	511	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1081	511	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1082	7	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1083	260	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1084	7	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1085	260	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1086	7	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1087	260	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1088	260	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1089	260	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1090	344	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1091	344	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1092	344	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1093	344	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1094	344	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1095	428	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1096	428	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1097	428	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1098	428	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1099	428	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1100	512	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1101	512	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1102	512	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1103	512	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1104	512	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1105	8	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1106	261	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1107	8	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1108	261	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1109	8	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1110	261	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1111	261	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1112	261	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1113	345	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1114	345	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1115	345	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1116	345	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1117	345	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1118	429	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1119	429	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1120	429	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1121	429	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1122	429	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1123	513	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1124	513	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1125	513	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1126	513	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1127	513	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1128	9	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1129	262	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1130	9	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1131	262	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1132	9	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1133	262	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1134	262	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1135	262	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1136	346	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1137	346	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1138	346	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1139	346	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1140	346	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1141	430	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1142	430	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1143	430	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1144	430	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1145	430	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1146	514	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1147	514	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1148	514	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1149	514	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1150	514	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1151	10	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1152	263	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1153	10	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1154	263	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1155	10	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1156	263	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1157	263	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1158	263	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1159	347	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1160	347	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1161	347	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1162	347	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1163	347	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1164	431	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1165	431	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1166	431	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1167	431	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1168	431	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1169	515	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1170	515	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1171	515	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1172	515	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1173	515	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1174	11	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1175	264	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1176	11	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1177	264	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1178	11	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1179	264	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1180	264	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1181	264	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1182	348	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1183	348	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1184	348	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1185	348	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1186	348	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1187	432	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1188	432	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1189	432	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1190	432	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1191	432	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1192	516	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1193	516	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1194	516	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1195	516	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1196	516	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1197	12	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1198	265	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1199	12	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1200	265	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1201	12	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1202	265	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1203	265	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1204	265	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1205	349	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1206	349	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1207	349	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1208	349	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1209	349	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1210	433	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1211	433	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1212	433	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1213	433	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1214	433	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1215	517	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1216	517	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1217	517	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1218	517	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1219	517	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1220	13	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1221	266	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1222	13	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1223	266	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1224	13	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1225	266	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1226	266	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1227	266	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1228	350	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1229	350	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1230	350	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1231	350	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1232	350	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1233	434	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1234	434	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1235	434	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1236	434	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1237	434	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1238	518	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1239	518	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1240	518	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1241	518	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1242	518	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1243	14	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1244	267	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1245	14	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1246	267	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1247	14	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1248	267	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1249	267	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1250	267	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1251	351	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1252	351	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1253	351	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1254	351	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1255	351	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1256	435	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1257	435	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1258	435	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1259	435	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1260	435	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1261	519	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1262	519	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1263	519	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1264	519	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1265	519	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1266	15	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1267	268	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1268	15	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1269	268	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1270	15	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1271	268	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1272	268	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1273	268	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1274	352	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1275	352	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1276	352	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1277	352	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1278	352	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1279	436	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1280	436	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1281	436	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1282	436	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1283	436	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1284	520	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1285	520	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1286	520	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1287	520	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1288	520	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1289	16	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1290	269	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1291	16	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1292	269	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1293	16	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1294	269	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1295	269	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1296	269	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1297	353	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1298	353	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1299	353	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1300	353	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1301	353	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1302	437	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1303	437	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1304	437	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1305	437	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1306	437	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1307	521	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1308	521	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1309	521	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1310	521	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1311	521	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1312	17	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1313	270	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1314	17	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1315	270	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1316	17	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1317	270	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1318	270	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1319	270	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1320	354	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1321	354	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1322	354	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1323	354	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1324	354	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1325	438	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1326	438	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1327	438	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1328	438	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1329	438	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1330	522	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1331	522	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1332	522	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1333	522	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1334	522	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1335	18	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1336	271	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1337	18	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1338	271	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1339	18	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1340	271	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1341	271	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1342	271	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1343	355	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1344	355	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1345	355	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1346	355	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1347	355	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1348	439	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1349	439	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1350	439	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1351	439	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1352	439	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1353	523	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1354	523	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1355	523	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1356	523	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1357	523	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1358	19	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1359	272	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1360	19	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1361	272	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1362	19	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1363	272	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1364	272	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1365	272	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1366	356	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1367	356	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1368	356	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1369	356	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1370	356	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1371	440	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1372	440	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1373	440	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1374	440	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1375	440	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1376	524	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1377	524	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1378	524	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1379	524	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1380	524	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1381	20	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1382	273	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1383	20	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1384	273	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1385	20	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1386	273	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1387	273	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1388	273	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1389	357	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1390	357	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1391	357	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1392	357	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1393	357	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1394	441	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1395	441	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1396	441	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1397	441	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1398	441	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1399	525	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1400	525	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1401	525	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1402	525	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1403	525	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1404	21	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1405	274	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1406	21	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1407	274	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1408	21	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1409	274	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1410	274	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1411	274	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1412	358	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1413	358	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1414	358	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1415	358	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1416	358	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1417	442	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1418	442	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1419	442	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1420	442	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1421	442	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1422	526	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1423	526	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1424	526	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1425	526	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1426	526	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1427	22	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1428	275	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1429	22	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1430	275	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1431	22	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1432	275	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1433	275	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1434	275	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1435	359	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1436	359	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1437	359	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1438	359	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1439	359	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1440	443	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1441	443	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1442	443	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1443	443	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1444	443	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1445	527	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1446	527	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1447	527	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1448	527	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1449	527	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1450	23	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1451	276	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1452	23	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1453	276	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1454	23	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1455	276	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1456	276	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1457	276	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1458	360	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1459	360	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1460	360	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1461	360	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1462	360	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1463	444	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1464	444	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1465	444	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1466	444	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1467	444	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1468	528	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1469	528	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1470	528	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1471	528	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1472	528	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1473	24	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1474	277	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1475	24	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1476	277	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1477	24	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1478	277	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1479	277	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1480	277	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1481	361	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1482	361	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1483	361	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1484	361	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1485	361	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1486	445	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1487	445	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1488	445	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1489	445	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1490	445	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1491	529	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1492	529	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1493	529	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1494	529	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1495	529	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1496	25	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1497	278	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1498	25	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1499	278	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1500	25	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1501	278	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1502	278	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1503	278	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1504	362	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1505	362	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1506	362	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1507	362	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1508	362	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1509	446	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1510	446	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1511	446	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1512	446	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1513	446	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1514	530	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1515	530	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1516	530	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1517	530	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1518	530	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1519	26	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1520	279	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1521	26	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1522	279	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1523	26	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1524	279	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1525	279	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1526	279	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1527	363	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1528	363	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1529	363	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1530	363	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1531	363	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1532	447	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1533	447	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1534	447	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1535	447	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1536	447	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1537	531	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1538	531	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1539	531	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1540	531	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1541	531	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1542	27	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1543	280	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1544	27	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1545	280	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1546	27	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1547	280	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1548	280	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1549	280	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1550	364	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1551	364	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1552	364	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1553	364	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1554	364	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1555	448	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1556	448	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1557	448	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1558	448	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1559	448	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1560	532	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1561	532	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1562	532	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1563	532	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1564	532	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1565	28	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1566	281	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1567	28	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1568	281	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1569	28	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1570	281	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1571	281	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1572	281	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1573	365	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1574	365	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1575	365	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1576	365	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1577	365	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1578	449	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1579	449	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1580	449	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1581	449	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1582	449	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1583	533	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1584	533	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1585	533	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1586	533	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1587	533	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1588	29	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1589	282	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1590	29	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1591	282	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1592	29	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1593	282	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1594	282	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1595	282	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1596	366	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1597	366	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1598	366	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1599	366	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1600	366	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1601	450	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1602	450	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1603	450	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1604	450	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1605	450	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1606	534	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1607	534	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1608	534	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1609	534	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1610	534	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1611	30	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1612	283	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1613	30	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1614	283	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1615	30	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1616	283	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1617	283	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1618	283	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1619	367	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1620	367	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1621	367	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1622	367	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1623	367	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1624	451	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1625	451	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1626	451	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1627	451	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1628	451	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1629	535	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1630	535	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1631	535	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1632	535	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1633	535	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1634	31	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1635	284	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1636	31	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1637	284	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1638	31	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1639	284	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1640	284	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1641	284	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1642	368	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1643	368	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1644	368	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1645	368	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1646	368	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1647	452	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1648	452	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1649	452	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1650	452	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1651	452	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1652	536	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1653	536	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1654	536	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1655	536	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1656	536	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1657	32	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1658	285	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1659	32	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1660	285	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1661	32	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1662	285	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1663	285	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1664	285	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1665	369	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1666	369	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1667	369	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1668	369	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1669	369	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1670	453	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1671	453	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1672	453	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1673	453	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1674	453	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1675	537	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1676	537	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1677	537	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1678	537	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1679	537	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1680	33	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1681	286	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1682	33	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1683	286	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1684	33	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1685	286	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1686	286	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1687	286	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1688	370	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1689	370	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1690	370	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1691	370	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1692	370	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1693	454	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1694	454	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1695	454	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1696	454	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1697	454	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1698	538	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1699	538	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1700	538	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1701	538	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1702	538	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1703	34	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1704	287	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1705	34	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1706	287	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1707	34	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1708	287	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1709	287	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1710	287	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1711	371	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1712	371	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1713	371	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1714	371	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1715	371	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1716	455	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1717	455	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1718	455	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1719	455	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1720	455	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1721	539	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1722	539	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1723	539	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1724	539	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1725	539	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1726	35	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1727	288	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1728	35	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1729	288	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1730	35	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1731	288	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1732	288	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1733	288	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1734	372	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1735	372	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1736	372	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1737	372	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1738	372	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1739	456	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1740	456	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1741	456	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1742	456	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1743	456	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1744	540	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1745	540	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1746	540	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1747	540	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1748	540	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1749	36	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1750	289	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1751	36	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1752	289	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1753	36	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1754	289	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1755	289	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1756	289	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1757	373	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1758	373	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1759	373	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1760	373	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1761	373	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1762	457	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1763	457	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1764	457	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1765	457	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1766	457	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1767	541	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1768	541	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1769	541	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1770	541	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1771	541	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1772	37	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1773	290	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1774	37	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1775	290	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1776	37	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1777	290	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1778	290	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1779	290	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1780	374	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1781	374	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1782	374	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1783	374	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1784	374	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1785	458	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1786	458	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1787	458	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1788	458	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1789	458	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1790	542	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1791	542	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1792	542	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1793	542	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1794	542	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1795	38	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1796	291	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1797	38	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1798	291	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1799	38	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1800	291	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1801	291	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1802	291	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1803	375	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1804	375	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1805	375	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1806	375	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1807	375	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1808	459	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1809	459	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1810	459	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1811	459	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1812	459	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1813	543	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1814	543	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1815	543	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1816	543	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1817	543	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1818	39	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1819	292	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1820	39	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1821	292	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1822	39	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1823	292	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1824	292	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1825	292	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1826	376	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1827	376	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1828	376	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1829	376	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1830	376	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1831	460	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1832	460	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1833	460	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1834	460	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1835	460	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1836	544	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1837	544	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1838	544	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1839	544	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1840	544	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1841	40	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1842	293	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1843	40	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1844	293	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1845	40	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1846	293	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1847	293	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1848	293	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1849	377	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1850	377	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1851	377	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1852	377	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1853	377	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1854	461	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1855	461	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1856	461	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1857	461	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1858	461	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1859	545	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1860	545	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1861	545	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1862	545	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1863	545	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1864	41	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0
1865	294	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0	1866	41	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1867	294	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1868	41	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0
1869	294	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1870	294	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1871	294	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1872	378	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0
1873	378	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1874	378	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1875	378	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1876	378	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1877	462	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0	1878	462	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1879	462	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1880	462	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1881	462	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1882	546	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0
1883	546	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1884	546	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1885	546	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1886	546	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1887	42	Eccezionali Qk	0	2.789	0	0	0	0	1888	295	Eccezionali Qk	0	6.255	0	0	0	0
1889	42	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1890	295	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1891	42	Pesi strutturali	0	0.198	0	0	0	0	1892	295	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1893	295	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1894	295	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1895	379	Eccezionali Qk	0	7.609	0	0	0	0	1896	379	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0
1897	379	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0	1898	379	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0
1899	379	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0	1900	463	Eccezionali Qk	0	8.964	0	0	0	0
1901	463	Eccezionali qki	0	1.0E1	0	0	0	0	1902	463	Terreno sisma Y SLV	0	2.006	0	0	0	0
1903	463	Terreno sisma Y SLO	0	0.81	0	0	0	0	1904	463	Terreno sisma Y SLD	0	1.008	0	0	0	0
1905	547	Eccezionali Qk	0	4.821	0	0	0	0	1906	547	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1907	547	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1908	547	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1909	547	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1910	43	Eccezionali Qk	0	1.394	0	0	0	0
1911	296	Eccezionali Qk	0	3.127	0	0	0	0	1912	43	Eccezionali qki	0	2.58	0	0	0	0
1913	296	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1914	43	Pesi strutturali	0	0.099	0	0	0	0
1915	296	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1916	296	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1917	296	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1918	380	Eccezionali Qk	0	3.805	0	0	0	0
1919	380	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0	1920	380	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0
1921	380	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0	1922	380	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0
1923	464	Eccezionali Qk	0	4.482	0	0	0	0	1924	464	Eccezionali qki	0	5.159	0	0	0	0
1925	464	Terreno sisma Y SLV	0	1.003	0	0	0	0	1926	464	Terreno sisma Y SLO	0	0.405	0	0	0	0
1927	464	Terreno sisma Y SLD	0	0.504	0	0	0	0	1928	548	Eccezionali Qk	0	2.41	0	0	0	0
1929	548	Eccezionali qki	0	2.58	0	0	0	0	1930	548	Terreno sisma Y SLV	0	0.502	0	0	0	0
1931	548	Terreno sisma Y SLO	0	0.202	0	0	0	0	1932	548	Terreno sisma Y SLD	0	0.252	0	0	0	0
1933	759	Permanenti portati	0	0	-7.5E0	0	0	0	1934	758	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1935	716	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	1936	717	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1937	759	Eccezionali Qk	0	0	-6.9E0	0	0	0	1938	758	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0
1939	716	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	1940	717	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0
1941	759	Eccezionali qft	0	0	-2.9E0	0	0	0	1942	758	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
1943	716	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	1944	717	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
1945	674	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	1946	675	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1947	674	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	1948	675	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0
1949	674	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	1950	675	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
1951	631	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	1952	632	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1953	631	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	1954	632	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0
1955	631	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	1956	632	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
1957	589	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	1958	590	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1959	589	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	1960	590	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0
1961	589	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	1962	590	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
1963	547	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1964	548	Permanenti portati	0	0	-7.5E0	0	0	0
1965	547	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	1966	548	Eccezionali Qk	0	0	-6.9E0	0	0	0
1967	547	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	1968	548	Eccezionali qft	0	0	-2.9E0	0	0	0
1969	757	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1970	715	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
1971	757	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	1972	715	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
1973	757	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	1974	715	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
1975	673	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	1976	673	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
1977	673	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	1978	630	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
1979	630	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	1980	630	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
1981	588	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	1982	588	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
1983	588	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	1984	546	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1985	546	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	1986	546	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
1987	756	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1988	714	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
1989	756	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	1990	714	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
1991	756	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	1992	714	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
1993	672	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	1994	672	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
1995	672	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	1996	629	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
1997	629	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	1998	629	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
1999	587	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2000	587	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2001	587	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2002	545	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2003	545	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2004	545	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2005	755	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2006	713	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2007	755	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2008	713	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2009	755	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2010	713	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2011	671	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2012	671	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2013	671	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2014	628	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2015	628	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2016	628	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2017	586	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2018	586	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2019	586	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2020	544	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2021	544	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2022	544	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2023	754	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2024	712	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2025	754	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2026	712	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2027	754	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2028	712	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2029	670	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2030	670	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2031	670	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2032	627	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2033	627	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2034	627	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2035	585	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2036	585	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2037	585	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2038	543	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2039	543	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2040	543	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2041	753	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2042	711	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2043	753	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2044	711	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2045	753	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2046	711	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2047	669	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2048	669	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2049	669	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2050	626	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2051	626	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2052	626	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2053	584	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2054	584	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2055	584	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2056	542	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2057	542	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2058	542	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2059	752	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2060	710	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2061	752	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2062	710	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2063	752	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2064	710	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2065	668	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2066	668	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2067	668	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2068	625	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2069	625	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2070	625	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2071	583	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2072	583	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2073	583	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2074	541	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2075	541	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2076	541	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2077	751	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2078	709	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2079	751	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2080	709	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2081	751	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2082	709	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2083	667	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2084	667	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2085	667	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2086	624	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2087	624	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2088	624	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2089	582	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2090	582	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2091	582	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2092	540	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2093	540	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2094	540	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2095	750	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2096	708	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2097	750	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2098	708	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2099	750	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2100	708	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2101	666	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2102	666	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2103	666	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2104	623	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2105	623	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2106	623	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2107	581	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2108	581	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2109	581	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2110	539	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2111	539	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2112	539	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2113	749	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2114	707	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2115	749	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2116	707	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2117	749	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2118	707	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2119	665	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2120	665	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2121	665	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2122	622	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2123	622	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2124	622	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2125	580	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2126	580	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2127	580	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2128	538	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2129	538	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2130	538	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2131	748	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2132	706	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2133	748	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2134	706	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2135	748	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2136	706	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2137	664	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2138	664	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2139	664	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2140	621	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2141	621	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2142	621	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2143	579	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2144	579	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2145	579	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2146	537	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2147	537	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2148	537	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2149	747	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2150	705	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2151	747	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2152	705	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2153	747	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2154	705	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2155	663	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2156	663	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2157	663	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2158	620	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2159	620	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2160	620	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2161	578	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2162	578	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2163	578	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2164	536	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2165	536	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2166	536	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2167	746	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2168	704	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2169	746	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2170	704	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2171	746	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2172	704	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2173	662	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2174	662	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2175	662	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2176	619	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2177	619	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2178	619	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2179	577	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2180	577	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2181	577	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2182	535	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2183	535	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2184	535	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2185	745	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2186	703	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2187	745	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2188	703	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2189	745	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2190	703	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2191	661	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2192	661	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2193	661	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2194	618	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2195	618	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2196	618	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2197	576	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2198	576	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2199	576	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2200	534	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2201	534	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2202	534	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2203	744	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2204	702	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2205	744	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2206	702	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2207	744	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2208	702	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2209	660	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2210	660	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2211	660	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2212	617	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2213	617	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2214	617	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2215	575	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2216	575	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2217	575	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2218	533	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2219	533	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2220	533	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2221	743	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2222	701	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2223	743	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2224	701	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2225	743	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2226	701	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2227	659	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2228	659	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2229	659	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2230	616	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2231	616	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2232	616	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2233	574	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2234	574	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2235	574	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2236	532	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2237	532	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2238	532	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2239	742	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2240	700	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2241	742	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2242	700	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2243	742	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2244	700	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2245	658	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2246	658	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2247	658	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2248	615	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2249	615	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2250	615	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2251	573	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2252	573	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2253	573	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2254	531	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2255	531	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2256	531	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2257	741	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2258	699	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2259	741	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2260	699	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2261	741	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2262	699	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2263	657	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2264	657	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2265	657	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2266	614	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2267	614	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2268	614	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2269	572	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2270	572	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2271	572	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2272	530	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2273	530	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2274	530	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2275	740	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2276	698	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2277	740	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2278	698	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2279	740	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2280	698	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2281	656	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2282	656	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2283	656	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2284	613	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2285	613	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2286	613	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2287	571	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2288	571	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2289	571	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2290	529	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2291	529	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2292	529	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2293	739	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2294	697	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2295	739	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2296	697	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2297	739	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2298	697	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2299	655	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2300	655	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2301	655	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2302	612	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2303	612	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2304	612	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2305	570	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2306	570	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2307	570	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2308	528	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2309	528	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2310	528	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2311	738	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2312	696	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2313	738	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2314	696	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2315	738	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2316	696	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2317	654	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2318	654	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2319	654	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2320	611	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2321	611	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2322	611	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2323	569	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2324	569	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2325	569	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2326	527	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2327	527	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2328	527	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2329	737	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2330	695	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2331	737	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2332	695	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2333	737	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2334	695	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2335	653	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2336	653	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2337	653	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2338	610	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2339	610	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2340	610	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2341	568	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2342	568	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2343	568	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2344	526	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2345	526	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2346	526	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2347	736	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2348	694	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2349	736	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2350	694	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2351	736	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2352	694	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2353	652	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2354	652	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2355	652	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2356	609	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2357	609	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2358	609	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2359	567	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2360	567	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2361	567	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2362	525	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2363	525	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2364	525	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2365	735	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2366	693	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2367	735	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2368	693	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2369	735	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2370	693	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2371	651	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2372	651	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2373	651	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2374	608	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2375	608	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2376	608	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2377	566	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2378	566	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2379	566	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2380	524	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2381	524	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2382	524	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2383	734	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2384	692	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2385	734	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2386	692	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2387	734	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2388	692	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2389	650	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2390	650	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2391	650	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2392	607	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2393	607	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2394	607	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2395	565	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2396	565	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2397	565	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2398	523	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2399	523	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2400	523	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2401	733	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2402	691	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2403	733	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2404	691	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2405	733	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2406	691	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2407	649	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2408	649	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2409	649	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2410	606	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2411	606	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2412	606	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2413	564	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2414	564	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2415	564	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2416	522	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2417	522	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2418	522	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2419	732	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2420	690	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2421	732	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2422	690	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2423	732	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2424	690	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2425	648	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2426	648	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2427	648	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2428	605	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2429	605	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2430	605	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2431	563	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2432	563	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2433	563	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2434	521	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2435	521	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2436	521	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2437	731	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2438	689	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2439	731	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2440	689	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2441	731	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2442	689	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2443	647	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2444	647	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2445	647	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2446	604	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2447	604	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2448	604	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2449	562	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2450	562	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2451	562	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2452	520	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2453	520	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2454	520	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2455	730	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2456	688	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2457	730	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2458	688	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2459	730	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2460	688	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2461	646	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2462	646	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2463	646	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2464	603	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2465	603	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2466	603	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2467	561	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2468	561	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2469	561	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2470	519	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2471	519	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2472	519	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2473	729	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2474	687	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2475	729	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2476	687	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2477	729	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2478	687	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2479	645	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2480	645	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2481	645	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2482	602	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2483	602	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2484	602	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2485	560	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2486	560	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2487	560	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2488	518	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2489	518	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2490	518	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2491	728	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2492	686	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2493	728	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2494	686	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2495	728	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2496	686	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2497	644	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2498	644	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2499	644	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2500	601	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2501	601	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2502	601	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2503	559	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2504	559	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2505	559	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2506	517	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2507	517	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2508	517	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2509	727	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2510	685	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2511	727	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2512	685	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2513	727	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2514	685	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2515	643	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2516	643	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2517	643	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2518	600	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2519	600	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2520	600	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2521	558	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2522	558	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2523	558	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2524	516	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2525	516	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2526	516	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2527	726	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2528	684	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2529	726	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2530	684	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2531	726	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2532	684	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2533	642	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2534	642	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2535	642	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2536	599	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2537	599	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2538	599	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2539	557	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2540	557	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2541	557	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2542	515	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2543	515	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2544	515	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2545	725	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2546	683	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2547	725	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2548	683	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2549	725	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2550	683	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2551	641	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2552	641	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2553	641	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2554	598	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2555	598	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2556	598	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2557	556	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2558	556	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2559	556	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2560	514	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2561	514	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2562	514	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2563	724	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2564	682	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2565	724	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2566	682	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2567	724	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2568	682	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2569	640	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2570	640	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2571	640	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2572	597	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2573	597	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2574	597	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2575	555	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2576	555	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2577	555	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2578	513	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2579	513	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2580	513	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2581	723	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2582	681	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2583	723	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2584	681	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2585	723	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2586	681	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2587	639	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2588	639	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2589	639	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2590	596	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2591	596	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2592	596	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2593	554	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2594	554	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2595	554	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2596	512	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2597	512	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2598	512	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2599	722	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2600	680	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2601	722	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2602	680	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2603	722	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2604	680	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2605	638	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2606	638	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2607	638	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2608	595	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2609	595	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2610	595	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2611	553	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2612	553	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2613	553	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2614	511	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2615	511	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2616	511	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2617	721	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2618	679	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2619	721	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2620	679	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2621	721	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2622	679	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2623	637	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2624	637	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2625	637	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2626	594	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2627	594	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2628	594	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2629	552	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2630	552	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2631	552	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2632	510	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2633	510	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2634	510	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2635	720	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2636	678	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2637	720	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2638	678	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2639	720	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2640	678	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2641	636	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2642	636	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2643	636	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2644	593	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2645	593	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2646	593	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2647	551	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2648	551	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2649	551	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2650	509	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2651	509	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2652	509	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2653	719	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2654	677	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2655	719	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2656	677	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2657	719	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2658	677	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2659	635	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2660	635	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2661	635	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2662	592	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0
2663	592	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0	2664	592	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0
2665	550	Permanenti portati	0	0	-3.0E1	0	0	0	2666	550	Eccezionali Qk	0	0	-2.8E1	0	0	0
2667	550	Eccezionali qft	0	0	-1.2E1	0	0	0	2668	508	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2669	508	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2670	508	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2671	718	Permanenti portati	0	0	-7.5E0	0	0	0	2672	676	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2673	718	Eccezionali Qk	0	0	-6.9E0	0	0	0	2674	676	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0
2675	718	Eccezionali qft	0	0	-2.9E0	0	0	0	2676	676	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2677	634	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2678	634	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0
2679	634	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2680	591	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
2681	591	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0	2682	591	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0
2683	549	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	2684	549	Eccezionali Qk	0	0	-1.4E1	0	0	0
2685	549	Eccezionali qft	0	0	-5.8E0	0	0	0	2686	507	Permanenti portati	0	0	-7.5E0	0	0	0
2687	507	Eccezionali Qk	0	0	-6.9E0	0	0	0	2688	507	Eccezionali qft	0	0	-2.9E0	0	0	0
2689	2	Permanenti portati	0	0	-2.5E0	0	0	0	2690	3	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2691	45	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2692	44	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2693	87	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2694	86	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2695	130	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2696	129	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2697	172	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2698	171	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2699	214	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2700	213	Permanenti portati	0	0	-2.5E0	0	0	0
2701	4	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2702	46	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2703	88	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2704	131	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2705	173	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2706	215	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2707	5	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2708	47	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2709	89	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2710	132	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2711	174	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2712	216	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2713	6	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2714	48	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2715	90	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2716	133	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2717	175	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2718	217	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2719	7	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2720	49	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2721	91	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2722	134	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2723	176	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2724	218	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2725	8	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2726	50	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2727	92	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2728	135	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2729	177	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2730	219	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2731	9	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2732	51	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2733	93	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2734	136	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2735	178	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2736	220	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2737	10	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2738	52	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2739	94	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2740	137	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2741	179	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2742	221	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2743	11	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2744	53	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2745	95	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2746	138	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2747	180	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2748	222	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2749	12	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2750	54	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2751	96	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2752	139	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2753	181	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2754	223	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2755	13	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2756	55	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2757	97	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2758	140	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2759	182	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2760	224	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2761	14	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2762	56	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2763	98	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2764	141	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2765	183	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2766	225	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2767	15	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2768	57	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2769	99	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2770	142	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2771	184	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2772	226	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2773	16	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2774	58	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2775	100	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2776	143	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2777	185	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2778	227	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2779	17	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2780	59	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2781	101	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2782	144	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2783	186	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2784	228	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2785	18	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2786	60	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2787	102	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2788	145	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2789	187	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2790	229	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2791	19	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2792	61	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2793	103	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2794	146	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2795	188	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2796	230	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2797	20	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2798	62	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2799	104	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2800	147	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2801	189	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2802	231	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2803	21	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2804	63	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2805	105	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2806	148	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2807	190	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2808	232	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2809	22	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2810	64	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2811	106	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2812	149	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2813	191	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2814	233	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2815	23	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2816	65	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2817	107	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2818	150	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2819	192	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2820	234	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2821	24	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2822	66	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2823	108	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2824	151	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2825	193	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2826	235	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2827	25	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2828	67	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2829	109	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2830	152	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2831	194	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2832	236	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2833	26	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2834	68	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2835	110	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2836	153	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2837	195	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2838	237	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2839	27	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2840	69	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2841	111	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2842	154	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2843	196	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2844	238	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2845	28	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2846	70	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2847	112	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2848	155	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2849	197	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2850	239	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2851	29	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2852	71	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2853	113	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2854	156	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2855	198	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2856	240	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2857	30	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2858	72	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2859	114	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2860	157	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2861	199	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2862	241	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2863	31	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2864	73	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2865	115	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2866	158	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2867	200	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2868	242	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2869	32	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2870	74	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2871	116	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2872	159	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2873	201	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2874	243	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2875	33	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2876	75	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2877	117	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2878	160	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2879	202	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2880	244	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2881	34	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2882	76	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2883	118	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2884	161	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2885	203	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2886	245	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2887	35	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2888	77	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2889	119	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2890	162	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2891	204	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2892	246	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2893	36	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2894	78	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2895	120	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2896	163	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2897	205	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2898	247	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2899	37	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2900	79	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2901	121	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2902	164	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2903	206	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2904	248	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2905	38	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2906	80	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2907	122	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2908	165	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2909	207	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2910	249	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2911	39	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2912	81	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2913	123	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2914	166	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2915	208	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2916	250	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2917	40	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2918	82	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2919	124	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2920	167	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2921	209	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2922	251	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2923	41	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2924	83	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2925	125	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2926	168	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2927	210	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2928	252	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2929	42	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2930	84	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2931	126	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2932	169	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0
2933	211	Permanenti portati	0	0	-9.9E0	0	0	0	2934	253	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2935	43	Permanenti portati	0	0	-2.5E0	0	0	0	2936	85	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2937	127	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2938	170	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0
2939	212	Permanenti portati	0	0	-5.0E0	0	0	0	2940	254	Permanenti portati	0	0	-2.5E0	0	0	0
2941	633	Rig. Ux	0.01	0	0	0	0	0	2942	633	Rig. Uy	0	0.01	0	0	0	0
2943	633	Rig. Rz	0	0	0	0	0	1.0E-4									

5.3 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. [kN]*
***Fy**: componente della forza lungo l'asse Y. [kN]*
***Fz**: componente della forza lungo l'asse Z. [kN]*
***Mz**: componente del momento attorno all'asse Z. [kN*m]*
***Peso**: peso sismico. [kN]*
***γ**: coefficiente γ. Il valore è adimensionale.*

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
2944	255	Sisma X SLV	0.053	0	0	0	2.9E0	0.271	2945	255	Sisma Y SLV	0	0.058	0	0	2.9E0	0.271
2946	255	Sisma X SLO	0.03	0	0	0	2.9E0	0.271	2947	255	Sisma Y SLO	0	0.056	0	0	2.9E0	0.271
2948	255	Sisma X SLD	0.031	0	0	0	2.9E0	0.271	2949	255	Sisma Y SLD	0	0.047	0	0	2.9E0	0.271
2950	256	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	2951	256	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
2952	256	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	2953	256	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
2954	256	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	2955	256	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
2956	257	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	2957	257	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
2958	257	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	2959	257	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
2960	257	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	2961	257	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
2962	258	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	2963	258	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
2964	258	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	2965	258	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
2966	258	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	2967	258	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
2968	259	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	2969	259	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
2970	259	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	2971	259	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
2972	259	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	2973	259	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
2974	260	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	2975	260	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
2976	260	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	2977	260	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
2978	260	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	2979	260	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
2980	261	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	2981	261	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
2982	261	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	2983	261	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
2984	261	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	2985	261	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
2986	262	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	2987	262	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
2988	262	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	2989	262	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
2990	262	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	2991	262	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
2992	263	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	2993	263	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
2994	263	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	2995	263	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
2996	263	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	2997	263	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
2998	264	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	2999	264	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3000	264	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3001	264	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3002	264	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3003	264	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3004	265	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3005	265	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3006	265	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3007	265	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3008	265	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3009	265	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3010	266	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3011	266	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3012	266	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3013	266	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3014	266	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3015	266	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3016	267	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3017	267	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3018	267	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3019	267	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3020	267	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3021	267	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3022	268	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3023	268	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3024	268	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3025	268	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3026	268	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3027	268	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3028	269	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3029	269	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3030	269	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3031	269	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3032	269	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3033	269	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3034	270	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3035	270	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3036	270	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3037	270	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3038	270	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3039	270	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3040	271	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3041	271	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3042	271	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3043	271	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3044	271	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3045	271	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3046	272	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3047	272	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3048	272	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3049	272	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3050	272	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3051	272	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3052	273	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3053	273	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3054	273	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3055	273	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3056	273	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3057	273	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3058	274	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3059	274	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3060	274	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3061	274	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3062	274	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3063	274	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3064	275	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3065	275	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3066	275	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3067	275	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3068	275	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3069	275	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3070	276	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3071	276	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3072	276	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3073	276	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3074	276	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3075	276	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3076	277	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3077	277	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3078	277	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3079	277	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3080	277	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3081	277	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3082	278	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3083	278	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3084	278	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3085	278	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3086	278	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3087	278	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3088	279	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3089	279	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3090	279	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3091	279	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3092	279	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3093	279	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3094	280	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3095	280	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3096	280	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3097	280	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3098	280	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3099	280	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3100	281	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3101	281	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3102	281	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3103	281	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3104	281	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3105	281	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3106	282	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3107	282	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3108	282	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3109	282	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3110	282	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3111	282	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3112	283	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3113	283	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3114	283	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3115	283	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3116	283	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3117	283	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3118	284	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3119	284	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3120	284	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3121	284	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3122	284	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3123	284	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3124	285	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3125	285	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3126	285	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3127	285	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3128	285	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3129	285	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3130	286	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3131	286	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3132	286	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3133	286	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3134	286	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3135	286	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3136	287	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3137	287	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3138	287	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3139	287	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3140	287	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3141	287	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3142	288	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3143	288	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
3144	288	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3145	288	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3146	288	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3147	288	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3148	289	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3149	289	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3150	289	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3151	289	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3152	289	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3153	289	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3154	290	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3155	290	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3156	290	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3157	290	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3158	290	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3159	290	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3160	291	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3161	291	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3162	291	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3163	291	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3164	291	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3165	291	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3166	292	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3167	292	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3168	292	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3169	292	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3170	292	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3171	292	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3172	293	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3173	293	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3174	293	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3175	293	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3176	293	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3177	293	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3178	294	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3179	294	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3180	294	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3181	294	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3182	294	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3183	294	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3184	295	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3185	295	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3186	295	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3187	295	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3188	295	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3189	295	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3190	296	Sisma X SLV	0.053	0	0	0	2.9E0	0.271	3191	296	Sisma Y SLV	0	0.058	0	0	2.9E0	0.271
3192	296	Sisma X SLO	0.03	0	0	0	2.9E0	0.271	3193	296	Sisma Y SLO	0	0.056	0	0	2.9E0	0.271
3194	296	Sisma X SLD	0.031	0	0	0	2.9E0	0.271	3195	296	Sisma Y SLD	0	0.047	0	0	2.9E0	0.271
3196	297	Sisma X SLV	0.053	0	0	0	2.9E0	0.271	3197	297	Sisma Y SLV	0	0.058	0	0	2.9E0	0.271
3198	297	Sisma X SLO	0.03	0	0	0	2.9E0	0.271	3199	297	Sisma Y SLO	0	0.056	0	0	2.9E0	0.271
3200	297	Sisma X SLD	0.031	0	0	0	2.9E0	0.271	3201	297	Sisma Y SLD	0	0.047	0	0	2.9E0	0.271
3202	298	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3203	298	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3204	298	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3205	298	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3206	298	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3207	298	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3208	299	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3209	299	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3210	299	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3211	299	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3212	299	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3213	299	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3214	300	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3215	300	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3216	300	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3217	300	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3218	300	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3219	300	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3220	301	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3221	301	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3222	301	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3223	301	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3224	301	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3225	301	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3226	302	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3227	302	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3228	302	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3229	302	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3230	302	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3231	302	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3232	303	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3233	303	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3234	303	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3235	303	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3236	303	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3237	303	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3238	304	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3239	304	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3240	304	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3241	304	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3242	304	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3243	304	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3244	305	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3245	305	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3246	305	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3247	305	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3248	305	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3249	305	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3250	306	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3251	306	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3252	306	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3253	306	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3254	306	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3255	306	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3256	307	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3257	307	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3258	307	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3259	307	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3260	307	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3261	307	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3262	308	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3263	308	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3264	308	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3265	308	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3266	308	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3267	308	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3268	309	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3269	309	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3270	309	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3271	309	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3272	309	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3273	309	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3274	310	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3275	310	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3276	310	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3277	310	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3278	310	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3279	310	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3280	311	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3281	311	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3282	311	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3283	311	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3284	311	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3285	311	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3286	312	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3287	312	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3288	312	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3289	312	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3290	312	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3291	312	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3292	313	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3293	313	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3294	313	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3295	313	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3296	313	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3297	313	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3298	314	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3299	314	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3300	314	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3301	314	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3302	314	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3303	314	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3304	315	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3305	315	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3306	315	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3307	315	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3308	315	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3309	315	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3310	316	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3311	316	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3312	316	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3313	316	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3314	316	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3315	316	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3316	317	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3317	317	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3318	317	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3319	317	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3320	317	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3321	317	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3322	318	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3323	318	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3324	318	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3325	318	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3326	318	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3327	318	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3328	319	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3329	319	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3330	319	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3331	319	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3332	319	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3333	319	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3334	320	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3335	320	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3336	320	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3337	320	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3338	320	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3339	320	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3340	321	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3341	321	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3342	321	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3343	321	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
3344	321	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3345	321	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3346	322	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3347	322	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3348	322	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3349	322	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3350	322	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3351	322	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3352	323	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3353	323	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3354	323	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3355	323	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3356	323	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3357	323	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3358	324	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3359	324	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3360	324	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3361	324	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3362	324	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3363	324	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3364	325	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3365	325	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3366	325	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3367	325	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3368	325	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3369	325	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3370	326	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3371	326	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3372	326	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3373	326	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3374	326	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3375	326	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3376	327	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3377	327	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3378	327	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3379	327	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3380	327	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3381	327	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3382	328	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3383	328	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3384	328	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3385	328	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3386	328	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3387	328	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3388	329	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3389	329	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3390	329	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3391	329	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3392	329	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3393	329	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3394	330	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3395	330	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3396	330	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3397	330	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3398	330	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3399	330	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3400	331	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3401	331	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3402	331	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3403	331	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3404	331	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3405	331	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3406	332	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3407	332	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3408	332	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3409	332	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3410	332	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3411	332	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3412	333	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3413	333	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3414	333	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3415	333	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3416	333	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3417	333	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3418	334	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3419	334	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3420	334	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3421	334	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3422	334	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3423	334	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3424	335	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3425	335	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3426	335	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3427	335	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3428	335	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3429	335	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3430	336	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3431	336	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3432	336	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3433	336	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3434	336	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3435	336	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3436	337	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	5.8E0	0.271	3437	337	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	5.8E0	0.271
3438	337	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	5.8E0	0.271	3439	337	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	5.8E0	0.271
3440	337	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	5.8E0	0.271	3441	337	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	5.8E0	0.271
3442	338	Sisma X SLV	0.053	0	0	0	2.9E0	0.271	3443	338	Sisma Y SLV	0	0.058	0	0	2.9E0	0.271
3444	338	Sisma X SLO	0.03	0	0	0	2.9E0	0.271	3445	338	Sisma Y SLO	0	0.056	0	0	2.9E0	0.271
3446	338	Sisma X SLD	0.031	0	0	0	2.9E0	0.271	3447	338	Sisma Y SLD	0	0.047	0	0	2.9E0	0.271
3448	339	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	2.9E0	0.541	3449	339	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	2.9E0	0.541
3450	339	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	2.9E0	0.541	3451	339	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	2.9E0	0.541
3452	339	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	2.9E0	0.541	3453	339	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	2.9E0	0.541
3454	340	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3455	340	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3456	340	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3457	340	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3458	340	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3459	340	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3460	341	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3461	341	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3462	341	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3463	341	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3464	341	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3465	341	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3466	342	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3467	342	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3468	342	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3469	342	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3470	342	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3471	342	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3472	343	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3473	343	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3474	343	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3475	343	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3476	343	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3477	343	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3478	344	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3479	344	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3480	344	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3481	344	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3482	344	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3483	344	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3484	345	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3485	345	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3486	345	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3487	345	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3488	345	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3489	345	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3490	346	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3491	346	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3492	346	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3493	346	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3494	346	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3495	346	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3496	347	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3497	347	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3498	347	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3499	347	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3500	347	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3501	347	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3502	348	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3503	348	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3504	348	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3505	348	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3506	348	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3507	348	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3508	349	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3509	349	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3510	349	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3511	349	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3512	349	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3513	349	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3514	350	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3515	350	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3516	350	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3517	350	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3518	350	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3519	350	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3520	351	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3521	351	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3522	351	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3523	351	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3524	351	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3525	351	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3526	352	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3527	352	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3528	352	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3529	352	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3530	352	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3531	352	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3532	353	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3533	353	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3534	353	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3535	353	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3536	353	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3537	353	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3538	354	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3539	354	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3540	354	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3541	354	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3542	354	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3543	354	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
3544	355	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3545	355	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3546	355	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3547	355	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3548	355	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3549	355	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3550	356	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3551	356	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3552	356	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3553	356	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3554	356	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3555	356	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3556	357	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3557	357	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3558	357	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3559	357	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3560	357	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3561	357	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3562	358	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3563	358	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3564	358	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3565	358	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3566	358	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3567	358	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3568	359	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3569	359	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3570	359	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3571	359	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3572	359	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3573	359	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3574	360	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3575	360	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3576	360	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3577	360	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3578	360	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3579	360	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3580	361	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3581	361	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3582	361	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3583	361	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3584	361	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3585	361	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3586	362	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3587	362	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3588	362	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3589	362	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3590	362	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3591	362	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3592	363	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3593	363	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3594	363	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3595	363	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3596	363	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3597	363	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3598	364	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3599	364	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3600	364	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3601	364	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3602	364	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3603	364	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3604	365	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3605	365	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3606	365	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3607	365	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3608	365	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3609	365	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3610	366	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3611	366	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3612	366	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3613	366	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3614	366	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3615	366	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3616	367	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3617	367	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3618	367	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3619	367	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3620	367	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3621	367	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3622	368	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3623	368	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3624	368	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3625	368	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3626	368	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3627	368	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3628	369	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3629	369	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3630	369	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3631	369	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3632	369	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3633	369	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3634	370	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3635	370	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3636	370	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3637	370	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3638	370	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3639	370	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3640	371	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3641	371	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3642	371	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3643	371	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3644	371	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3645	371	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3646	372	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3647	372	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3648	372	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3649	372	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3650	372	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3651	372	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3652	373	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3653	373	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3654	373	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3655	373	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3656	373	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3657	373	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3658	374	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3659	374	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3660	374	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3661	374	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3662	374	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3663	374	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3664	375	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3665	375	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3666	375	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3667	375	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3668	375	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3669	375	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3670	376	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3671	376	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3672	376	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3673	376	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3674	376	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3675	376	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3676	377	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3677	377	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3678	377	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3679	377	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3680	377	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3681	377	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3682	378	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3683	378	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3684	378	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3685	378	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3686	378	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3687	378	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3688	379	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3689	379	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3690	379	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3691	379	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3692	379	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3693	379	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3694	380	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	2.9E0	0.541	3695	380	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	2.9E0	0.541
3696	380	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	2.9E0	0.541	3697	380	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	2.9E0	0.541
3698	380	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	2.9E0	0.541	3699	380	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	2.9E0	0.541
3700	381	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	2.9E0	0.541	3701	381	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	2.9E0	0.541
3702	381	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	2.9E0	0.541	3703	381	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	2.9E0	0.541
3704	381	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	2.9E0	0.541	3705	381	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	2.9E0	0.541
3706	382	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3707	382	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3708	382	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3709	382	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3710	382	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3711	382	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3712	383	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3713	383	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3714	383	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3715	383	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3716	383	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3717	383	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3718	384	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3719	384	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3720	384	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3721	384	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3722	384	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3723	384	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3724	385	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3725	385	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3726	385	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3727	385	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3728	385	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3729	385	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3730	386	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3731	386	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3732	386	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3733	386	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3734	386	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3735	386	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3736	387	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3737	387	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3738	387	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3739	387	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3740	387	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3741	387	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3742	388	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3743	388	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
3744	388	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3745	388	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3746	388	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3747	388	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3748	389	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3749	389	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3750	389	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3751	389	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3752	389	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3753	389	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3754	390	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3755	390	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3756	390	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3757	390	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3758	390	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3759	390	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3760	391	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3761	391	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3762	391	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3763	391	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3764	391	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3765	391	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3766	392	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3767	392	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3768	392	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3769	392	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3770	392	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3771	392	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3772	393	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3773	393	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3774	393	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3775	393	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3776	393	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3777	393	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3778	394	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3779	394	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3780	394	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3781	394	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3782	394	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3783	394	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3784	395	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3785	395	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3786	395	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3787	395	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3788	395	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3789	395	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3790	396	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3791	396	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3792	396	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3793	396	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3794	396	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3795	396	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3796	397	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3797	397	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3798	397	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3799	397	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3800	397	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3801	397	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3802	398	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3803	398	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3804	398	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3805	398	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3806	398	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3807	398	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3808	399	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3809	399	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3810	399	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3811	399	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3812	399	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3813	399	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3814	400	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3815	400	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3816	400	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3817	400	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3818	400	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3819	400	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3820	401	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3821	401	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3822	401	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3823	401	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3824	401	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3825	401	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3826	402	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3827	402	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3828	402	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3829	402	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3830	402	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3831	402	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3832	403	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3833	403	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3834	403	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3835	403	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3836	403	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3837	403	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3838	404	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3839	404	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3840	404	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3841	404	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3842	404	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3843	404	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3844	405	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3845	405	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3846	405	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3847	405	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3848	405	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3849	405	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3850	406	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3851	406	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3852	406	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3853	406	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3854	406	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3855	406	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3856	407	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3857	407	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3858	407	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3859	407	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3860	407	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3861	407	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3862	408	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3863	408	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3864	408	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3865	408	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3866	408	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3867	408	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3868	409	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3869	409	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3870	409	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3871	409	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3872	409	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3873	409	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3874	410	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3875	410	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3876	410	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3877	410	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3878	410	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3879	410	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3880	411	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3881	411	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3882	411	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3883	411	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3884	411	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3885	411	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3886	412	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3887	412	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3888	412	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3889	412	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3890	412	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3891	412	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3892	413	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3893	413	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3894	413	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3895	413	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3896	413	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3897	413	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3898	414	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3899	414	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3900	414	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3901	414	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3902	414	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3903	414	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3904	415	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3905	415	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3906	415	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3907	415	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3908	415	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3909	415	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3910	416	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3911	416	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3912	416	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3913	416	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3914	416	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3915	416	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3916	417	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3917	417	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3918	417	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3919	417	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3920	417	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3921	417	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3922	418	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3923	418	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3924	418	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3925	418	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3926	418	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3927	418	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3928	419	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3929	419	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3930	419	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3931	419	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3932	419	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3933	419	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3934	420	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3935	420	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3936	420	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3937	420	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541
3938	420	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3939	420	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3940	421	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	5.8E0	0.541	3941	421	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	5.8E0	0.541
3942	421	Sisma X SLO	0.121	0	0	0	5.8E0	0.541	3943	421	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	5.8E0	0.541

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
3944	421	Sisma X SLD	0.126	0	0	0	5.8E0	0.541	3945	421	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	5.8E0	0.541
3946	422	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	2.9E0	0.541	3947	422	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	2.9E0	0.541
3948	422	Sisma X SLO	0.06	0	0	0	2.9E0	0.541	3949	422	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	2.9E0	0.541
3950	422	Sisma X SLD	0.063	0	0	0	2.9E0	0.541	3951	422	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	2.9E0	0.541
3952	423	Sisma X SLV	0.16	0	0	0	2.9E0	0.812	3953	423	Sisma Y SLV	0	0.174	0	0	2.9E0	0.812
3954	423	Sisma X SLO	0.09	0	0	0	2.9E0	0.812	3955	423	Sisma Y SLO	0	0.168	0	0	2.9E0	0.812
3956	423	Sisma X SLD	0.094	0	0	0	2.9E0	0.812	3957	423	Sisma Y SLD	0	0.141	0	0	2.9E0	0.812
3958	424	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	3959	424	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
3960	424	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	3961	424	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
3962	424	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	3963	424	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
3964	425	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	3965	425	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
3966	425	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	3967	425	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
3968	425	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	3969	425	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
3970	426	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	3971	426	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
3972	426	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	3973	426	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
3974	426	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	3975	426	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
3976	427	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	3977	427	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
3978	427	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	3979	427	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
3980	427	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	3981	427	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
3982	428	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	3983	428	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
3984	428	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	3985	428	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
3986	428	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	3987	428	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
3988	429	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	3989	429	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
3990	429	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	3991	429	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
3992	429	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	3993	429	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
3994	430	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	3995	430	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
3996	430	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	3997	430	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
3998	430	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	3999	430	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4000	431	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4001	431	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4002	431	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4003	431	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4004	431	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4005	431	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4006	432	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4007	432	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4008	432	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4009	432	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4010	432	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4011	432	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4012	433	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4013	433	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4014	433	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4015	433	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4016	433	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4017	433	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4018	434	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4019	434	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4020	434	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4021	434	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4022	434	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4023	434	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4024	435	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4025	435	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4026	435	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4027	435	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4028	435	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4029	435	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4030	436	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4031	436	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4032	436	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4033	436	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4034	436	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4035	436	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4036	437	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4037	437	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4038	437	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4039	437	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4040	437	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4041	437	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4042	438	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4043	438	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4044	438	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4045	438	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4046	438	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4047	438	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4048	439	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4049	439	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4050	439	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4051	439	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4052	439	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4053	439	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4054	440	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4055	440	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4056	440	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4057	440	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4058	440	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4059	440	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4060	441	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4061	441	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4062	441	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4063	441	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4064	441	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4065	441	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4066	442	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4067	442	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4068	442	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4069	442	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4070	442	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4071	442	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4072	443	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4073	443	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4074	443	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4075	443	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4076	443	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4077	443	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4078	444	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4079	444	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4080	444	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4081	444	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4082	444	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4083	444	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4084	445	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4085	445	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4086	445	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4087	445	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4088	445	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4089	445	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4090	446	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4091	446	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4092	446	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4093	446	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4094	446	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4095	446	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4096	447	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4097	447	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4098	447	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4099	447	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4100	447	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4101	447	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4102	448	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4103	448	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4104	448	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4105	448	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4106	448	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4107	448	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4108	449	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4109	449	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4110	449	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4111	449	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4112	449	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4113	449	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4114	450	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4115	450	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4116	450	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4117	450	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4118	450	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4119	450	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4120	451	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4121	451	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4122	451	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4123	451	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4124	451	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4125	451	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4126	452	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4127	452	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4128	452	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4129	452	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4130	452	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4131	452	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4132	453	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4133	453	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4134	453	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4135	453	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4136	453	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4137	453	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4138	454	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4139	454	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4140	454	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4141	454	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4142	454	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4143	454	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
4144	455	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4145	455	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4146	455	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4147	455	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4148	455	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4149	455	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4150	456	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4151	456	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4152	456	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4153	456	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4154	456	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4155	456	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4156	457	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4157	457	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4158	457	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4159	457	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4160	457	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4161	457	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4162	458	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4163	458	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4164	458	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4165	458	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4166	458	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4167	458	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4168	459	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4169	459	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4170	459	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4171	459	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4172	459	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4173	459	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4174	460	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4175	460	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4176	460	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4177	460	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4178	460	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4179	460	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4180	461	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4181	461	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4182	461	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4183	461	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4184	461	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4185	461	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4186	462	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4187	462	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4188	462	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4189	462	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4190	462	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4191	462	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4192	463	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4193	463	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4194	463	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4195	463	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4196	463	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4197	463	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4198	464	Sisma X SLV	0.16	0	0	0	2.9E0	0.812	4199	464	Sisma Y SLV	0	0.174	0	0	2.9E0	0.812
4200	464	Sisma X SLO	0.09	0	0	0	2.9E0	0.812	4201	464	Sisma Y SLO	0	0.168	0	0	2.9E0	0.812
4202	464	Sisma X SLD	0.094	0	0	0	2.9E0	0.812	4203	464	Sisma Y SLD	0	0.141	0	0	2.9E0	0.812
4204	465	Sisma X SLV	0.16	0	0	0	2.9E0	0.812	4205	465	Sisma Y SLV	0	0.174	0	0	2.9E0	0.812
4206	465	Sisma X SLO	0.09	0	0	0	2.9E0	0.812	4207	465	Sisma Y SLO	0	0.168	0	0	2.9E0	0.812
4208	465	Sisma X SLD	0.094	0	0	0	2.9E0	0.812	4209	465	Sisma Y SLD	0	0.141	0	0	2.9E0	0.812
4210	466	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4211	466	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4212	466	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4213	466	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4214	466	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4215	466	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4216	467	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4217	467	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4218	467	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4219	467	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4220	467	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4221	467	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4222	468	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4223	468	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4224	468	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4225	468	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4226	468	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4227	468	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4228	469	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4229	469	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4230	469	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4231	469	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4232	469	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4233	469	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4234	470	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4235	470	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4236	470	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4237	470	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4238	470	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4239	470	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4240	471	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4241	471	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4242	471	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4243	471	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4244	471	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4245	471	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4246	472	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4247	472	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4248	472	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4249	472	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4250	472	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4251	472	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4252	473	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4253	473	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4254	473	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4255	473	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4256	473	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4257	473	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4258	474	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4259	474	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4260	474	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4261	474	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4262	474	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4263	474	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4264	475	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4265	475	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4266	475	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4267	475	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4268	475	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4269	475	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4270	476	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4271	476	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4272	476	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4273	476	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4274	476	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4275	476	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4276	477	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4277	477	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4278	477	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4279	477	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4280	477	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4281	477	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4282	478	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4283	478	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4284	478	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4285	478	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4286	478	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4287	478	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4288	479	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4289	479	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4290	479	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4291	479	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4292	479	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4293	479	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4294	480	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4295	480	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4296	480	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4297	480	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4298	480	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4299	480	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4300	481	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4301	481	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4302	481	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4303	481	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4304	481	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4305	481	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4306	482	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4307	482	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4308	482	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4309	482	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4310	482	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4311	482	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4312	483	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4313	483	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4314	483	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4315	483	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4316	483	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4317	483	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4318	484	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4319	484	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4320	484	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4321	484	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4322	484	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4323	484	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4324	485	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4325	485	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4326	485	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4327	485	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4328	485	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4329	485	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4330	486	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4331	486	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4332	486	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4333	486	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4334	486	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4335	486	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4336	487	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4337	487	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4338	487	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4339	487	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4340	487	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4341	487	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4342	488	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4343	488	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
4344	488	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4345	488	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4346	488	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4347	488	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4348	489	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4349	489	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4350	489	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4351	489	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4352	489	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4353	489	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4354	490	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4355	490	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4356	490	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4357	490	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4358	490	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4359	490	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4360	491	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4361	491	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4362	491	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4363	491	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4364	491	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4365	491	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4366	492	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4367	492	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4368	492	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4369	492	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4370	492	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4371	492	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4372	493	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4373	493	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4374	493	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4375	493	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4376	493	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4377	493	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4378	494	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4379	494	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4380	494	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4381	494	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4382	494	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4383	494	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4384	495	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4385	495	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4386	495	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4387	495	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4388	495	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4389	495	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4390	496	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4391	496	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4392	496	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4393	496	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4394	496	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4395	496	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4396	497	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4397	497	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4398	497	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4399	497	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4400	497	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4401	497	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4402	498	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4403	498	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4404	498	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4405	498	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4406	498	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4407	498	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4408	499	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4409	499	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4410	499	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4411	499	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4412	499	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4413	499	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4414	500	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4415	500	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4416	500	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4417	500	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4418	500	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4419	500	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4420	501	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4421	501	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4422	501	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4423	501	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4424	501	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4425	501	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4426	502	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4427	502	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4428	502	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4429	502	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4430	502	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4431	502	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4432	503	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4433	503	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4434	503	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4435	503	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4436	503	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4437	503	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4438	504	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4439	504	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4440	504	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4441	504	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4442	504	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4443	504	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4444	505	Sisma X SLV	0.32	0	0	0	5.8E0	0.812	4445	505	Sisma Y SLV	0	0.347	0	0	5.8E0	0.812
4446	505	Sisma X SLO	0.181	0	0	0	5.8E0	0.812	4447	505	Sisma Y SLO	0	0.335	0	0	5.8E0	0.812
4448	505	Sisma X SLD	0.189	0	0	0	5.8E0	0.812	4449	505	Sisma Y SLD	0	0.283	0	0	5.8E0	0.812
4450	506	Sisma X SLV	0.16	0	0	0	2.9E0	0.812	4451	506	Sisma Y SLV	0	0.174	0	0	2.9E0	0.812
4452	506	Sisma X SLO	0.09	0	0	0	2.9E0	0.812	4453	506	Sisma Y SLO	0	0.168	0	0	2.9E0	0.812
4454	506	Sisma X SLD	0.094	0	0	0	2.9E0	0.812	4455	506	Sisma Y SLD	0	0.141	0	0	2.9E0	0.812
4456	507	Sisma X SLV	0.793	0	0	0	1.1E1	1.083	4457	507	Sisma Y SLV	0	0.86	0	0	1.1E1	1.083
4458	507	Sisma X SLO	0.448	0	0	0	1.1E1	1.083	4459	507	Sisma Y SLO	0	0.83	0	0	1.1E1	1.083
4460	507	Sisma X SLD	0.468	0	0	0	1.1E1	1.083	4461	507	Sisma Y SLD	0	0.7	0	0	1.1E1	1.083
4462	508	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4463	508	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4464	508	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4465	508	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4466	508	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4467	508	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4468	509	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4469	509	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4470	509	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4471	509	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4472	509	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4473	509	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4474	510	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4475	510	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4476	510	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4477	510	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4478	510	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4479	510	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4480	511	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4481	511	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4482	511	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4483	511	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4484	511	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4485	511	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4486	512	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4487	512	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4488	512	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4489	512	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4490	512	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4491	512	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4492	513	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4493	513	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4494	513	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4495	513	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4496	513	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4497	513	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4498	514	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4499	514	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4500	514	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4501	514	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4502	514	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4503	514	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4504	515	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4505	515	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4506	515	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4507	515	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4508	515	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4509	515	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4510	516	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4511	516	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4512	516	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4513	516	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4514	516	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4515	516	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4516	517	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4517	517	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4518	517	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4519	517	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4520	517	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4521	517	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4522	518	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4523	518	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4524	518	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4525	518	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4526	518	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4527	518	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4528	519	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4529	519	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4530	519	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4531	519	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4532	519	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4533	519	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4534	520	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4535	520	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4536	520	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4537	520	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4538	520	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4539	520	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4540	521	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4541	521	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4542	521	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4543	521	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
4544	521	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4545	521	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4546	522	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4547	522	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4548	522	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4549	522	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4550	522	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4551	522	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4552	523	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4553	523	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4554	523	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4555	523	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4556	523	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4557	523	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4558	524	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4559	524	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4560	524	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4561	524	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4562	524	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4563	524	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4564	525	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4565	525	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4566	525	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4567	525	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4568	525	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4569	525	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4570	526	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4571	526	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4572	526	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4573	526	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4574	526	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4575	526	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4576	527	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4577	527	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4578	527	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4579	527	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4580	527	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4581	527	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4582	528	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4583	528	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4584	528	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4585	528	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4586	528	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4587	528	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4588	529	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4589	529	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4590	529	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4591	529	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4592	529	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4593	529	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4594	530	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4595	530	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4596	530	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4597	530	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4598	530	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4599	530	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4600	531	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4601	531	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4602	531	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4603	531	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4604	531	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4605	531	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4606	532	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4607	532	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4608	532	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4609	532	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4610	532	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4611	532	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4612	533	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4613	533	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4614	533	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4615	533	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4616	533	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4617	533	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4618	534	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4619	534	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4620	534	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4621	534	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4622	534	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4623	534	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4624	535	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4625	535	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4626	535	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4627	535	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4628	535	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4629	535	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4630	536	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4631	536	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4632	536	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4633	536	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4634	536	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4635	536	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4636	537	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4637	537	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4638	537	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4639	537	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4640	537	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4641	537	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4642	538	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4643	538	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4644	538	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4645	538	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4646	538	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4647	538	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4648	539	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4649	539	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4650	539	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4651	539	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4652	539	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4653	539	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4654	540	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4655	540	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4656	540	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4657	540	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4658	540	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4659	540	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4660	541	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4661	541	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4662	541	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4663	541	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4664	541	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4665	541	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4666	542	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4667	542	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4668	542	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4669	542	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4670	542	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4671	542	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4672	543	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4673	543	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4674	543	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4675	543	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4676	543	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4677	543	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4678	544	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4679	544	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4680	544	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4681	544	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4682	544	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4683	544	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4684	545	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4685	545	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4686	545	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4687	545	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4688	545	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4689	545	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4690	546	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4691	546	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4692	546	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4693	546	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4694	546	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4695	546	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4696	547	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	4697	547	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
4698	547	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	4699	547	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
4700	547	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	4701	547	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
4702	548	Sisma X SLV	0.793	0	0	0	1.1E1	1.083	4703	548	Sisma Y SLV	0	0.86	0	0	1.1E1	1.083
4704	548	Sisma X SLO	0.448	0	0	0	1.1E1	1.083	4705	548	Sisma Y SLO	0	0.83	0	0	1.1E1	1.083
4706	548	Sisma X SLD	0.468	0	0	0	1.1E1	1.083	4707	548	Sisma Y SLD	0	0.7	0	0	1.1E1	1.083
4708	549	Sisma X SLV	1.372	0	0	0	1.9E1	1.083	4709	549	Sisma Y SLV	0	1.488	0	0	1.9E1	1.083
4710	549	Sisma X SLO	0.776	0	0	0	1.9E1	1.083	4711	549	Sisma Y SLO	0	1.437	0	0	1.9E1	1.083
4712	549	Sisma X SLD	0.81	0	0	0	1.9E1	1.083	4713	549	Sisma Y SLD	0	1.212	0	0	1.9E1	1.083
4714	550	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4715	550	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4716	550	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4717	550	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4718	550	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4719	550	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4720	551	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4721	551	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4722	551	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4723	551	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4724	551	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4725	551	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4726	552	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4727	552	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4728	552	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4729	552	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4730	552	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4731	552	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4732	553	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4733	553	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4734	553	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4735	553	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4736	553	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4737	553	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4738	554	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4739	554	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4740	554	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4741	554	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4742	554	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4743	554	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
4744	555	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4745	555	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4746	555	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4747	555	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4748	555	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4749	555	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4750	556	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4751	556	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4752	556	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4753	556	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4754	556	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4755	556	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4756	557	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4757	557	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4758	557	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4759	557	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4760	557	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4761	557	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4762	558	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4763	558	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4764	558	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4765	558	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4766	558	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4767	558	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4768	559	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4769	559	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4770	559	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4771	559	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4772	559	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4773	559	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4774	560	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4775	560	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4776	560	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4777	560	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4778	560	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4779	560	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4780	561	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4781	561	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4782	561	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4783	561	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4784	561	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4785	561	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4786	562	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4787	562	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4788	562	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4789	562	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4790	562	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4791	562	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4792	563	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4793	563	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4794	563	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4795	563	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4796	563	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4797	563	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4798	564	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4799	564	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4800	564	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4801	564	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4802	564	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4803	564	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4804	565	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4805	565	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4806	565	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4807	565	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4808	565	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4809	565	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4810	566	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4811	566	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4812	566	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4813	566	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4814	566	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4815	566	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4816	567	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4817	567	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4818	567	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4819	567	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4820	567	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4821	567	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4822	568	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4823	568	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4824	568	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4825	568	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4826	568	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4827	568	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4828	569	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4829	569	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4830	569	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4831	569	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4832	569	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4833	569	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4834	570	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4835	570	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4836	570	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4837	570	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4838	570	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4839	570	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4840	571	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4841	571	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4842	571	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4843	571	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4844	571	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4845	571	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4846	572	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4847	572	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4848	572	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4849	572	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4850	572	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4851	572	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4852	573	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4853	573	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4854	573	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4855	573	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4856	573	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4857	573	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4858	574	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4859	574	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4860	574	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4861	574	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4862	574	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4863	574	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4864	575	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4865	575	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4866	575	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4867	575	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4868	575	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4869	575	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4870	576	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4871	576	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4872	576	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4873	576	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4874	576	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4875	576	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4876	577	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4877	577	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4878	577	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4879	577	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4880	577	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4881	577	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4882	578	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4883	578	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4884	578	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4885	578	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4886	578	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4887	578	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4888	579	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4889	579	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4890	579	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4891	579	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4892	579	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4893	579	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4894	580	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4895	580	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4896	580	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4897	580	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4898	580	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4899	580	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4900	581	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4901	581	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4902	581	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4903	581	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4904	581	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4905	581	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4906	582	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4907	582	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4908	582	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4909	582	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4910	582	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4911	582	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4912	583	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4913	583	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4914	583	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4915	583	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4916	583	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4917	583	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4918	584	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4919	584	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4920	584	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4921	584	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4922	584	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4923	584	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4924	585	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4925	585	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4926	585	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4927	585	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4928	585	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4929	585	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4930	586	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4931	586	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4932	586	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4933	586	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4934	586	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4935	586	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4936	587	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4937	587	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4938	587	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4939	587	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4940	587	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4941	587	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4942	588	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4943	588	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
4944	588	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4945	588	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4946	588	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4947	588	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4948	589	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4949	589	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4950	589	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4951	589	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4952	589	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4953	589	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4954	590	Sisma X SLV	1.372	0	0	0	1.9E1	1.083	4955	590	Sisma Y SLV	0	1.488	0	0	1.9E1	1.083
4956	590	Sisma X SLO	0.776	0	0	0	1.9E1	1.083	4957	590	Sisma Y SLO	0	1.437	0	0	1.9E1	1.083
4958	590	Sisma X SLD	0.81	0	0	0	1.9E1	1.083	4959	590	Sisma Y SLD	0	1.212	0	0	1.9E1	1.083
4960	591	Sisma X SLV	1.372	0	0	0	1.9E1	1.083	4961	591	Sisma Y SLV	0	1.488	0	0	1.9E1	1.083
4962	591	Sisma X SLO	0.776	0	0	0	1.9E1	1.083	4963	591	Sisma Y SLO	0	1.437	0	0	1.9E1	1.083
4964	591	Sisma X SLD	0.81	0	0	0	1.9E1	1.083	4965	591	Sisma Y SLD	0	1.212	0	0	1.9E1	1.083
4966	592	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4967	592	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4968	592	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4969	592	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4970	592	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4971	592	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4972	593	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4973	593	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4974	593	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4975	593	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4976	593	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4977	593	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4978	594	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4979	594	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4980	594	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4981	594	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4982	594	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4983	594	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4984	595	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4985	595	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4986	595	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4987	595	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4988	595	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4989	595	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4990	596	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4991	596	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4992	596	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4993	596	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
4994	596	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	4995	596	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
4996	597	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	4997	597	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
4998	597	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	4999	597	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5000	597	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5001	597	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5002	598	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5003	598	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5004	598	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5005	598	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5006	598	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5007	598	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5008	599	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5009	599	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5010	599	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5011	599	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5012	599	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5013	599	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5014	600	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5015	600	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5016	600	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5017	600	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5018	600	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5019	600	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5020	601	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5021	601	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5022	601	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5023	601	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5024	601	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5025	601	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5026	602	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5027	602	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5028	602	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5029	602	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5030	602	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5031	602	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5032	603	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5033	603	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5034	603	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5035	603	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5036	603	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5037	603	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5038	604	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5039	604	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5040	604	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5041	604	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5042	604	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5043	604	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5044	605	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5045	605	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5046	605	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5047	605	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5048	605	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5049	605	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5050	606	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5051	606	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5052	606	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5053	606	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5054	606	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5055	606	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5056	607	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5057	607	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5058	607	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5059	607	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5060	607	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5061	607	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5062	608	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5063	608	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5064	608	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5065	608	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5066	608	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5067	608	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5068	609	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5069	609	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5070	609	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5071	609	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5072	609	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5073	609	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5074	610	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5075	610	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5076	610	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5077	610	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5078	610	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5079	610	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5080	611	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5081	611	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5082	611	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5083	611	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5084	611	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5085	611	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5086	612	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5087	612	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5088	612	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5089	612	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5090	612	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5091	612	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5092	613	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5093	613	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5094	613	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5095	613	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5096	613	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5097	613	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5098	614	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5099	614	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5100	614	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5101	614	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5102	614	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5103	614	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5104	615	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5105	615	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5106	615	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5107	615	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5108	615	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5109	615	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5110	616	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5111	616	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5112	616	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5113	616	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5114	616	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5115	616	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5116	617	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5117	617	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5118	617	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5119	617	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5120	617	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5121	617	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5122	618	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5123	618	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5124	618	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5125	618	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5126	618	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5127	618	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5128	619	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5129	619	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5130	619	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5131	619	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5132	619	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5133	619	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5134	620	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5135	620	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5136	620	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5137	620	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5138	620	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5139	620	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5140	621	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5141	621	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5142	621	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5143	621	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
5144	621	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5145	621	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5146	622	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5147	622	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5148	622	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5149	622	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5150	622	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5151	622	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5152	623	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5153	623	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5154	623	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5155	623	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5156	623	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5157	623	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5158	624	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5159	624	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5160	624	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5161	624	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5162	624	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5163	624	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5164	625	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5165	625	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5166	625	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5167	625	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5168	625	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5169	625	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5170	626	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5171	626	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5172	626	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5173	626	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5174	626	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5175	626	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5176	627	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5177	627	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5178	627	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5179	627	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5180	627	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5181	627	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5182	628	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5183	628	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5184	628	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5185	628	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5186	628	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5187	628	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5188	629	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5189	629	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5190	629	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5191	629	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5192	629	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5193	629	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5194	630	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5195	630	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5196	630	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5197	630	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5198	630	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5199	630	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5200	631	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5201	631	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5202	631	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5203	631	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5204	631	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5205	631	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5206	632	Sisma X SLV	1.372	0	0	0	1.9E1	1.083	5207	632	Sisma Y SLV	0	1.488	0	0	1.9E1	1.083
5208	632	Sisma X SLO	0.776	0	0	0	1.9E1	1.083	5209	632	Sisma Y SLO	0	1.437	0	0	1.9E1	1.083
5210	632	Sisma X SLD	0.81	0	0	0	1.9E1	1.083	5211	632	Sisma Y SLD	0	1.212	0	0	1.9E1	1.083
5212	634	Sisma X SLV	1.372	0	0	0	1.9E1	1.083	5213	634	Sisma Y SLV	0	1.488	0	0	1.9E1	1.083
5214	634	Sisma X SLO	0.776	0	0	0	1.9E1	1.083	5215	634	Sisma Y SLO	0	1.437	0	0	1.9E1	1.083
5216	634	Sisma X SLD	0.81	0	0	0	1.9E1	1.083	5217	634	Sisma Y SLD	0	1.212	0	0	1.9E1	1.083
5218	635	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5219	635	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5220	635	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5221	635	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5222	635	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5223	635	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5224	636	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5225	636	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5226	636	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5227	636	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5228	636	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5229	636	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5230	637	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5231	637	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5232	637	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5233	637	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5234	637	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5235	637	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5236	638	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5237	638	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5238	638	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5239	638	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5240	638	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5241	638	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5242	639	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5243	639	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5244	639	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5245	639	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5246	639	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5247	639	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5248	640	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5249	640	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5250	640	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5251	640	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5252	640	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5253	640	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5254	641	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5255	641	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5256	641	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5257	641	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5258	641	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5259	641	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5260	642	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5261	642	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5262	642	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5263	642	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5264	642	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5265	642	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5266	643	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5267	643	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5268	643	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5269	643	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5270	643	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5271	643	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5272	644	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5273	644	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5274	644	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5275	644	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5276	644	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5277	644	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5278	645	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5279	645	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5280	645	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5281	645	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5282	645	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5283	645	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5284	646	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5285	646	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5286	646	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5287	646	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5288	646	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5289	646	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5290	647	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5291	647	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5292	647	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5293	647	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5294	647	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5295	647	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5296	648	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5297	648	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5298	648	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5299	648	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5300	648	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5301	648	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5302	649	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5303	649	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5304	649	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5305	649	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5306	649	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5307	649	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5308	650	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5309	650	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5310	650	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5311	650	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5312	650	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5313	650	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5314	651	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5315	651	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5316	651	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5317	651	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5318	651	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5319	651	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5320	652	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5321	652	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5322	652	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5323	652	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5324	652	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5325	652	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5326	653	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5327	653	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5328	653	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5329	653	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5330	653	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5331	653	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5332	654	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5333	654	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5334	654	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5335	654	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5336	654	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5337	654	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5338	655	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5339	655	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5340	655	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5341	655	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5342	655	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5343	655	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
5344	656	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5345	656	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5346	656	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5347	656	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5348	656	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5349	656	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5350	657	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5351	657	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5352	657	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5353	657	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5354	657	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5355	657	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5356	658	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5357	658	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5358	658	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5359	658	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5360	658	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5361	658	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5362	659	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5363	659	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5364	659	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5365	659	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5366	659	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5367	659	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5368	660	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5369	660	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5370	660	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5371	660	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5372	660	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5373	660	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5374	661	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5375	661	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5376	661	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5377	661	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5378	661	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5379	661	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5380	662	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5381	662	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5382	662	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5383	662	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5384	662	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5385	662	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5386	663	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5387	663	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5388	663	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5389	663	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5390	663	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5391	663	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5392	664	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5393	664	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5394	664	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5395	664	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5396	664	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5397	664	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5398	665	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5399	665	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5400	665	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5401	665	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5402	665	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5403	665	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5404	666	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5405	666	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5406	666	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5407	666	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5408	666	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5409	666	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5410	667	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5411	667	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5412	667	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5413	667	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5414	667	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5415	667	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5416	668	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5417	668	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5418	668	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5419	668	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5420	668	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5421	668	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5422	669	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5423	669	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5424	669	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5425	669	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5426	669	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5427	669	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5428	670	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5429	670	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5430	670	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5431	670	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5432	670	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5433	670	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5434	671	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5435	671	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5436	671	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5437	671	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5438	671	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5439	671	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5440	672	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5441	672	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5442	672	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5443	672	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5444	672	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5445	672	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5446	673	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5447	673	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5448	673	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5449	673	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5450	673	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5451	673	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5452	674	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5453	674	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5454	674	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5455	674	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5456	674	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5457	674	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5458	675	Sisma X SLV	1.372	0	0	0	1.9E1	1.083	5459	675	Sisma Y SLV	0	1.488	0	0	1.9E1	1.083
5460	675	Sisma X SLO	0.776	0	0	0	1.9E1	1.083	5461	675	Sisma Y SLO	0	1.437	0	0	1.9E1	1.083
5462	675	Sisma X SLD	0.81	0	0	0	1.9E1	1.083	5463	675	Sisma Y SLD	0	1.212	0	0	1.9E1	1.083
5464	676	Sisma X SLV	1.372	0	0	0	1.9E1	1.083	5465	676	Sisma Y SLV	0	1.488	0	0	1.9E1	1.083
5466	676	Sisma X SLO	0.776	0	0	0	1.9E1	1.083	5467	676	Sisma Y SLO	0	1.437	0	0	1.9E1	1.083
5468	676	Sisma X SLD	0.81	0	0	0	1.9E1	1.083	5469	676	Sisma Y SLD	0	1.212	0	0	1.9E1	1.083
5470	677	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5471	677	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5472	677	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5473	677	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5474	677	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5475	677	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5476	678	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5477	678	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5478	678	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5479	678	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5480	678	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5481	678	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5482	679	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5483	679	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5484	679	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5485	679	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5486	679	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5487	679	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5488	680	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5489	680	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5490	680	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5491	680	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5492	680	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5493	680	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5494	681	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5495	681	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5496	681	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5497	681	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5498	681	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5499	681	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5500	682	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5501	682	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5502	682	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5503	682	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5504	682	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5505	682	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5506	683	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5507	683	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5508	683	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5509	683	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5510	683	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5511	683	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5512	684	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5513	684	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5514	684	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5515	684	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5516	684	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5517	684	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5518	685	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5519	685	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5520	685	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5521	685	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5522	685	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5523	685	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5524	686	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5525	686	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5526	686	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5527	686	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5528	686	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5529	686	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5530	687	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5531	687	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5532	687	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5533	687	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5534	687	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5535	687	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5536	688	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5537	688	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5538	688	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5539	688	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5540	688	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5541	688	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5542	689	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5543	689	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
5544	689	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5545	689	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5546	689	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5547	689	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5548	690	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5549	690	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5550	690	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5551	690	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5552	690	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5553	690	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5554	691	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5555	691	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5556	691	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5557	691	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5558	691	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5559	691	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5560	692	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5561	692	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5562	692	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5563	692	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5564	692	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5565	692	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5566	693	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5567	693	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5568	693	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5569	693	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5570	693	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5571	693	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5572	694	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5573	694	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5574	694	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5575	694	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5576	694	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5577	694	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5578	695	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5579	695	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5580	695	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5581	695	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5582	695	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5583	695	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5584	696	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5585	696	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5586	696	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5587	696	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5588	696	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5589	696	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5590	697	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5591	697	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5592	697	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5593	697	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5594	697	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5595	697	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5596	698	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5597	698	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5598	698	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5599	698	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5600	698	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5601	698	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5602	699	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5603	699	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5604	699	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5605	699	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5606	699	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5607	699	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5608	700	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5609	700	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5610	700	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5611	700	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5612	700	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5613	700	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5614	701	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5615	701	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5616	701	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5617	701	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5618	701	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5619	701	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5620	702	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5621	702	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5622	702	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5623	702	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5624	702	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5625	702	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5626	703	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5627	703	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5628	703	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5629	703	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5630	703	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5631	703	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5632	704	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5633	704	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5634	704	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5635	704	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5636	704	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5637	704	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5638	705	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5639	705	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5640	705	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5641	705	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5642	705	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5643	705	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5644	706	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5645	706	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5646	706	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5647	706	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5648	706	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5649	706	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5650	707	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5651	707	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5652	707	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5653	707	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5654	707	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5655	707	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5656	708	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5657	708	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5658	708	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5659	708	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5660	708	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5661	708	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5662	709	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5663	709	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5664	709	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5665	709	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5666	709	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5667	709	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5668	710	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5669	710	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5670	710	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5671	710	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5672	710	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5673	710	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5674	711	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5675	711	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5676	711	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5677	711	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5678	711	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5679	711	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5680	712	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5681	712	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5682	712	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5683	712	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5684	712	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5685	712	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5686	713	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5687	713	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5688	713	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5689	713	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5690	713	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5691	713	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5692	714	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5693	714	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5694	714	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5695	714	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5696	714	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5697	714	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5698	715	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5699	715	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5700	715	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5701	715	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5702	715	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5703	715	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5704	716	Sisma X SLV	2.744	0	0	0	3.7E1	1.083	5705	716	Sisma Y SLV	0	2.977	0	0	3.7E1	1.083
5706	716	Sisma X SLO	1.551	0	0	0	3.7E1	1.083	5707	716	Sisma Y SLO	0	2.875	0	0	3.7E1	1.083
5708	716	Sisma X SLD	1.619	0	0	0	3.7E1	1.083	5709	716	Sisma Y SLD	0	2.424	0	0	3.7E1	1.083
5710	717	Sisma X SLV	1.372	0	0	0	1.9E1	1.083	5711	717	Sisma Y SLV	0	1.488	0	0	1.9E1	1.083
5712	717	Sisma X SLO	0.776	0	0	0	1.9E1	1.083	5713	717	Sisma Y SLO	0	1.437	0	0	1.9E1	1.083
5714	717	Sisma X SLD	0.81	0	0	0	1.9E1	1.083	5715	717	Sisma Y SLD	0	1.212	0	0	1.9E1	1.083
5716	718	Sisma X SLV	0.793	0	0	0	1.1E1	1.083	5717	718	Sisma Y SLV	0	0.86	0	0	1.1E1	1.083
5718	718	Sisma X SLO	0.448	0	0	0	1.1E1	1.083	5719	718	Sisma Y SLO	0	0.83	0	0	1.1E1	1.083
5720	718	Sisma X SLD	0.468	0	0	0	1.1E1	1.083	5721	718	Sisma Y SLD	0	0.7	0	0	1.1E1	1.083
5722	719	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5723	719	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5724	719	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5725	719	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5726	719	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5727	719	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5728	720	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5729	720	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5730	720	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5731	720	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5732	720	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5733	720	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5734	721	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5735	721	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5736	721	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5737	721	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5738	721	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5739	721	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5740	722	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5741	722	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5742	722	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5743	722	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
5744	722	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5745	722	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5746	723	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5747	723	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5748	723	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5749	723	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5750	723	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5751	723	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5752	724	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5753	724	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5754	724	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5755	724	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5756	724	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5757	724	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5758	725	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5759	725	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5760	725	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5761	725	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5762	725	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5763	725	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5764	726	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5765	726	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5766	726	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5767	726	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5768	726	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5769	726	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5770	727	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5771	727	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5772	727	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5773	727	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5774	727	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5775	727	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5776	728	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5777	728	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5778	728	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5779	728	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5780	728	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5781	728	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5782	729	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5783	729	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5784	729	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5785	729	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5786	729	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5787	729	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5788	730	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5789	730	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5790	730	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5791	730	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5792	730	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5793	730	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5794	731	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5795	731	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5796	731	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5797	731	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5798	731	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5799	731	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5800	732	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5801	732	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5802	732	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5803	732	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5804	732	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5805	732	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5806	733	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5807	733	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5808	733	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5809	733	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5810	733	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5811	733	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5812	734	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5813	734	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5814	734	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5815	734	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5816	734	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5817	734	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5818	735	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5819	735	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5820	735	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5821	735	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5822	735	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5823	735	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5824	736	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5825	736	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5826	736	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5827	736	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5828	736	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5829	736	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5830	737	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5831	737	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5832	737	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5833	737	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5834	737	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5835	737	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5836	738	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5837	738	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5838	738	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5839	738	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5840	738	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5841	738	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5842	739	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5843	739	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5844	739	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5845	739	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5846	739	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5847	739	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5848	740	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5849	740	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5850	740	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5851	740	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5852	740	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5853	740	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5854	741	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5855	741	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5856	741	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5857	741	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5858	741	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5859	741	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5860	742	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5861	742	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5862	742	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5863	742	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5864	742	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5865	742	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5866	743	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5867	743	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5868	743	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5869	743	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5870	743	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5871	743	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5872	744	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5873	744	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5874	744	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5875	744	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5876	744	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5877	744	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5878	745	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5879	745	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5880	745	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5881	745	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5882	745	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5883	745	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5884	746	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5885	746	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5886	746	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5887	746	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5888	746	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5889	746	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5890	747	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5891	747	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5892	747	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5893	747	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5894	747	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5895	747	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5896	748	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5897	748	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5898	748	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5899	748	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5900	748	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5901	748	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5902	749	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5903	749	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5904	749	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5905	749	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5906	749	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5907	749	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5908	750	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5909	750	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5910	750	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5911	750	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5912	750	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5913	750	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5914	751	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5915	751	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5916	751	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5917	751	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5918	751	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5919	751	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5920	752	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5921	752	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5922	752	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5923	752	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5924	752	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5925	752	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5926	753	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5927	753	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5928	753	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5929	753	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5930	753	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5931	753	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5932	754	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5933	754	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5934	754	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5935	754	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5936	754	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5937	754	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5938	755	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5939	755	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5940	755	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5941	755	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5942	755	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5943	755	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
5944	756	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5945	756	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5946	756	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5947	756	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5948	756	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5949	756	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5950	757	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5951	757	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5952	757	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5953	757	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5954	757	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5955	757	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5956	758	Sisma X SLV	1.585	0	0	0	2.1E1	1.083	5957	758	Sisma Y SLV	0	1.72	0	0	2.1E1	1.083
5958	758	Sisma X SLO	0.896	0	0	0	2.1E1	1.083	5959	758	Sisma Y SLO	0	1.661	0	0	2.1E1	1.083
5960	758	Sisma X SLD	0.935	0	0	0	2.1E1	1.083	5961	758	Sisma Y SLD	0	1.401	0	0	2.1E1	1.083
5962	759	Sisma X SLV	0.793	0	0	0	1.1E1	1.083	5963	759	Sisma Y SLV	0	0.86	0	0	1.1E1	1.083
5964	759	Sisma X SLO	0.448	0	0	0	1.1E1	1.083	5965	759	Sisma Y SLO	0	0.83	0	0	1.1E1	1.083
5966	759	Sisma X SLD	0.468	0	0	0	1.1E1	1.083	5967	759	Sisma Y SLD	0	0.7	0	0	1.1E1	1.083

5.4 Masse

Nodo: *nodo su cui è applicata la massa.*
Massa X: *massa per la componente di spostamento lungo l'asse X. [kN/(m/s²)]*
Massa Y: *massa per la componente di spostamento lungo l'asse Y. [kN/(m/s²)]*
Massa Z: *massa per la componente di spostamento lungo l'asse Z. [kN/(m/s²)]*
Momento Z: *massa momento d'inerzia per la componente di rotazione attorno all'asse Z. [[kN/(m/s²)]*m²]*

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
255	0.294	0.294	0	0	256	0.588	0.588	0	0
257	0.588	0.588	0	0	258	0.588	0.588	0	0
259	0.588	0.588	0	0	260	0.588	0.588	0	0
261	0.588	0.588	0	0	262	0.588	0.588	0	0
263	0.588	0.588	0	0	264	0.588	0.588	0	0
265	0.588	0.588	0	0	266	0.588	0.588	0	0
267	0.588	0.588	0	0	268	0.588	0.588	0	0
269	0.588	0.588	0	0	270	0.588	0.588	0	0
271	0.588	0.588	0	0	272	0.588	0.588	0	0
273	0.588	0.588	0	0	274	0.588	0.588	0	0
275	0.588	0.588	0	0	276	0.588	0.588	0	0
277	0.588	0.588	0	0	278	0.588	0.588	0	0
279	0.588	0.588	0	0	280	0.588	0.588	0	0
281	0.588	0.588	0	0	282	0.588	0.588	0	0
283	0.588	0.588	0	0	284	0.588	0.588	0	0
285	0.588	0.588	0	0	286	0.588	0.588	0	0
287	0.588	0.588	0	0	288	0.588	0.588	0	0
289	0.588	0.588	0	0	290	0.588	0.588	0	0
291	0.588	0.588	0	0	292	0.588	0.588	0	0
293	0.588	0.588	0	0	294	0.588	0.588	0	0
295	0.588	0.588	0	0	296	0.294	0.294	0	0
297	0.294	0.294	0	0	298	0.588	0.588	0	0
299	0.588	0.588	0	0	300	0.588	0.588	0	0
301	0.588	0.588	0	0	302	0.588	0.588	0	0
303	0.588	0.588	0	0	304	0.588	0.588	0	0
305	0.588	0.588	0	0	306	0.588	0.588	0	0
307	0.588	0.588	0	0	308	0.588	0.588	0	0
309	0.588	0.588	0	0	310	0.588	0.588	0	0
311	0.588	0.588	0	0	312	0.588	0.588	0	0
313	0.588	0.588	0	0	314	0.588	0.588	0	0
315	0.588	0.588	0	0	316	0.588	0.588	0	0
317	0.588	0.588	0	0	318	0.588	0.588	0	0
319	0.588	0.588	0	0	320	0.588	0.588	0	0
321	0.588	0.588	0	0	322	0.588	0.588	0	0
323	0.588	0.588	0	0	324	0.588	0.588	0	0
325	0.588	0.588	0	0	326	0.588	0.588	0	0
327	0.588	0.588	0	0	328	0.588	0.588	0	0
329	0.588	0.588	0	0	330	0.588	0.588	0	0
331	0.588	0.588	0	0	332	0.588	0.588	0	0
333	0.588	0.588	0	0	334	0.588	0.588	0	0
335	0.588	0.588	0	0	336	0.588	0.588	0	0
337	0.588	0.588	0	0	338	0.294	0.294	0	0
339	0.294	0.294	0	0	340	0.588	0.588	0	0
341	0.588	0.588	0	0	342	0.588	0.588	0	0
343	0.588	0.588	0	0	344	0.588	0.588	0	0
345	0.588	0.588	0	0	346	0.588	0.588	0	0
347	0.588	0.588	0	0	348	0.588	0.588	0	0
349	0.588	0.588	0	0	350	0.588	0.588	0	0
351	0.588	0.588	0	0	352	0.588	0.588	0	0
353	0.588	0.588	0	0	354	0.588	0.588	0	0
355	0.588	0.588	0	0	356	0.588	0.588	0	0
357	0.588	0.588	0	0	358	0.588	0.588	0	0
359	0.588	0.588	0	0	360	0.588	0.588	0	0
361	0.588	0.588	0	0	362	0.588	0.588	0	0
363	0.588	0.588	0	0	364	0.588	0.588	0	0
365	0.588	0.588	0	0	366	0.588	0.588	0	0
367	0.588	0.588	0	0	368	0.588	0.588	0	0
369	0.588	0.588	0	0	370	0.588	0.588	0	0
371	0.588	0.588	0	0	372	0.588	0.588	0	0
373	0.588	0.588	0	0	374	0.588	0.588	0	0
375	0.588	0.588	0	0	376	0.588	0.588	0	0
377	0.588	0.588	0	0	378	0.588	0.588	0	0
379	0.588	0.588	0	0	380	0.294	0.294	0	0
381	0.294	0.294	0	0	382	0.588	0.588	0	0
383	0.588	0.588	0	0	384	0.588	0.588	0	0
385	0.588	0.588	0	0	386	0.588	0.588	0	0
387	0.588	0.588	0	0	388	0.588	0.588	0	0
389	0.588	0.588	0	0	390	0.588	0.588	0	0
391	0.588	0.588	0	0	392	0.588	0.588	0	0
393	0.588	0.588	0	0	394	0.588	0.588	0	0
395	0.588	0.588	0	0	396	0.588	0.588	0	0
397	0.588	0.588	0	0	398	0.588	0.588	0	0
399	0.588	0.588	0	0	400	0.588	0.588	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
401	0.588	0.588	0	0	402	0.588	0.588	0	0
403	0.588	0.588	0	0	404	0.588	0.588	0	0
405	0.588	0.588	0	0	406	0.588	0.588	0	0
407	0.588	0.588	0	0	408	0.588	0.588	0	0
409	0.588	0.588	0	0	410	0.588	0.588	0	0
411	0.588	0.588	0	0	412	0.588	0.588	0	0
413	0.588	0.588	0	0	414	0.588	0.588	0	0
415	0.588	0.588	0	0	416	0.588	0.588	0	0
417	0.588	0.588	0	0	418	0.588	0.588	0	0
419	0.588	0.588	0	0	420	0.588	0.588	0	0
421	0.588	0.588	0	0	422	0.294	0.294	0	0
423	0.294	0.294	0	0	424	0.588	0.588	0	0
425	0.588	0.588	0	0	426	0.588	0.588	0	0
427	0.588	0.588	0	0	428	0.588	0.588	0	0
429	0.588	0.588	0	0	430	0.588	0.588	0	0
431	0.588	0.588	0	0	432	0.588	0.588	0	0
433	0.588	0.588	0	0	434	0.588	0.588	0	0
435	0.588	0.588	0	0	436	0.588	0.588	0	0
437	0.588	0.588	0	0	438	0.588	0.588	0	0
439	0.588	0.588	0	0	440	0.588	0.588	0	0
441	0.588	0.588	0	0	442	0.588	0.588	0	0
443	0.588	0.588	0	0	444	0.588	0.588	0	0
445	0.588	0.588	0	0	446	0.588	0.588	0	0
447	0.588	0.588	0	0	448	0.588	0.588	0	0
449	0.588	0.588	0	0	450	0.588	0.588	0	0
451	0.588	0.588	0	0	452	0.588	0.588	0	0
453	0.588	0.588	0	0	454	0.588	0.588	0	0
455	0.588	0.588	0	0	456	0.588	0.588	0	0
457	0.588	0.588	0	0	458	0.588	0.588	0	0
459	0.588	0.588	0	0	460	0.588	0.588	0	0
461	0.588	0.588	0	0	462	0.588	0.588	0	0
463	0.588	0.588	0	0	464	0.294	0.294	0	0
465	0.294	0.294	0	0	466	0.588	0.588	0	0
467	0.588	0.588	0	0	468	0.588	0.588	0	0
469	0.588	0.588	0	0	470	0.588	0.588	0	0
471	0.588	0.588	0	0	472	0.588	0.588	0	0
473	0.588	0.588	0	0	474	0.588	0.588	0	0
475	0.588	0.588	0	0	476	0.588	0.588	0	0
477	0.588	0.588	0	0	478	0.588	0.588	0	0
479	0.588	0.588	0	0	480	0.588	0.588	0	0
481	0.588	0.588	0	0	482	0.588	0.588	0	0
483	0.588	0.588	0	0	484	0.588	0.588	0	0
485	0.588	0.588	0	0	486	0.588	0.588	0	0
487	0.588	0.588	0	0	488	0.588	0.588	0	0
489	0.588	0.588	0	0	490	0.588	0.588	0	0
491	0.588	0.588	0	0	492	0.588	0.588	0	0
493	0.588	0.588	0	0	494	0.588	0.588	0	0
495	0.588	0.588	0	0	496	0.588	0.588	0	0
497	0.588	0.588	0	0	498	0.588	0.588	0	0
499	0.588	0.588	0	0	500	0.588	0.588	0	0
501	0.588	0.588	0	0	502	0.588	0.588	0	0
503	0.588	0.588	0	0	504	0.588	0.588	0	0
505	0.588	0.588	0	0	506	0.294	0.294	0	0
507	1.092	1.092	0	0	508	2.184	2.184	0	0
509	2.184	2.184	0	0	510	2.184	2.184	0	0
511	2.184	2.184	0	0	512	2.184	2.184	0	0
513	2.184	2.184	0	0	514	2.184	2.184	0	0
515	2.184	2.184	0	0	516	2.184	2.184	0	0
517	2.184	2.184	0	0	518	2.184	2.184	0	0
519	2.184	2.184	0	0	520	2.184	2.184	0	0
521	2.184	2.184	0	0	522	2.184	2.184	0	0
523	2.184	2.184	0	0	524	2.184	2.184	0	0
525	2.184	2.184	0	0	526	2.184	2.184	0	0
527	2.184	2.184	0	0	528	2.184	2.184	0	0
529	2.184	2.184	0	0	530	2.184	2.184	0	0
531	2.184	2.184	0	0	532	2.184	2.184	0	0
533	2.184	2.184	0	0	534	2.184	2.184	0	0
535	2.184	2.184	0	0	536	2.184	2.184	0	0
537	2.184	2.184	0	0	538	2.184	2.184	0	0
539	2.184	2.184	0	0	540	2.184	2.184	0	0
541	2.184	2.184	0	0	542	2.184	2.184	0	0
543	2.184	2.184	0	0	544	2.184	2.184	0	0
545	2.184	2.184	0	0	546	2.184	2.184	0	0
547	2.184	2.184	0	0	548	1.092	1.092	0	0
549	1.89	1.89	0	0	550	3.78	3.78	0	0
551	3.78	3.78	0	0	552	3.78	3.78	0	0
553	3.78	3.78	0	0	554	3.78	3.78	0	0
555	3.78	3.78	0	0	556	3.78	3.78	0	0
557	3.78	3.78	0	0	558	3.78	3.78	0	0
559	3.78	3.78	0	0	560	3.78	3.78	0	0
561	3.78	3.78	0	0	562	3.78	3.78	0	0
563	3.78	3.78	0	0	564	3.78	3.78	0	0
565	3.78	3.78	0	0	566	3.78	3.78	0	0
567	3.78	3.78	0	0	568	3.78	3.78	0	0
569	3.78	3.78	0	0	570	3.78	3.78	0	0
571	3.78	3.78	0	0	572	3.78	3.78	0	0
573	3.78	3.78	0	0	574	3.78	3.78	0	0
575	3.78	3.78	0	0	576	3.78	3.78	0	0
577	3.78	3.78	0	0	578	3.78	3.78	0	0
579	3.78	3.78	0	0	580	3.78	3.78	0	0
581	3.78	3.78	0	0	582	3.78	3.78	0	0
583	3.78	3.78	0	0	584	3.78	3.78	0	0
585	3.78	3.78	0	0	586	3.78	3.78	0	0
587	3.78	3.78	0	0	588	3.78	3.78	0	0
589	3.78	3.78	0	0	590	1.89	1.89	0	0
591	1.89	1.89	0	0	592	3.78	3.78	0	0
593	3.78	3.78	0	0	594	3.78	3.78	0	0
595	3.78	3.78	0	0	596	3.78	3.78	0	0
597	3.78	3.78	0	0	598	3.78	3.78	0	0
599	3.78	3.78	0	0	600	3.78	3.78	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
601	3.78	3.78	0	0	602	3.78	3.78	0	0
603	3.78	3.78	0	0	604	3.78	3.78	0	0
605	3.78	3.78	0	0	606	3.78	3.78	0	0
607	3.78	3.78	0	0	608	3.78	3.78	0	0
609	3.78	3.78	0	0	610	3.78	3.78	0	0
611	3.78	3.78	0	0	612	3.78	3.78	0	0
613	3.78	3.78	0	0	614	3.78	3.78	0	0
615	3.78	3.78	0	0	616	3.78	3.78	0	0
617	3.78	3.78	0	0	618	3.78	3.78	0	0
619	3.78	3.78	0	0	620	3.78	3.78	0	0
621	3.78	3.78	0	0	622	3.78	3.78	0	0
623	3.78	3.78	0	0	624	3.78	3.78	0	0
625	3.78	3.78	0	0	626	3.78	3.78	0	0
627	3.78	3.78	0	0	628	3.78	3.78	0	0
629	3.78	3.78	0	0	630	3.78	3.78	0	0
631	3.78	3.78	0	0	632	1.89	1.89	0	0
634	1.89	1.89	0	0	635	3.78	3.78	0	0
636	3.78	3.78	0	0	637	3.78	3.78	0	0
638	3.78	3.78	0	0	639	3.78	3.78	0	0
640	3.78	3.78	0	0	641	3.78	3.78	0	0
642	3.78	3.78	0	0	643	3.78	3.78	0	0
644	3.78	3.78	0	0	645	3.78	3.78	0	0
646	3.78	3.78	0	0	647	3.78	3.78	0	0
648	3.78	3.78	0	0	649	3.78	3.78	0	0
650	3.78	3.78	0	0	651	3.78	3.78	0	0
652	3.78	3.78	0	0	653	3.78	3.78	0	0
654	3.78	3.78	0	0	655	3.78	3.78	0	0
656	3.78	3.78	0	0	657	3.78	3.78	0	0
658	3.78	3.78	0	0	659	3.78	3.78	0	0
660	3.78	3.78	0	0	661	3.78	3.78	0	0
662	3.78	3.78	0	0	663	3.78	3.78	0	0
664	3.78	3.78	0	0	665	3.78	3.78	0	0
666	3.78	3.78	0	0	667	3.78	3.78	0	0
668	3.78	3.78	0	0	669	3.78	3.78	0	0
670	3.78	3.78	0	0	671	3.78	3.78	0	0
672	3.78	3.78	0	0	673	3.78	3.78	0	0
674	3.78	3.78	0	0	675	1.89	1.89	0	0
676	1.89	1.89	0	0	677	3.78	3.78	0	0
678	3.78	3.78	0	0	679	3.78	3.78	0	0
680	3.78	3.78	0	0	681	3.78	3.78	0	0
682	3.78	3.78	0	0	683	3.78	3.78	0	0
684	3.78	3.78	0	0	685	3.78	3.78	0	0
686	3.78	3.78	0	0	687	3.78	3.78	0	0
688	3.78	3.78	0	0	689	3.78	3.78	0	0
690	3.78	3.78	0	0	691	3.78	3.78	0	0
692	3.78	3.78	0	0	693	3.78	3.78	0	0
694	3.78	3.78	0	0	695	3.78	3.78	0	0
696	3.78	3.78	0	0	697	3.78	3.78	0	0
698	3.78	3.78	0	0	699	3.78	3.78	0	0
700	3.78	3.78	0	0	701	3.78	3.78	0	0
702	3.78	3.78	0	0	703	3.78	3.78	0	0
704	3.78	3.78	0	0	705	3.78	3.78	0	0
706	3.78	3.78	0	0	707	3.78	3.78	0	0
708	3.78	3.78	0	0	709	3.78	3.78	0	0
710	3.78	3.78	0	0	711	3.78	3.78	0	0
712	3.78	3.78	0	0	713	3.78	3.78	0	0
714	3.78	3.78	0	0	715	3.78	3.78	0	0
716	3.78	3.78	0	0	717	1.89	1.89	0	0
718	1.092	1.092	0	0	719	2.184	2.184	0	0
720	2.184	2.184	0	0	721	2.184	2.184	0	0
722	2.184	2.184	0	0	723	2.184	2.184	0	0
724	2.184	2.184	0	0	725	2.184	2.184	0	0
726	2.184	2.184	0	0	727	2.184	2.184	0	0
728	2.184	2.184	0	0	729	2.184	2.184	0	0
730	2.184	2.184	0	0	731	2.184	2.184	0	0
732	2.184	2.184	0	0	733	2.184	2.184	0	0
734	2.184	2.184	0	0	735	2.184	2.184	0	0
736	2.184	2.184	0	0	737	2.184	2.184	0	0
738	2.184	2.184	0	0	739	2.184	2.184	0	0
740	2.184	2.184	0	0	741	2.184	2.184	0	0
742	2.184	2.184	0	0	743	2.184	2.184	0	0
744	2.184	2.184	0	0	745	2.184	2.184	0	0
746	2.184	2.184	0	0	747	2.184	2.184	0	0
748	2.184	2.184	0	0	749	2.184	2.184	0	0
750	2.184	2.184	0	0	751	2.184	2.184	0	0
752	2.184	2.184	0	0	753	2.184	2.184	0	0
754	2.184	2.184	0	0	755	2.184	2.184	0	0
756	2.184	2.184	0	0	757	2.184	2.184	0	0
758	2.184	2.184	0	0	759	1.092	1.092	0	0

5.5 Masse di piano

***Quota**: quota, livello o falda, a cui compete la massa risultante.*
***Massa X**: massa per la componente di spostamento lungo l'asse X. [kN/(m/s²)]*
***Massa Y**: massa per la componente di spostamento lungo l'asse Y. [kN/(m/s²)]*

Quota	Massa X	Massa Y	Quota	Massa X	Massa Y
Fondazione	0	0	Piano 1	943.606	943.606

5.6 Gusci

5.6.1 Caratteristiche meccaniche gusci

***Indice**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*
***Comportamento**: comportamento del materiale.*
***E1**: modulo di elasticità longitudinale, lungo l'asse 1 del sistema di riferimento locale. [kN/m²]*
***v**: modulo di Poisson. Il valore è adimensionale.*
***E2**: modulo di elasticità longitudinale, lungo l'asse 2 del sistema di riferimento locale. [kN/m²]*
***G**: modulo di elasticità tangenziale. [kN/m²]*
***α**: coefficiente di dilatazione termica longitudinale. [°C-1]*
***Peso unitario**: peso per unità di volume, riferito allo spessore membranale. [kN/m³]*

Indice	Comportamento	E1	v	E2	G	α	Peso unitario
1	Isotropo	33642778	0.1	0	0	0.00001	25

5.6.2 Definizioni gusci

***In.**: 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.mem.**: spessore membranale dell'elemento. [m]*
***Sp.fless.**: spessore flessionale dell'elemento. [m]*
***Tm**: variazione termica nel piano medio dell'elemento. [°C]*
***Mat.**: caratteristiche meccaniche dell'elemento.*
***Ind.**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat. Ind.
1	213	297	298	214	0.4	0.4	20	1
2	214	298	299	215	0.4	0.4	20	1
3	215	299	300	216	0.4	0.4	20	1
4	216	300	301	217	0.4	0.4	20	1
5	217	301	302	218	0.4	0.4	20	1
6	218	302	303	219	0.4	0.4	20	1
7	219	303	304	220	0.4	0.4	20	1
8	220	304	305	221	0.4	0.4	20	1
9	221	305	306	222	0.4	0.4	20	1
10	222	306	307	223	0.4	0.4	20	1
11	223	307	308	224	0.4	0.4	20	1
12	224	308	309	225	0.4	0.4	20	1
13	225	309	310	226	0.4	0.4	20	1
14	226	310	311	227	0.4	0.4	20	1
15	227	311	312	228	0.4	0.4	20	1
16	228	312	313	229	0.4	0.4	20	1
17	229	313	314	230	0.4	0.4	20	1
18	230	314	315	231	0.4	0.4	20	1
19	231	315	316	232	0.4	0.4	20	1
20	232	316	317	233	0.4	0.4	20	1
21	233	317	318	234	0.4	0.4	20	1
22	234	318	319	235	0.4	0.4	20	1
23	235	319	320	236	0.4	0.4	20	1
24	236	320	321	237	0.4	0.4	20	1
25	237	321	322	238	0.4	0.4	20	1
26	238	322	323	239	0.4	0.4	20	1
27	239	323	324	240	0.4	0.4	20	1
28	240	324	325	241	0.4	0.4	20	1
29	241	325	326	242	0.4	0.4	20	1
30	242	326	327	243	0.4	0.4	20	1
31	243	327	328	244	0.4	0.4	20	1
32	244	328	329	245	0.4	0.4	20	1
33	245	329	330	246	0.4	0.4	20	1
34	246	330	331	247	0.4	0.4	20	1
35	247	331	332	248	0.4	0.4	20	1
36	248	332	333	249	0.4	0.4	20	1
37	249	333	334	250	0.4	0.4	20	1
38	250	334	335	251	0.4	0.4	20	1
39	251	335	336	252	0.4	0.4	20	1
40	252	336	337	253	0.4	0.4	20	1
41	253	337	338	254	0.4	0.4	20	1
42	297	381	382	298	0.4	0.4	20	1
43	298	382	383	299	0.4	0.4	20	1
44	299	383	384	300	0.4	0.4	20	1
45	300	384	385	301	0.4	0.4	20	1
46	301	385	386	302	0.4	0.4	20	1
47	302	386	387	303	0.4	0.4	20	1
48	303	387	388	304	0.4	0.4	20	1
49	304	388	389	305	0.4	0.4	20	1
50	305	389	390	306	0.4	0.4	20	1
51	306	390	391	307	0.4	0.4	20	1
52	307	391	392	308	0.4	0.4	20	1
53	308	392	393	309	0.4	0.4	20	1
54	309	393	394	310	0.4	0.4	20	1
55	310	394	395	311	0.4	0.4	20	1
56	311	395	396	312	0.4	0.4	20	1
57	312	396	397	313	0.4	0.4	20	1
58	313	397	398	314	0.4	0.4	20	1
59	314	398	399	315	0.4	0.4	20	1
60	315	399	400	316	0.4	0.4	20	1
61	316	400	401	317	0.4	0.4	20	1
62	317	401	402	318	0.4	0.4	20	1
63	318	402	403	319	0.4	0.4	20	1
64	319	403	404	320	0.4	0.4	20	1
65	320	404	405	321	0.4	0.4	20	1
66	321	405	406	322	0.4	0.4	20	1
67	322	406	407	323	0.4	0.4	20	1
68	323	407	408	324	0.4	0.4	20	1
69	324	408	409	325	0.4	0.4	20	1
70	325	409	410	326	0.4	0.4	20	1
71	326	410	411	327	0.4	0.4	20	1
72	327	411	412	328	0.4	0.4	20	1
73	328	412	413	329	0.4	0.4	20	1
74	329	413	414	330	0.4	0.4	20	1
75	330	414	415	331	0.4	0.4	20	1
76	331	415	416	332	0.4	0.4	20	1
77	332	416	417	333	0.4	0.4	20	1
78	333	417	418	334	0.4	0.4	20	1
79	334	418	419	335	0.4	0.4	20	1
80	335	419	420	336	0.4	0.4	20	1
81	336	420	421	337	0.4	0.4	20	1
82	337	421	422	338	0.4	0.4	20	1
83	381	465	466	382	0.4	0.4	20	1
84	382	466	467	383	0.4	0.4	20	1
85	383	467	468	384	0.4	0.4	20	1
86	384	468	469	385	0.4	0.4	20	1
87	385	469	470	386	0.4	0.4	20	1
88	386	470	471	387	0.4	0.4	20	1
89	387	471	472	388	0.4	0.4	20	1
90	388	472	473	389	0.4	0.4	20	1
91	389	473	474	390	0.4	0.4	20	1
92	390	474	475	391	0.4	0.4	20	1
93	391	475	476	392	0.4	0.4	20	1
94	392	476	477	393	0.4	0.4	20	1
95	393	477	478	394	0.4	0.4	20	1
96	394	478	479	395	0.4	0.4	20	1
97	395	479	480	396	0.4	0.4	20	1
98	396	480	481	397	0.4	0.4	20	1
99	397	481	482	398	0.4	0.4	20	1
100	398	482	483	399	0.4	0.4	20	1
101	399	483	484	400	0.4	0.4	20	1
102	400	484	485	401	0.4	0.4	20	1
103	401	485	486	402	0.4	0.4	20	1
104	402	486	487	403	0.4	0.4	20	1
105	403	487	488	404	0.4	0.4	20	1
106	404	488	489	405	0.4	0.4	20	1
107	405	489	490	406	0.4	0.4	20	1
108	406	490	491	407	0.4	0.4	20	1
109	407	491	492	408	0.4	0.4	20	1
110	408	492	493	409	0.4	0.4	20	1
111	409	493	494	410	0.4	0.4	20	1
112	410	494	495	411	0.4	0.4	20	1
113	411	495	496	412	0.4	0.4	20	1
114	412	496	497	413	0.4	0.4	20	1
115	413	497	498	414	0.4	0.4	20	1
116	414	498	499	415	0.4	0.4	20	1
117	415	499	500	416	0.4	0.4	20	1
118	416	500	501	417	0.4	0.4	20	1
119	417	501	502	418	0.4	0.4	20	1
120	418	502	503	419	0.4	0.4	20	1

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.
								Ind.
121	419	503	504	420	0.4	0.4	20	1
123	421	505	506	422	0.4	0.4	20	1
125	466	719	720	467	0.4	0.4	20	1
127	468	721	722	469	0.4	0.4	20	1
129	470	723	724	471	0.4	0.4	20	1
131	472	725	726	473	0.4	0.4	20	1
133	474	727	728	475	0.4	0.4	20	1
135	476	729	730	477	0.4	0.4	20	1
137	478	731	732	479	0.4	0.4	20	1
139	480	733	734	481	0.4	0.4	20	1
141	482	735	736	483	0.4	0.4	20	1
143	484	737	738	485	0.4	0.4	20	1
145	486	739	740	487	0.4	0.4	20	1
147	488	741	742	489	0.4	0.4	20	1
149	490	743	744	491	0.4	0.4	20	1
151	492	745	746	493	0.4	0.4	20	1
153	494	747	748	495	0.4	0.4	20	1
155	496	749	750	497	0.4	0.4	20	1
157	498	751	752	499	0.4	0.4	20	1
159	500	753	754	501	0.4	0.4	20	1
161	502	755	756	503	0.4	0.4	20	1
163	504	757	758	505	0.4	0.4	20	1
165	2	3	256	255	0.4	0.4	20	1
167	339	340	424	423	0.4	0.4	20	1
169	3	4	257	256	0.4	0.4	20	1
171	340	341	425	424	0.4	0.4	20	1
173	4	5	258	257	0.4	0.4	20	1
175	341	342	426	425	0.4	0.4	20	1
177	5	6	259	258	0.4	0.4	20	1
179	342	343	427	426	0.4	0.4	20	1
181	6	7	260	259	0.4	0.4	20	1
183	343	344	428	427	0.4	0.4	20	1
185	7	8	261	260	0.4	0.4	20	1
187	344	345	429	428	0.4	0.4	20	1
189	8	9	262	261	0.4	0.4	20	1
191	345	346	430	429	0.4	0.4	20	1
193	9	10	263	262	0.4	0.4	20	1
195	346	347	431	430	0.4	0.4	20	1
197	10	11	264	263	0.4	0.4	20	1
199	347	348	432	431	0.4	0.4	20	1
201	11	12	265	264	0.4	0.4	20	1
203	348	349	433	432	0.4	0.4	20	1
205	12	13	266	265	0.4	0.4	20	1
207	349	350	434	433	0.4	0.4	20	1
209	13	14	267	266	0.4	0.4	20	1
211	350	351	435	434	0.4	0.4	20	1
213	14	15	268	267	0.4	0.4	20	1
215	351	352	436	435	0.4	0.4	20	1
217	15	16	269	268	0.4	0.4	20	1
219	352	353	437	436	0.4	0.4	20	1
221	16	17	270	269	0.4	0.4	20	1
223	353	354	438	437	0.4	0.4	20	1
225	17	18	271	270	0.4	0.4	20	1
227	354	355	439	438	0.4	0.4	20	1
229	18	19	272	271	0.4	0.4	20	1
231	355	356	440	439	0.4	0.4	20	1
233	19	20	273	272	0.4	0.4	20	1
235	356	357	441	440	0.4	0.4	20	1
237	20	21	274	273	0.4	0.4	20	1
239	357	358	442	441	0.4	0.4	20	1
241	21	22	275	274	0.4	0.4	20	1
243	358	359	443	442	0.4	0.4	20	1
245	22	23	276	275	0.4	0.4	20	1
247	359	360	444	443	0.4	0.4	20	1
249	23	24	277	276	0.4	0.4	20	1
251	360	361	445	444	0.4	0.4	20	1
253	24	25	278	277	0.4	0.4	20	1
255	361	362	446	445	0.4	0.4	20	1
257	25	26	279	278	0.4	0.4	20	1
259	362	363	447	446	0.4	0.4	20	1
261	26	27	280	279	0.4	0.4	20	1
263	363	364	448	447	0.4	0.4	20	1
265	27	28	281	280	0.4	0.4	20	1
267	364	365	449	448	0.4	0.4	20	1
269	28	29	282	281	0.4	0.4	20	1
271	365	366	450	449	0.4	0.4	20	1
273	29	30	283	282	0.4	0.4	20	1
275	366	367	451	450	0.4	0.4	20	1
277	30	31	284	283	0.4	0.4	20	1
279	367	368	452	451	0.4	0.4	20	1
281	31	32	285	284	0.4	0.4	20	1
283	368	369	453	452	0.4	0.4	20	1
285	32	33	286	285	0.4	0.4	20	1
287	369	370	454	453	0.4	0.4	20	1
289	33	34	287	286	0.4	0.4	20	1
291	370	371	455	454	0.4	0.4	20	1
293	34	35	288	287	0.4	0.4	20	1
295	371	372	456	455	0.4	0.4	20	1
297	35	36	289	288	0.4	0.4	20	1
299	372	373	457	456	0.4	0.4	20	1
301	36	37	290	289	0.4	0.4	20	1
303	373	374	458	457	0.4	0.4	20	1
305	37	38	291	290	0.4	0.4	20	1
307	374	375	459	458	0.4	0.4	20	1
309	38	39	292	291	0.4	0.4	20	1
311	375	376	460	459	0.4	0.4	20	1
313	39	40	293	292	0.4	0.4	20	1
315	376	377	461	460	0.4	0.4	20	1

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.
								Ind.
122	420	504	505	421	0.4	0.4	20	1
124	465	718	719	466	0.4	0.4	20	1
126	467	720	721	468	0.4	0.4	20	1
128	469	722	723	470	0.4	0.4	20	1
130	471	724	725	472	0.4	0.4	20	1
132	473	726	727	474	0.4	0.4	20	1
134	475	728	729	476	0.4	0.4	20	1
136	477	730	731	478	0.4	0.4	20	1
138	479	732	733	480	0.4	0.4	20	1
140	481	734	735	482	0.4	0.4	20	1
142	483	736	737	484	0.4	0.4	20	1
144	485	738	739	486	0.4	0.4	20	1
146	487	740	741	488	0.4	0.4	20	1
148	489	742	743	490	0.4	0.4	20	1
150	491	744	745	492	0.4	0.4	20	1
152	493	746	747	494	0.4	0.4	20	1
154	495	748	749	496	0.4	0.4	20	1
156	497	750	751	498	0.4	0.4	20	1
158	499	752	753	500	0.4	0.4	20	1
160	501	754	755	502	0.4	0.4	20	1
162	503	756	757	504	0.4	0.4	20	1
164	505	758	759	506	0.4	0.4	20	1
166	255	256	340	339	0.4	0.4	20	1
168	423	424	508	507	0.4	0.4	20	1
170	256	257	341	340	0.4	0.4	20	1
172	424	425	509	508	0.4	0.4	20	1
174	257	258	342	341	0.4	0.4	20	1
176	425	426	510	509	0.4	0.4	20	1
178	258	259	343	342	0.4	0.4	20	1
180	426	427	511	510	0.4	0.4	20	1
182	259	260	344	343	0.4	0.4	20	1
184	427	428	512	511	0.4	0.4	20	1
186	260	261	345	344	0.4	0.4	20	1
188	428	429	513	512	0.4	0.4	20	1
190	261	262	346	345	0.4	0.4	20	1
192	429	430	514	513	0.4	0.4	20	1
194	262	263	347	346	0.4	0.4	20	1
196	430	431	515	514	0.4	0.4	20	1
198	263	264	348	347	0.4	0.4	20	1
200	431	432	516	515	0.4	0.4	20	1
202	264	265	349	348	0.4	0.4	20	1
204	432	433	517	516	0.4	0.4	20	1
206	265	266	350	349	0.4	0.4	20	1
208	433	434	518	517	0.4	0.4	20	1
210	266	267	351	350	0.4	0.4	20	1
212	434	435	519	518	0.4	0.4	20	1
214	267	268	352	351	0.4	0.4	20	1
216	435	436	520	519	0.4	0.4	20	1
218	268	269	353	352	0.4	0.4	20	1
220	436	437	521	520	0.4	0.4	20	1
222	269	270	354	353	0.4	0.4	20	1
224	437	438	522	521	0.4	0.4	20	1
226	270	271	355	354	0.4	0.4	20	1
228	438	439	523	522	0.4	0.4	20	1
230	271	272	356	355	0.4	0.4	20	1
232	439	440	524	523	0.4	0.4	20	1
234	272	273	357	356	0.4	0.4	20	1
236	440	441	525	524	0.4	0.4	20	1
238	273	274	358	357	0.4	0.4	20	1
240	441	442	526	525	0.4	0.4	20	1
242	274	275	359	358	0.4	0.4	20	1
244	442	443	527	526	0.4	0.4	20	1
246	275	276	360	359	0.4	0.4	20	1
248	443	444	528	527	0.4	0.4	20	1
250	276	277	361	360	0.4	0.4	20	1
252	444	445	529	528	0.4	0.4	20	1
254	277	278	362	361	0.4	0.4	20	1
256	445	446	530	529	0.4	0.4	20	1
258	278	279	363	362	0.4	0.4	20	1
260	446	447	531	530	0.4	0.4	20	1
262	279	280	364	363	0.4	0.4	20	1
264	447	448	532	531	0.4	0.4	20	1
266	280	281	365	364	0.4	0.4	20	1
268	448	449	533	532	0.4	0.4	20	1
270	281	282	366	365	0.4	0.4	20	1
272	449	450	534	533	0.4	0.4	20	1
274	282	283	367	366	0.4	0.4	20	1
276	450	451	535	534	0.4	0.4	20	1
278	283	284	368	367	0.4	0.4	20	1
280	451	452	536	535	0.4	0.4	20	1
282	284	285	369	368	0.4	0.4	20	1
284	452	453	537	536	0.4	0.4	20	1
286	285	286	370	369	0.4	0.4	20	1
288	453	454	538	537	0.4	0.4	20	1
290	286	287	371	370	0.4	0.4	20	1
292	454	455	539	538	0.4	0.4	20	1
294	287	288	372	371	0.4	0.4	20	1
296	455	456	540	539	0.4	0.4	20	1
298	288	289	373	372	0.4	0.4	20	1
300	456	457	541	540	0.4	0.4	20	1
302	289	290	374	373	0.4	0.4	20	1
304	457	458	542	541	0.4	0.4	20	1
306	290	291	375	374	0.4	0.4	20	1
308	458	459	543	542	0.4	0.4	20	1
310	291	292	376	375	0.4	0.4	20	1
312	459	460	544	543	0.4	0.4	20	1
314	292	293	377	376	0.4	0.4	20	1
316	460	461	545	544	0.4	0.4	20	1

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.
								Ind.
317	40	41	294	293	0.4	0.4	20	1
319	377	378	462	461	0.4	0.4	20	1
321	41	42	295	294	0.4	0.4	20	1
323	378	379	463	462	0.4	0.4	20	1
325	42	43	296	295	0.4	0.4	20	1
327	379	380	464	463	0.4	0.4	20	1
329	759	758	716	717	0.4	0.4	20	1
331	675	674	631	632	0.4	0.4	20	1
333	590	589	547	548	0.4	0.4	20	1
335	716	715	673	674	0.4	0.4	20	1
337	631	630	588	589	0.4	0.4	20	1
339	757	756	714	715	0.4	0.4	20	1
341	673	672	629	630	0.4	0.4	20	1
343	588	587	545	546	0.4	0.4	20	1
345	714	713	671	672	0.4	0.4	20	1
347	629	628	586	587	0.4	0.4	20	1
349	755	754	712	713	0.4	0.4	20	1
351	671	670	627	628	0.4	0.4	20	1
353	586	585	543	544	0.4	0.4	20	1
355	712	711	669	670	0.4	0.4	20	1
357	627	626	584	585	0.4	0.4	20	1
359	753	752	710	711	0.4	0.4	20	1
361	669	668	625	626	0.4	0.4	20	1
363	584	583	541	542	0.4	0.4	20	1
365	710	709	667	668	0.4	0.4	20	1
367	625	624	582	583	0.4	0.4	20	1
369	751	750	708	709	0.4	0.4	20	1
371	667	666	623	624	0.4	0.4	20	1
373	582	581	539	540	0.4	0.4	20	1
375	708	707	665	666	0.4	0.4	20	1
377	623	622	580	581	0.4	0.4	20	1
379	749	748	706	707	0.4	0.4	20	1
381	665	664	621	622	0.4	0.4	20	1
383	580	579	537	538	0.4	0.4	20	1
385	706	705	663	664	0.4	0.4	20	1
387	621	620	578	579	0.4	0.4	20	1
389	747	746	704	705	0.4	0.4	20	1
391	663	662	619	620	0.4	0.4	20	1
393	578	577	535	536	0.4	0.4	20	1
395	704	703	661	662	0.4	0.4	20	1
397	619	618	576	577	0.4	0.4	20	1
399	745	744	702	703	0.4	0.4	20	1
401	661	660	617	618	0.4	0.4	20	1
403	576	575	533	534	0.4	0.4	20	1
405	702	701	659	660	0.4	0.4	20	1
407	617	616	574	575	0.4	0.4	20	1
409	743	742	700	701	0.4	0.4	20	1
411	659	658	615	616	0.4	0.4	20	1
413	574	573	531	532	0.4	0.4	20	1
415	700	699	657	658	0.4	0.4	20	1
417	615	614	572	573	0.4	0.4	20	1
419	741	740	698	699	0.4	0.4	20	1
421	657	656	613	614	0.4	0.4	20	1
423	572	571	529	530	0.4	0.4	20	1
425	698	697	655	656	0.4	0.4	20	1
427	613	612	570	571	0.4	0.4	20	1
429	739	738	696	697	0.4	0.4	20	1
431	655	654	611	612	0.4	0.4	20	1
433	570	569	527	528	0.4	0.4	20	1
435	696	695	653	654	0.4	0.4	20	1
437	611	610	568	569	0.4	0.4	20	1
439	737	736	694	695	0.4	0.4	20	1
441	653	652	609	610	0.4	0.4	20	1
443	568	567	525	526	0.4	0.4	20	1
445	694	693	651	652	0.4	0.4	20	1
447	609	608	566	567	0.4	0.4	20	1
449	735	734	692	693	0.4	0.4	20	1
451	651	650	607	608	0.4	0.4	20	1
453	566	565	523	524	0.4	0.4	20	1
455	692	691	649	650	0.4	0.4	20	1
457	607	606	564	565	0.4	0.4	20	1
459	733	732	690	691	0.4	0.4	20	1
461	649	648	605	606	0.4	0.4	20	1
463	564	563	521	522	0.4	0.4	20	1
465	690	689	647	648	0.4	0.4	20	1
467	605	604	562	563	0.4	0.4	20	1
469	731	730	688	689	0.4	0.4	20	1
471	647	646	603	604	0.4	0.4	20	1
473	562	561	519	520	0.4	0.4	20	1
475	688	687	645	646	0.4	0.4	20	1
477	603	602	560	561	0.4	0.4	20	1
479	729	728	686	687	0.4	0.4	20	1
481	645	644	601	602	0.4	0.4	20	1
483	560	559	517	518	0.4	0.4	20	1
485	686	685	643	644	0.4	0.4	20	1
487	601	600	558	559	0.4	0.4	20	1
489	727	726	684	685	0.4	0.4	20	1
491	643	642	599	600	0.4	0.4	20	1
493	558	557	515	516	0.4	0.4	20	1
495	684	683	641	642	0.4	0.4	20	1
497	599	598	556	557	0.4	0.4	20	1
499	725	724	682	683	0.4	0.4	20	1
501	641	640	597	598	0.4	0.4	20	1
503	556	555	513	514	0.4	0.4	20	1
505	682	681	639	640	0.4	0.4	20	1
507	597	596	554	555	0.4	0.4	20	1
509	723	722	680	681	0.4	0.4	20	1
511	639	638	595	596	0.4	0.4	20	1

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.
								Ind.
318	293	294	378	377	0.4	0.4	20	1
320	461	462	546	545	0.4	0.4	20	1
322	294	295	379	378	0.4	0.4	20	1
324	462	463	547	546	0.4	0.4	20	1
326	295	296	380	379	0.4	0.4	20	1
328	463	464	548	547	0.4	0.4	20	1
330	717	716	674	675	0.4	0.4	20	1
332	632	631	589	590	0.4	0.4	20	1
334	758	757	715	716	0.4	0.4	20	1
336	674	673	630	631	0.4	0.4	20	1
338	589	588	546	547	0.4	0.4	20	1
340	715	714	672	673	0.4	0.4	20	1
342	630	629	587	588	0.4	0.4	20	1
344	756	755	713	714	0.4	0.4	20	1
346	672	671	628	629	0.4	0.4	20	1
348	587	586	544	545	0.4	0.4	20	1
350	713	712	670	671	0.4	0.4	20	1
352	628	627	585	586	0.4	0.4	20	1
354	754	753	711	712	0.4	0.4	20	1
356	670	669	626	627	0.4	0.4	20	1
358	585	584	542	543	0.4	0.4	20	1
360	711	710	668	669	0.4	0.4	20	1
362	626	625	583	584	0.4	0.4	20	1
364	752	751	709	710	0.4	0.4	20	1
366	668	667	624	625	0.4	0.4	20	1
368	583	582	540	541	0.4	0.4	20	1
370	709	708	666	667	0.4	0.4	20	1
372	624	623	581	582	0.4	0.4	20	1
374	750	749	707	708	0.4	0.4	20	1
376	666	665	622	623	0.4	0.4	20	1
378	581	580	538	539	0.4	0.4	20	1
380	707	706	664	665	0.4	0.4	20	1
382	622	621	579	580	0.4	0.4	20	1
384	748	747	705	706	0.4	0.4	20	1
386	664	663	620	621	0.4	0.4	20	1
388	579	578	536	537	0.4	0.4	20	1
390	705	704	662	663	0.4	0.4	20	1
392	620	619	577	578	0.4	0.4	20	1
394	746	745	703	704	0.4	0.4	20	1
396	662	661	618	619	0.4	0.4	20	1
398	577	576	534	535	0.4	0.4	20	1
400	703	702	660	661	0.4	0.4	20	1
402	618	617	575	576	0.4	0.4	20	1
404	744	743	701	702	0.4	0.4	20	1
406	660	659	616	617	0.4	0.4	20	1
408	575	574	532	533	0.4	0.4	20	1
410	701	700	658	659	0.4	0.4	20	1
412	616	615	573	574	0.4	0.4	20	1
414	742	741	699	700	0.4	0.4	20	1
416	658	657	614	615	0.4	0.4	20	1
418	573	572	530	531	0.4	0.4	20	1
420	699	698	656	657	0.4	0.4	20	1
422	614	613	571	572	0.4	0.4	20	1
424	740	739	697	698	0.4	0.4	20	1
426	656	655	612	613	0.4	0.4	20	1
428	571	570	528	529	0.4	0.4	20	1
430	697	696	654	655	0.4	0.4	20	1
432	612	611	569	570	0.4	0.4	20	1
434	738	737	695	696	0.4	0.4	20	1
436	654	653	610	611	0.4	0.4	20	1
438	569	568	526	527	0.4	0.4	20	1
440	695	694	652	653	0.4	0.4	20	1
442	610	609	567	568	0.4	0.4	20	1
444	736	735	693	694	0.4	0.4	20	1
446	652	651	608	609	0.4	0.4	20	1
448	567	566	524	525	0.4	0.4	20	1
450	693	692	650	651	0.4	0.4	20	1
452	608	607	565	566	0.4	0.4	20	1
454	734	733	691	692	0.4	0.4	20	1
456	650	649	606	607	0.4	0.4	20	1
458	565	564	522	523	0.4	0.4	20	1
460	691	690	648	649	0.4	0.4	20	1
462	606	605	563	564	0.4	0.4	20	1
464	732	731	689	690	0.4	0.4	20	1
466	648	647	604	605	0.4	0.4	20	1
468	563	562	520	521	0.4	0.4	20	1
470	689	688	646	647	0.4	0.4	20	1
472	604	603	561	562	0.4	0.4	20	1
474	730	729	687	688	0.4	0.4	20	1
476	646	645	602	603	0.4	0.4	20	1
478	561	560	518	519	0.4	0.4	20	1
480	687	686	644	645	0.4	0.4	20	1
482	602	601	559	560	0.4	0.4	20	1
484	728	727	685	686	0.4	0.4	20	1
486	644	643	600	601	0.4	0.4	20	1
488	559	558	516	517	0.4	0.4	20	1
490	685	684	642	643	0.4	0.4	20	1
492	600	599	557	558	0.4	0.4	20	1
494	726	725	683	684	0.4	0.4	20	1
496	642	641	598	599	0.4	0.4	20	1
498	557	556	514	515	0.4	0.4	20	1
500	683	682	640	641	0.4	0.4	20	1
502	598	597	555	556	0.4	0.4	20	1
504	724	723	681	682	0.4	0.4	20	1
506	640	639	596	597	0.4	0.4	20	1
508	555	554	512	513	0.4	0.4	20	1
510	681	680	638	639	0.4	0.4	20	1
512	596	595	553	554	0.4	0.4	20	1

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.
								Ind.
513	554	553	511	512	0.4	0.4	20	1
515	680	679	637	638	0.4	0.4	20	1
517	595	594	552	553	0.4	0.4	20	1
519	721	720	678	679	0.4	0.4	20	1
521	637	636	593	594	0.4	0.4	20	1
523	552	551	509	510	0.4	0.4	20	1
525	678	677	635	636	0.4	0.4	20	1
527	593	592	550	551	0.4	0.4	20	1
529	719	718	676	677	0.4	0.4	20	1
531	635	634	591	592	0.4	0.4	20	1
533	550	549	507	508	0.4	0.4	20	1
535	44	45	87	86	0.4	0.4	20	1
537	129	130	172	171	0.4	0.4	20	1
539	3	4	46	45	0.4	0.4	20	1
541	87	88	131	130	0.4	0.4	20	1
543	172	173	215	214	0.4	0.4	20	1
545	46	47	89	88	0.4	0.4	20	1
547	131	132	174	173	0.4	0.4	20	1
549	5	6	48	47	0.4	0.4	20	1
551	89	90	133	132	0.4	0.4	20	1
553	174	175	217	216	0.4	0.4	20	1
555	48	49	91	90	0.4	0.4	20	1
557	133	134	176	175	0.4	0.4	20	1
559	7	8	50	49	0.4	0.4	20	1
561	91	92	135	134	0.4	0.4	20	1
563	176	177	219	218	0.4	0.4	20	1
565	50	51	93	92	0.4	0.4	20	1
567	135	136	178	177	0.4	0.4	20	1
569	9	10	52	51	0.4	0.4	20	1
571	93	94	137	136	0.4	0.4	20	1
573	178	179	221	220	0.4	0.4	20	1
575	52	53	95	94	0.4	0.4	20	1
577	137	138	180	179	0.4	0.4	20	1
579	11	12	54	53	0.4	0.4	20	1
581	95	96	139	138	0.4	0.4	20	1
583	180	181	223	222	0.4	0.4	20	1
585	54	55	97	96	0.4	0.4	20	1
587	139	140	182	181	0.4	0.4	20	1
589	13	14	56	55	0.4	0.4	20	1
591	97	98	141	140	0.4	0.4	20	1
593	182	183	225	224	0.4	0.4	20	1
595	56	57	99	98	0.4	0.4	20	1
597	141	142	184	183	0.4	0.4	20	1
599	15	16	58	57	0.4	0.4	20	1
601	99	100	143	142	0.4	0.4	20	1
603	184	185	227	226	0.4	0.4	20	1
605	58	59	101	100	0.4	0.4	20	1
607	143	144	186	185	0.4	0.4	20	1
609	17	18	60	59	0.4	0.4	20	1
611	101	102	145	144	0.4	0.4	20	1
613	186	187	229	228	0.4	0.4	20	1
615	60	61	103	102	0.4	0.4	20	1
617	145	146	188	187	0.4	0.4	20	1
619	19	20	62	61	0.4	0.4	20	1
621	103	104	147	146	0.4	0.4	20	1
623	188	189	231	230	0.4	0.4	20	1
625	62	63	105	104	0.4	0.4	20	1
627	147	148	190	189	0.4	0.4	20	1
629	21	22	64	63	0.4	0.4	20	1
631	105	106	149	148	0.4	0.4	20	1
633	190	191	233	232	0.4	0.4	20	1
635	64	65	107	106	0.4	0.4	20	1
637	149	150	192	191	0.4	0.4	20	1
639	23	24	66	65	0.4	0.4	20	1
641	107	108	151	150	0.4	0.4	20	1
643	192	193	235	234	0.4	0.4	20	1
645	66	67	109	108	0.4	0.4	20	1
647	151	152	194	193	0.4	0.4	20	1
649	25	26	68	67	0.4	0.4	20	1
651	109	110	153	152	0.4	0.4	20	1
653	194	195	237	236	0.4	0.4	20	1
655	68	69	111	110	0.4	0.4	20	1
657	153	154	196	195	0.4	0.4	20	1
659	27	28	70	69	0.4	0.4	20	1
661	111	112	155	154	0.4	0.4	20	1
663	196	197	239	238	0.4	0.4	20	1
665	70	71	113	112	0.4	0.4	20	1
667	155	156	198	197	0.4	0.4	20	1
669	29	30	72	71	0.4	0.4	20	1
671	113	114	157	156	0.4	0.4	20	1
673	198	199	241	240	0.4	0.4	20	1
675	72	73	115	114	0.4	0.4	20	1
677	157	158	200	199	0.4	0.4	20	1
679	31	32	74	73	0.4	0.4	20	1
681	115	116	159	158	0.4	0.4	20	1
683	200	201	243	242	0.4	0.4	20	1
685	74	75	117	116	0.4	0.4	20	1
687	159	160	202	201	0.4	0.4	20	1
689	33	34	76	75	0.4	0.4	20	1
691	117	118	161	160	0.4	0.4	20	1
693	202	203	245	244	0.4	0.4	20	1
695	76	77	119	118	0.4	0.4	20	1
697	161	162	204	203	0.4	0.4	20	1
699	35	36	78	77	0.4	0.4	20	1
701	119	120	163	162	0.4	0.4	20	1
703	204	205	247	246	0.4	0.4	20	1
705	78	79	121	120	0.4	0.4	20	1
707	163	164	206	205	0.4	0.4	20	1

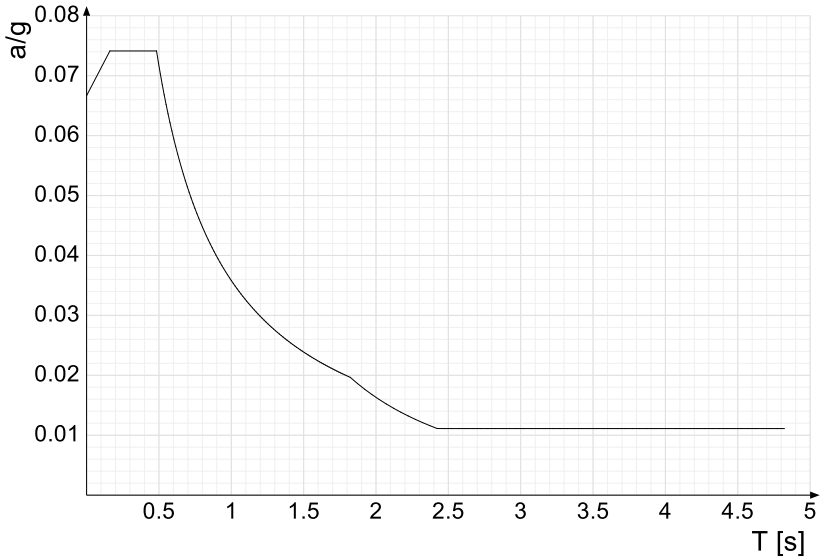
In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.
								Ind.
514	722	721	679	680	0.4	0.4	20	1
516	638	637	594	595	0.4	0.4	20	1
518	553	552	510	511	0.4	0.4	20	1
520	679	678	636	637	0.4	0.4	20	1
522	594	593	551	552	0.4	0.4	20	1
524	720	719	677	678	0.4	0.4	20	1
526	636	635	592	593	0.4	0.4	20	1
528	551	550	508	509	0.4	0.4	20	1
530	677	676	634	635	0.4	0.4	20	1
532	592	591	549	550	0.4	0.4	20	1
534	2	3	45	44	0.4	0.4	20	1
536	86	87	130	129	0.4	0.4	20	1
538	171	172	214	213	0.4	0.4	20	1
540	45	46	88	87	0.4	0.4	20	1
542	130	131	173	172	0.4	0.4	20	1
544	4	5	47	46	0.4	0.4	20	1
546	88	89	132	131	0.4	0.4	20	1
548	173	174	216	215	0.4	0.4	20	1
550	47	48	90	89	0.4	0.4	20	1
552	132	133	175	174	0.4	0.4	20	1
554	6	7	49	48	0.4	0.4	20	1
556	90	91	134	133	0.4	0.4	20	1
558	175	176	218	217	0.4	0.4	20	1
560	49	50	92	91	0.4	0.4	20	1
562	134	135	177	176	0.4	0.4	20	1
564	8	9	51	50	0.4	0.4	20	1
566	92	93	136	135	0.4	0.4	20	1
568	177	178	220	219	0.4	0.4	20	1
570	51	52	94	93	0.4	0.4	20	1
572	136	137	179	178	0.4	0.4	20	1
574	10	11	53	52	0.4	0.4	20	1
576	94	95	138	137	0.4	0.4	20	1
578	179	180	222	221	0.4	0.4	20	1
580	53	54	96	95	0.4	0.4	20	1
582	138	139	181	180	0.4	0.4	20	1
584	12	13	55	54	0.4	0.4	20	1
586	96	97	140	139	0.4	0.4	20	1
588	181	182	224	223	0.4	0.4	20	1
590	55	56	98	97	0.4	0.4	20	1
592	140	141	183	182	0.4	0.4	20	1
594	14	15	57	56	0.4	0.4	20	1
596	98	99	142	141	0.4	0.4	20	1
598	183	184	226	225	0.4	0.4	20	1
600	57	58	100	99	0.4	0.4	20	1
602	142	143	185	184	0.4	0.4	20	1
604	16	17	59	58	0.4	0.4	20	1
606	100	101	144	143	0.4	0.4	20	1
608	185	186	228	227	0.4	0.4	20	1
610	59	60	102	101	0.4	0.4	20	1
612	144	145	187	186	0.4	0.4	20	1
614	18	19	61	60	0.4	0.4	20	1
616	102	103	146	145	0.4	0.4	20	1
618	187	188	230	229	0.4	0.4	20	1
620	61	62	104	103	0.4	0.4	20	1
622	146	147	189	188	0.4	0.4	20	1
624	20	21	63	62	0.4	0.4	20	1
626	104	105	148	147	0.4	0.4	20	1
628	189	190	232	231	0.4	0.4	20	1
630	63	64	106	105	0.4	0.4	20	1
632	148	149	191	190	0.4	0.4	20	1
634	22	23	65	64	0.4	0.4	20	1
636	106	107	150	149	0.4	0.4	20	1
638	191	192	234	233	0.4	0.4	20	1
640	65	66	108	107	0.4	0.4	20	1
642	150	151	193	192	0.4	0.4	20	1
644	24	25	67	66	0.4	0.4	20	1
646	108	109	152	151	0.4	0.4	20	1
648	193	194	236	235	0.4	0.4	20	1
650	67	68	110	109	0.4	0.4	20	1
652	152	153	195	194	0.4	0.4	20	1
654	26	27	69	68	0.4	0.4	20	1
656	110	111	154	153	0.4	0.4	20	1
658	195	196	238	237	0.4	0.4	20	1
660	69	70	112	111	0.4	0.4	20	1
662	154	155	197	196	0.4	0.4	20	1
664	28	29	71	70	0.4	0.4	20	1
666	112	113	156	155	0.4	0.4	20	1
668	197	198	240	239	0.4	0.4	20	1
670	71	72	114	113	0.4	0.4	20	1
672	156	157	199	198	0.4	0.4	20	1
674	30	31	73	72	0.4	0.4	20	1
676	114	115	158	157	0.4	0.4	20	1
678	199	200	242	241	0.4	0.4	20	1
680	73	74	116	115	0.4	0.4	20	1
682	158	159	201	200	0.4	0.4	20	1
684	32	33	75	74	0.4	0.4	20	1
686	116	117	160	159	0.4	0.4	20	1
688	201	202	244	243	0.4	0.4	20	1
690	75	76	118	117	0.4	0.4	20	1
692	160	161	203	202	0.4	0.4	20	1
694	34	35	77	76	0.4	0.4	20	1
696	118	119	162	161	0.4	0.4	20	1
698	203	204	246	245	0.4	0.4	20	1
700	77	78	120	119	0.4	0.4	20	1
702	162	163	205	204	0.4	0.4	20	1
704	36	37	79	78	0.4	0.4	20	1
706	120	121	164	163	0.4	0.4	20	1
708	205	206	248	247	0.4	0.4	20	1

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat. Ind.	In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat. Ind.
709	37	38	80	79	0.4	0.4	20	1	710	79	80	122	121	0.4	0.4	20	1
711	121	122	165	164	0.4	0.4	20	1	712	164	165	207	206	0.4	0.4	20	1
713	206	207	249	248	0.4	0.4	20	1	714	38	39	81	80	0.4	0.4	20	1
715	80	81	123	122	0.4	0.4	20	1	716	122	123	166	165	0.4	0.4	20	1
717	165	166	208	207	0.4	0.4	20	1	718	207	208	250	249	0.4	0.4	20	1
719	39	40	82	81	0.4	0.4	20	1	720	81	82	124	123	0.4	0.4	20	1
721	123	124	167	166	0.4	0.4	20	1	722	166	167	209	208	0.4	0.4	20	1
723	208	209	251	250	0.4	0.4	20	1	724	40	41	83	82	0.4	0.4	20	1
725	82	83	125	124	0.4	0.4	20	1	726	124	125	168	167	0.4	0.4	20	1
727	167	168	210	209	0.4	0.4	20	1	728	209	210	252	251	0.4	0.4	20	1
729	41	42	84	83	0.4	0.4	20	1	730	83	84	126	125	0.4	0.4	20	1
731	125	126	169	168	0.4	0.4	20	1	732	168	169	211	210	0.4	0.4	20	1
733	210	211	253	252	0.4	0.4	20	1	734	42	43	85	84	0.4	0.4	20	1
735	84	85	127	126	0.4	0.4	20	1	736	126	127	170	169	0.4	0.4	20	1
737	169	170	212	211	0.4	0.4	20	1	738	211	212	254	253	0.4	0.4	20	1

5.7 Accelerazioni spettrali

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

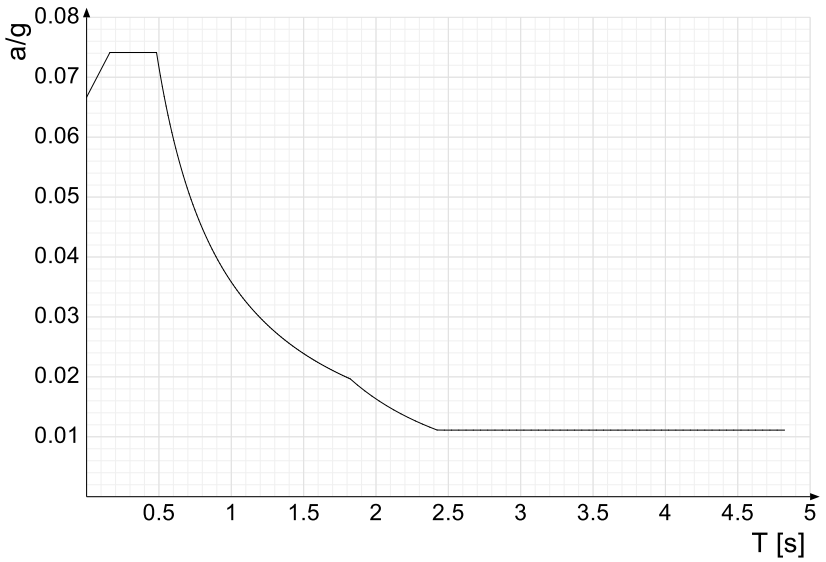
Sisma X SLV



Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.067	2	0.161	0.074	3	0.483	0.074	4	0.496	0.072
5	0.51	0.07	6	0.523	0.068	7	0.536	0.067	8	0.55	0.065
9	0.563	0.064	10	0.576	0.062	11	0.589	0.061	12	0.603	0.059
13	0.616	0.058	14	0.629	0.057	15	0.642	0.056	16	0.656	0.055
17	0.669	0.054	18	0.682	0.053	19	0.695	0.052	20	0.709	0.051
21	0.722	0.05	22	0.735	0.049	23	0.748	0.048	24	0.762	0.047
25	0.775	0.046	26	0.788	0.045	27	0.801	0.045	28	0.815	0.044
29	0.828	0.043	30	0.841	0.043	31	0.854	0.042	32	0.868	0.041
33	0.881	0.041	34	0.894	0.04	35	0.907	0.039	36	0.921	0.039
37	0.934	0.038	38	0.947	0.038	39	0.96	0.037	40	0.974	0.037
41	0.987	0.036	42	1	0.036	43	1.014	0.035	44	1.027	0.035
45	1.04	0.034	46	1.053	0.034	47	1.067	0.034	48	1.08	0.033
49	1.093	0.033	50	1.106	0.032	51	1.12	0.032	52	1.133	0.032
53	1.146	0.031	54	1.159	0.031	55	1.173	0.031	56	1.186	0.03
57	1.199	0.03	58	1.212	0.03	59	1.226	0.029	60	1.239	0.029
61	1.252	0.029	62	1.265	0.028	63	1.279	0.028	64	1.292	0.028
65	1.305	0.027	66	1.318	0.027	67	1.332	0.027	68	1.345	0.027
69	1.358	0.026	70	1.371	0.026	71	1.385	0.026	72	1.398	0.026
73	1.411	0.025	74	1.425	0.025	75	1.438	0.025	76	1.451	0.025
77	1.464	0.024	78	1.478	0.024	79	1.491	0.024	80	1.504	0.024
81	1.517	0.024	82	1.531	0.023	83	1.544	0.023	84	1.557	0.023
85	1.57	0.023	86	1.584	0.023	87	1.597	0.022	88	1.61	0.022
89	1.623	0.022	90	1.637	0.022	91	1.65	0.022	92	1.663	0.022
93	1.676	0.021	94	1.69	0.021	95	1.703	0.021	96	1.716	0.021
97	1.729	0.021	98	1.743	0.021	99	1.756	0.02	100	1.769	0.02
101	1.782	0.02	102	1.796	0.02	103	1.809	0.02	104	1.822	0.02
105	1.872	0.019	106	1.922	0.018	107	1.972	0.017	108	2.022	0.016
109	2.072	0.015	110	2.122	0.014	111	2.172	0.014	112	2.222	0.013
113	2.272	0.013	114	2.322	0.012	115	2.372	0.012	116	2.422	0.011
117	2.472	0.011	118	2.522	0.011	119	2.572	0.011	120	2.622	0.011
121	2.672	0.011	122	2.722	0.011	123	2.772	0.011	124	2.822	0.011
125	2.872	0.011	126	2.922	0.011	127	2.972	0.011	128	3.022	0.011
129	3.072	0.011	130	3.122	0.011	131	3.172	0.011	132	3.222	0.011
133	3.272	0.011	134	3.322	0.011	135	3.372	0.011	136	3.422	0.011
137	3.472	0.011	138	3.522	0.011	139	3.572	0.011	140	3.622	0.011
141	3.672	0.011	142	3.722	0.011	143	3.772	0.011	144	3.822	0.011
145	3.872	0.011	146	3.922	0.011	147	3.972	0.011	148	4.022	0.011
149	4.072	0.011	150	4.122	0.011	151	4.172	0.011	152	4.222	0.011
153	4.272	0.011	154	4.322	0.011	155	4.372	0.011	156	4.422	0.011
157	4.472	0.011	158	4.522	0.011	159	4.572	0.011	160	4.622	0.011

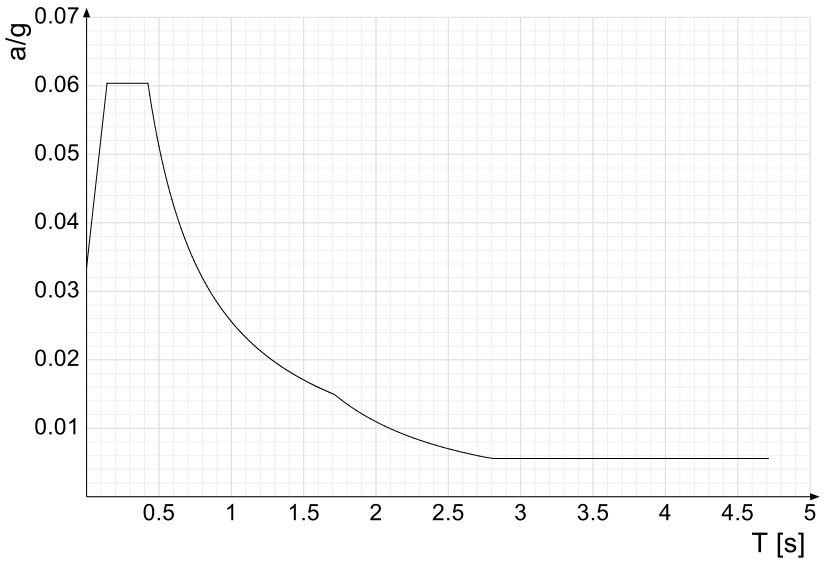
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
161	4.672	0.011	162	4.722	0.011	163	4.772	0.011	164	4.822	0.011

Sisma Y SLV



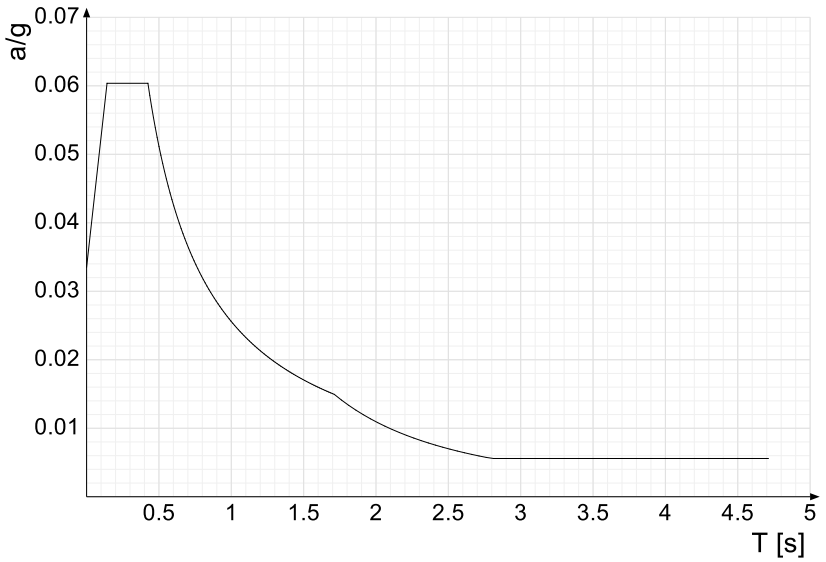
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.067	2	0.161	0.074	3	0.483	0.074	4	0.496	0.072
5	0.51	0.07	6	0.523	0.068	7	0.536	0.067	8	0.55	0.065
9	0.563	0.064	10	0.576	0.062	11	0.589	0.061	12	0.603	0.059
13	0.616	0.058	14	0.629	0.057	15	0.642	0.056	16	0.656	0.055
17	0.669	0.054	18	0.682	0.053	19	0.695	0.052	20	0.709	0.051
21	0.722	0.05	22	0.735	0.049	23	0.748	0.048	24	0.762	0.047
25	0.775	0.046	26	0.788	0.045	27	0.801	0.045	28	0.815	0.044
29	0.828	0.043	30	0.841	0.043	31	0.854	0.042	32	0.868	0.041
33	0.881	0.041	34	0.894	0.04	35	0.907	0.039	36	0.921	0.039
37	0.934	0.038	38	0.947	0.038	39	0.96	0.037	40	0.974	0.037
41	0.987	0.036	42	1	0.036	43	1.014	0.035	44	1.027	0.035
45	1.04	0.034	46	1.053	0.034	47	1.067	0.034	48	1.08	0.033
49	1.093	0.033	50	1.106	0.032	51	1.12	0.032	52	1.133	0.032
53	1.146	0.031	54	1.159	0.031	55	1.173	0.031	56	1.186	0.03
57	1.199	0.03	58	1.212	0.03	59	1.226	0.029	60	1.239	0.029
61	1.252	0.029	62	1.265	0.028	63	1.279	0.028	64	1.292	0.028
65	1.305	0.027	66	1.318	0.027	67	1.332	0.027	68	1.345	0.027
69	1.358	0.026	70	1.371	0.026	71	1.385	0.026	72	1.398	0.026
73	1.411	0.025	74	1.425	0.025	75	1.438	0.025	76	1.451	0.025
77	1.464	0.024	78	1.478	0.024	79	1.491	0.024	80	1.504	0.024
81	1.517	0.024	82	1.531	0.023	83	1.544	0.023	84	1.557	0.023
85	1.57	0.023	86	1.584	0.023	87	1.597	0.022	88	1.61	0.022
89	1.623	0.022	90	1.637	0.022	91	1.65	0.022	92	1.663	0.022
93	1.676	0.021	94	1.69	0.021	95	1.703	0.021	96	1.716	0.021
97	1.729	0.021	98	1.743	0.021	99	1.756	0.02	100	1.769	0.02
101	1.782	0.02	102	1.796	0.02	103	1.809	0.02	104	1.822	0.02
105	1.872	0.019	106	1.922	0.018	107	1.972	0.017	108	2.022	0.016
109	2.072	0.015	110	2.122	0.014	111	2.172	0.014	112	2.222	0.013
113	2.272	0.013	114	2.322	0.012	115	2.372	0.012	116	2.422	0.011
117	2.472	0.011	118	2.522	0.011	119	2.572	0.011	120	2.622	0.011
121	2.672	0.011	122	2.722	0.011	123	2.772	0.011	124	2.822	0.011
125	2.872	0.011	126	2.922	0.011	127	2.972	0.011	128	3.022	0.011
129	3.072	0.011	130	3.122	0.011	131	3.172	0.011	132	3.222	0.011
133	3.272	0.011	134	3.322	0.011	135	3.372	0.011	136	3.422	0.011
137	3.472	0.011	138	3.522	0.011	139	3.572	0.011	140	3.622	0.011
141	3.672	0.011	142	3.722	0.011	143	3.772	0.011	144	3.822	0.011
145	3.872	0.011	146	3.922	0.011	147	3.972	0.011	148	4.022	0.011
149	4.072	0.011	150	4.122	0.011	151	4.172	0.011	152	4.222	0.011
153	4.272	0.011	154	4.322	0.011	155	4.372	0.011	156	4.422	0.011
157	4.472	0.011	158	4.522	0.011	159	4.572	0.011	160	4.622	0.011
161	4.672	0.011	162	4.722	0.011	163	4.772	0.011	164	4.822	0.011

Sisma X SLD



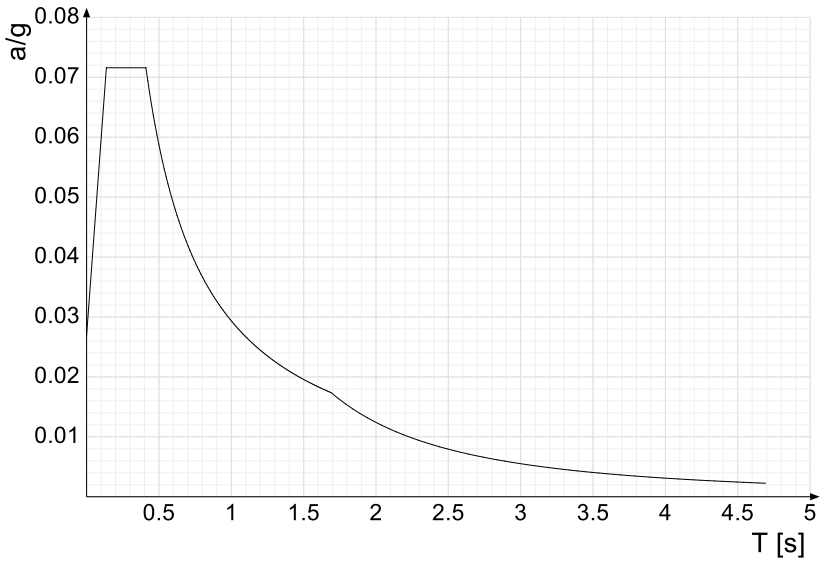
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.034	2	0.141	0.06	3	0.424	0.06	4	0.437	0.059
5	0.449	0.057	6	0.462	0.055	7	0.475	0.054	8	0.488	0.052
9	0.5	0.051	10	0.513	0.05	11	0.526	0.049	12	0.539	0.048
13	0.551	0.046	14	0.564	0.045	15	0.577	0.044	16	0.59	0.043
17	0.602	0.042	18	0.615	0.042	19	0.628	0.041	20	0.641	0.04
21	0.653	0.039	22	0.666	0.038	23	0.679	0.038	24	0.692	0.037
25	0.704	0.036	26	0.717	0.036	27	0.73	0.035	28	0.743	0.034
29	0.755	0.034	30	0.768	0.033	31	0.781	0.033	32	0.794	0.032
33	0.806	0.032	34	0.819	0.031	35	0.832	0.031	36	0.845	0.03
37	0.857	0.03	38	0.87	0.029	39	0.883	0.029	40	0.896	0.029
41	0.908	0.028	42	0.921	0.028	43	0.934	0.027	44	0.947	0.027
45	0.959	0.027	46	0.972	0.026	47	0.985	0.026	48	0.998	0.026
49	1.01	0.025	50	1.023	0.025	51	1.036	0.025	52	1.049	0.024
53	1.061	0.024	54	1.074	0.024	55	1.087	0.024	56	1.1	0.023
57	1.112	0.023	58	1.125	0.023	59	1.138	0.022	60	1.151	0.022
61	1.163	0.022	62	1.176	0.022	63	1.189	0.022	64	1.202	0.021
65	1.214	0.021	66	1.227	0.021	67	1.24	0.021	68	1.253	0.02
69	1.265	0.02	70	1.278	0.02	71	1.291	0.02	72	1.304	0.02
73	1.316	0.019	74	1.329	0.019	75	1.342	0.019	76	1.355	0.019
77	1.367	0.019	78	1.38	0.019	79	1.393	0.018	80	1.406	0.018
81	1.418	0.018	82	1.431	0.018	83	1.444	0.018	84	1.457	0.018
85	1.469	0.017	86	1.482	0.017	87	1.495	0.017	88	1.508	0.017
89	1.52	0.017	90	1.533	0.017	91	1.546	0.017	92	1.559	0.016
93	1.571	0.016	94	1.584	0.016	95	1.597	0.016	96	1.61	0.016
97	1.622	0.016	98	1.635	0.016	99	1.648	0.016	100	1.661	0.015
101	1.673	0.015	102	1.686	0.015	103	1.699	0.015	104	1.712	0.015
105	1.762	0.014	106	1.812	0.013	107	1.862	0.013	108	1.912	0.012
109	1.962	0.011	110	2.012	0.011	111	2.062	0.01	112	2.112	0.01
113	2.162	0.009	114	2.212	0.009	115	2.262	0.009	116	2.312	0.008
117	2.362	0.008	118	2.412	0.008	119	2.462	0.007	120	2.512	0.007
121	2.562	0.007	122	2.612	0.006	123	2.662	0.006	124	2.712	0.006
125	2.762	0.006	126	2.812	0.006	127	2.862	0.006	128	2.912	0.006
129	2.962	0.006	130	3.012	0.006	131	3.062	0.006	132	3.112	0.006
133	3.162	0.006	134	3.212	0.006	135	3.262	0.006	136	3.312	0.006
137	3.362	0.006	138	3.412	0.006	139	3.462	0.006	140	3.512	0.006
141	3.562	0.006	142	3.612	0.006	143	3.662	0.006	144	3.712	0.006
145	3.762	0.006	146	3.812	0.006	147	3.862	0.006	148	3.912	0.006
149	3.962	0.006	150	4.012	0.006	151	4.062	0.006	152	4.112	0.006
153	4.162	0.006	154	4.212	0.006	155	4.262	0.006	156	4.312	0.006
157	4.362	0.006	158	4.412	0.006	159	4.462	0.006	160	4.512	0.006
161	4.562	0.006	162	4.612	0.006	163	4.662	0.006	164	4.712	0.006

Sisma Y SLD



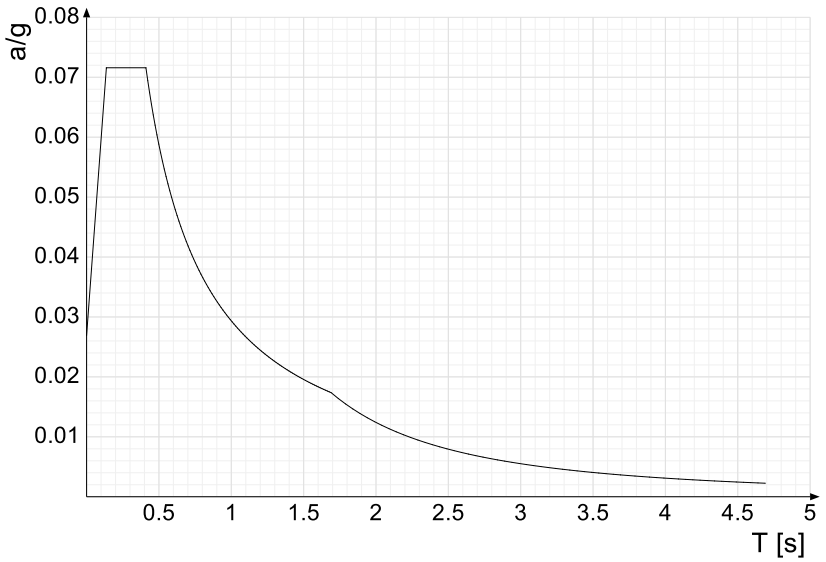
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.034	2	0.141	0.06	3	0.424	0.06	4	0.437	0.059
5	0.449	0.057	6	0.462	0.055	7	0.475	0.054	8	0.488	0.052
9	0.5	0.051	10	0.513	0.05	11	0.526	0.049	12	0.539	0.048
13	0.551	0.046	14	0.564	0.045	15	0.577	0.044	16	0.59	0.043
17	0.602	0.042	18	0.615	0.042	19	0.628	0.041	20	0.641	0.04
21	0.653	0.039	22	0.666	0.038	23	0.679	0.038	24	0.692	0.037
25	0.704	0.036	26	0.717	0.036	27	0.73	0.035	28	0.743	0.034
29	0.755	0.034	30	0.768	0.033	31	0.781	0.033	32	0.794	0.032
33	0.806	0.032	34	0.819	0.031	35	0.832	0.031	36	0.845	0.03
37	0.857	0.03	38	0.87	0.029	39	0.883	0.029	40	0.896	0.029
41	0.908	0.028	42	0.921	0.028	43	0.934	0.027	44	0.947	0.027
45	0.959	0.027	46	0.972	0.026	47	0.985	0.026	48	0.998	0.026
49	1.01	0.025	50	1.023	0.025	51	1.036	0.025	52	1.049	0.024
53	1.061	0.024	54	1.074	0.024	55	1.087	0.024	56	1.1	0.023
57	1.112	0.023	58	1.125	0.023	59	1.138	0.022	60	1.151	0.022
61	1.163	0.022	62	1.176	0.022	63	1.189	0.022	64	1.202	0.021
65	1.214	0.021	66	1.227	0.021	67	1.24	0.021	68	1.253	0.02
69	1.265	0.02	70	1.278	0.02	71	1.291	0.02	72	1.304	0.02
73	1.316	0.019	74	1.329	0.019	75	1.342	0.019	76	1.355	0.019
77	1.367	0.019	78	1.38	0.019	79	1.393	0.018	80	1.406	0.018
81	1.418	0.018	82	1.431	0.018	83	1.444	0.018	84	1.457	0.018
85	1.469	0.017	86	1.482	0.017	87	1.495	0.017	88	1.508	0.017
89	1.52	0.017	90	1.533	0.017	91	1.546	0.017	92	1.559	0.016
93	1.571	0.016	94	1.584	0.016	95	1.597	0.016	96	1.61	0.016
97	1.622	0.016	98	1.635	0.016	99	1.648	0.016	100	1.661	0.015
101	1.673	0.015	102	1.686	0.015	103	1.699	0.015	104	1.712	0.015
105	1.762	0.014	106	1.812	0.013	107	1.862	0.013	108	1.912	0.012
109	1.962	0.011	110	2.012	0.011	111	2.062	0.01	112	2.112	0.01
113	2.162	0.009	114	2.212	0.009	115	2.262	0.009	116	2.312	0.008
117	2.362	0.008	118	2.412	0.008	119	2.462	0.007	120	2.512	0.007
121	2.562	0.007	122	2.612	0.006	123	2.662	0.006	124	2.712	0.006
125	2.762	0.006	126	2.812	0.006	127	2.862	0.006	128	2.912	0.006
129	2.962	0.006	130	3.012	0.006	131	3.062	0.006	132	3.112	0.006
133	3.162	0.006	134	3.212	0.006	135	3.262	0.006	136	3.312	0.006
137	3.362	0.006	138	3.412	0.006	139	3.462	0.006	140	3.512	0.006
141	3.562	0.006	142	3.612	0.006	143	3.662	0.006	144	3.712	0.006
145	3.762	0.006	146	3.812	0.006	147	3.862	0.006	148	3.912	0.006
149	3.962	0.006	150	4.012	0.006	151	4.062	0.006	152	4.112	0.006
153	4.162	0.006	154	4.212	0.006	155	4.262	0.006	156	4.312	0.006
157	4.362	0.006	158	4.412	0.006	159	4.462	0.006	160	4.512	0.006
161	4.562	0.006	162	4.612	0.006	163	4.662	0.006	164	4.712	0.006

Sisma X SLO



Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.027	2	0.137	0.072	3	0.41	0.072	4	0.423	0.069
5	0.435	0.067	6	0.448	0.066	7	0.461	0.064	8	0.473	0.062
9	0.486	0.06	10	0.499	0.059	11	0.511	0.057	12	0.524	0.056
13	0.537	0.055	14	0.549	0.053	15	0.562	0.052	16	0.575	0.051
17	0.587	0.05	18	0.6	0.049	19	0.613	0.048	20	0.625	0.047
21	0.638	0.046	22	0.651	0.045	23	0.663	0.044	24	0.676	0.043
25	0.689	0.043	26	0.701	0.042	27	0.714	0.041	28	0.727	0.04
29	0.739	0.04	30	0.752	0.039	31	0.765	0.038	32	0.777	0.038
33	0.79	0.037	34	0.803	0.037	35	0.815	0.036	36	0.828	0.035
37	0.841	0.035	38	0.853	0.034	39	0.866	0.034	40	0.879	0.033
41	0.892	0.033	42	0.904	0.032	43	0.917	0.032	44	0.93	0.032
45	0.942	0.031	46	0.955	0.031	47	0.968	0.03	48	0.98	0.03
49	0.993	0.03	50	1.006	0.029	51	1.018	0.029	52	1.031	0.028
53	1.044	0.028	54	1.056	0.028	55	1.069	0.027	56	1.082	0.027
57	1.094	0.027	58	1.107	0.027	59	1.12	0.026	60	1.132	0.026
61	1.145	0.026	62	1.158	0.025	63	1.17	0.025	64	1.183	0.025
65	1.196	0.025	66	1.208	0.024	67	1.221	0.024	68	1.234	0.024
69	1.246	0.024	70	1.259	0.023	71	1.272	0.023	72	1.284	0.023
73	1.297	0.023	74	1.31	0.022	75	1.322	0.022	76	1.335	0.022
77	1.348	0.022	78	1.36	0.022	79	1.373	0.021	80	1.386	0.021
81	1.398	0.021	82	1.411	0.021	83	1.424	0.021	84	1.436	0.02
85	1.449	0.02	86	1.462	0.02	87	1.474	0.02	88	1.487	0.02
89	1.5	0.02	90	1.512	0.019	91	1.525	0.019	92	1.538	0.019
93	1.55	0.019	94	1.563	0.019	95	1.576	0.019	96	1.588	0.018
97	1.601	0.018	98	1.614	0.018	99	1.626	0.018	100	1.639	0.018
101	1.652	0.018	102	1.664	0.018	103	1.677	0.018	104	1.69	0.017
105	1.74	0.016	106	1.79	0.015	107	1.84	0.015	108	1.89	0.014
109	1.94	0.013	110	1.99	0.013	111	2.04	0.012	112	2.09	0.011
113	2.14	0.011	114	2.19	0.01	115	2.24	0.01	116	2.29	0.009
117	2.34	0.009	118	2.39	0.009	119	2.44	0.008	120	2.49	0.008
121	2.54	0.008	122	2.59	0.007	123	2.64	0.007	124	2.69	0.007
125	2.74	0.007	126	2.79	0.006	127	2.84	0.006	128	2.89	0.006
129	2.94	0.006	130	2.99	0.006	131	3.04	0.005	132	3.09	0.005
133	3.14	0.005	134	3.19	0.005	135	3.24	0.005	136	3.29	0.005
137	3.34	0.004	138	3.39	0.004	139	3.44	0.004	140	3.49	0.004
141	3.54	0.004	142	3.59	0.004	143	3.64	0.004	144	3.69	0.004
145	3.74	0.004	146	3.79	0.003	147	3.84	0.003	148	3.89	0.003
149	3.94	0.003	150	3.99	0.003	151	4.04	0.003	152	4.09	0.003
153	4.14	0.003	154	4.19	0.003	155	4.24	0.003	156	4.29	0.003
157	4.34	0.003	158	4.39	0.003	159	4.44	0.003	160	4.49	0.002
161	4.54	0.002	162	4.59	0.002	163	4.64	0.002	164	4.69	0.002

Sisma Y SLO



Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.027	2	0.137	0.072	3	0.41	0.072	4	0.423	0.069
5	0.435	0.067	6	0.448	0.066	7	0.461	0.064	8	0.473	0.062
9	0.486	0.06	10	0.499	0.059	11	0.511	0.057	12	0.524	0.056
13	0.537	0.055	14	0.549	0.053	15	0.562	0.052	16	0.575	0.051
17	0.587	0.05	18	0.6	0.049	19	0.613	0.048	20	0.625	0.047
21	0.638	0.046	22	0.651	0.045	23	0.663	0.044	24	0.676	0.043
25	0.689	0.043	26	0.701	0.042	27	0.714	0.041	28	0.727	0.04
29	0.739	0.04	30	0.752	0.039	31	0.765	0.038	32	0.777	0.038
33	0.79	0.037	34	0.803	0.037	35	0.815	0.036	36	0.828	0.035
37	0.841	0.035	38	0.853	0.034	39	0.866	0.034	40	0.879	0.033
41	0.892	0.033	42	0.904	0.032	43	0.917	0.032	44	0.93	0.032
45	0.942	0.031	46	0.955	0.031	47	0.968	0.03	48	0.98	0.03
49	0.993	0.03	50	1.006	0.029	51	1.018	0.029	52	1.031	0.028
53	1.044	0.028	54	1.056	0.028	55	1.069	0.027	56	1.082	0.027
57	1.094	0.027	58	1.107	0.027	59	1.12	0.026	60	1.132	0.026
61	1.145	0.026	62	1.158	0.025	63	1.17	0.025	64	1.183	0.025
65	1.196	0.025	66	1.208	0.024	67	1.221	0.024	68	1.234	0.024
69	1.246	0.024	70	1.259	0.023	71	1.272	0.023	72	1.284	0.023
73	1.297	0.023	74	1.31	0.022	75	1.322	0.022	76	1.335	0.022
77	1.348	0.022	78	1.36	0.022	79	1.373	0.021	80	1.386	0.021
81	1.398	0.021	82	1.411	0.021	83	1.424	0.021	84	1.436	0.02
85	1.449	0.02	86	1.462	0.02	87	1.474	0.02	88	1.487	0.02
89	1.5	0.02	90	1.512	0.019	91	1.525	0.019	92	1.538	0.019
93	1.55	0.019	94	1.563	0.019	95	1.576	0.019	96	1.588	0.018
97	1.601	0.018	98	1.614	0.018	99	1.626	0.018	100	1.639	0.018
101	1.652	0.018	102	1.664	0.018	103	1.677	0.018	104	1.69	0.017
105	1.74	0.016	106	1.79	0.015	107	1.84	0.015	108	1.89	0.014
109	1.94	0.013	110	1.99	0.013	111	2.04	0.012	112	2.09	0.011
113	2.14	0.011	114	2.19	0.01	115	2.24	0.01	116	2.29	0.009
117	2.34	0.009	118	2.39	0.009	119	2.44	0.008	120	2.49	0.008
121	2.54	0.008	122	2.59	0.007	123	2.64	0.007	124	2.69	0.007
125	2.74	0.007	126	2.79	0.006	127	2.84	0.006	128	2.89	0.006
129	2.94	0.006	130	2.99	0.006	131	3.04	0.005	132	3.09	0.005
133	3.14	0.005	134	3.19	0.005	135	3.24	0.005	136	3.29	0.005
137	3.34	0.004	138	3.39	0.004	139	3.44	0.004	140	3.49	0.004
141	3.54	0.004	142	3.59	0.004	143	3.64	0.004	144	3.69	0.004
145	3.74	0.004	146	3.79	0.003	147	3.84	0.003	148	3.89	0.003
149	3.94	0.003	150	3.99	0.003	151	4.04	0.003	152	4.09	0.003
153	4.14	0.003	154	4.19	0.003	155	4.24	0.003	156	4.29	0.003
157	4.34	0.003	158	4.39	0.003	159	4.44	0.003	160	4.49	0.002
161	4.54	0.002	162	4.59	0.002	163	4.64	0.002	164	4.69	0.002

6 Risultati numerici

6.1 Spostamenti nodali estremi

***Nodo**: nodo interessato dallo spostamento.*
***Ind.**: indice del nodo.*
***Cont.**: condizione o combinazione di carico a cui si riferisce lo spostamento.*
***N.br.**: nome breve della condizione o combinazione di carico.*
***Spostamento**: spostamento traslazionale del nodo.*
***ux**: componente X dello spostamento del nodo. [m]*
***uy**: componente Y dello spostamento del nodo. [m]*
***uz**: componente Z dello spostamento del nodo. [m]*
***Rotazione**: spostamento rotazionale del nodo.*
***rx**: componente X della rotazione del nodo. [deg]*
***ry**: componente Y della rotazione del nodo. [deg]*
***rz**: componente Z della rotazione del nodo. [deg]*

Spostamenti nodali con componente Ux minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
507	SLU 8	-0.0045754	-0.0006594	-0.0114942	-0.0266	-0.0707	0.0045
718	SLU 8	-0.0045754	0.0006594	-0.0114942	0.0266	-0.0707	-0.0045
549	SLU 8	-0.0045547	-0.0003759	-0.0118637	-0.0222	-0.0625	-0.0042
676	SLU 8	-0.0045547	0.0003759	-0.0118637	0.0222	-0.0625	0.0042
591	SLU 8	-0.0045306	-0.0001238	-0.012131	-0.01	-0.0579	0.0011

Spostamenti nodali con componente Ux massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
759	SLU 8	0.0045754	0.0006594	-0.0114942	0.0266	0.0707	0.0045
548	SLU 8	0.0045754	-0.0006594	-0.0114942	-0.0266	0.0707	-0.0045
590	SLU 8	0.0045547	-0.0003759	-0.0118637	-0.0222	0.0625	0.0042
717	SLU 8	0.0045547	0.0003759	-0.0118637	0.0222	0.0625	-0.0042
632	SLU 8	0.0045306	-0.0001238	-0.012131	-0.01	0.0579	-0.0011

Spostamenti nodali con componente Uy minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
381	MVBR 12	-0.0001948	-0.0026771	-0.0003561	0.0051	-0.0104	0.0927
380	MVBR 12	-0.0001944	-0.0026769	0.000354	0.0051	-0.0104	-0.0927
339	MVBR 12	0.0001693	-0.0025697	0.0003073	0.002	0.0093	0.0873
422	MVBR 12	0.0001696	-0.0025695	-0.000309	0.002	0.0093	-0.0873
465	MVBR 12	-0.000374	-0.0018449	-0.0004249	-0.1185	-0.0202	0.075

Spostamenti nodali con componente Uy massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
718	SLV FO 7	-0.0000135	0.0017504	-0.0045158	-0.0053	0.0002	-0.0005
759	SLV FO 11	0.0000135	0.0017504	-0.0045158	-0.0053	-0.0002	0.0005
677	SLV FO 7	-0.0000137	0.001749	-0.0045075	0.001	-0.0007	-0.0001
716	SLV FO 11	0.0000137	0.001749	-0.0045075	0.001	0.0007	0.0001
717	SLV FO 11	0.0000141	0.001749	-0.0045192	0.0016	0.001	-0.0002

Spostamenti nodali con componente Uz minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
2	SLU 8	0	0	-0.0125682	0.0783	-0.1039	0.004
254	SLU 8	0	0	-0.0125682	-0.0783	0.1039	0.004
213	SLU 8	0	0	-0.0125682	-0.0783	-0.1039	-0.004
43	SLU 8	0	0	-0.0125682	0.0783	0.1039	-0.004
338	SLU 8	0.0014587	0.0007303	-0.0123354	-0.0392	0.1075	0.0202

Spostamenti nodali con componente Uz massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
633	ΔT	-0.0000632	-0.0000868	0.0034912	0.004	-0.0011	0
611	ΔT	-0.0000631	-0.0000869	0.0034526	0.004	-0.0011	0
654	ΔT	-0.0000631	0.0000869	0.0034526	-0.004	-0.0011	0
655	ΔT	0.0000631	0.0000869	0.0034526	-0.004	0.0011	0
612	ΔT	0.0000631	-0.0000869	0.0034526	0.004	0.0011	0

6.2 Reazioni nodali estreme

***Nodo**: Nodo sollecitato dalla reazione vincolare.*

***Ind.**: indice del nodo.*
***Cont.**: Contesto a cui si riferisce la reazione vincolare.*
***N.br.**: nome breve della condizione o combinazione di carico.*
***Reazione a traslazione**: reazione vincolare traslazionale del nodo.*
***x**: componente X della reazione vincolare del nodo. [kN]*
***y**: componente Y della reazione vincolare del nodo. [kN]*
***z**: componente Z della reazione vincolare del nodo. [kN]*
***Reazione a rotazione**: reazione vincolare rotazionale del nodo.*
***x**: componente X della reazione a rotazione del nodo. [kN*m]*
***y**: componente Y della reazione a rotazione del nodo. [kN*m]*
***z**: componente Z della reazione a rotazione del nodo. [kN*m]*

Reazioni Fx minime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
212	SLU 8	-3961.17	6.48	115.14	0	0	0
85	SLU 8	-3961.17	-6.48	115.14	0	0	0
170	SLU 2	-3943.97	-3.41	86.76	0	0	0
127	SLU 2	-3943.97	3.41	86.76	0	0	0
43	SLU 8	-3493.66	1887.57	65.96	0	0	0

Reazioni Fx massime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
44	SLU 8	3961.17	-6.48	115.14	0	0	0
171	SLU 8	3961.17	6.48	115.14	0	0	0
129	SLU 2	3943.97	-3.41	86.76	0	0	0
86	SLU 2	3943.97	3.41	86.76	0	0	0
213	SLU 8	3493.66	-1887.57	65.96	0	0	0

Reazioni Fy minime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
233	SLU 4	24.12	-3634.35	9.78	0	0	0
234	SLU 4	-24.12	-3634.35	9.78	0	0	0
235	SLU 4	-72.04	-3633.99	10.23	0	0	0
232	SLU 4	72.04	-3633.99	10.23	0	0	0
236	SLU 4	-119.07	-3633.27	11.15	0	0	0

Reazioni Fy massime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
23	SLU 4	-24.12	3634.35	9.78	0	0	0
22	SLU 4	24.12	3634.35	9.78	0	0	0
24	SLU 4	-72.04	3633.99	10.23	0	0	0
21	SLU 4	72.04	3633.99	10.23	0	0	0
25	SLU 4	-119.07	3633.27	11.15	0	0	0

Reazioni Fz minime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
64	ΔT	0	0	-41.59	0	0	0
65	ΔT	0	0	-41.59	0	0	0
192	ΔT	0	0	-41.59	0	0	0
191	ΔT	0	0	-41.59	0	0	0
63	ΔT	0.01	0	-41.07	0	0	0

Reazioni Fz massime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
211	SLU 8	-0.76	-12.05	210.11	0	0	0
45	SLU 8	0.76	12.05	210.11	0	0	0
84	SLU 8	-0.76	12.05	210.11	0	0	0
172	SLU 8	0.76	-12.05	210.11	0	0	0
130	SLU 8	0.27	7.51	189.16	0	0	0

6.3 Pressioni massime sul terreno

***Nodo**: Nodo che interagisce col terreno.*
***Ind.**: indice del nodo.*
***Pressione minima**: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.*
***Cont.**: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.*
***uz**: spostamento massimo verticale del nodo. [m]*
***Valore**: pressione minima sul terreno del nodo. [kN/m²]*
***Pressione massima**: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.*
***Cont.**: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.*
***uz**: spostamento minimo verticale del nodo. [m]*
***Valore**: pressione massima sul terreno del nodo. [kN/m²]*

Compressione estrema massima -377.047 al nodo di indice 2, di coordinate x = -0.83, y = -0.48, z = 0, nel contesto SLU 8.
Spostamento estremo minimo -0.0125682 al nodo di indice 2, di coordinate x = -0.83, y = -0.48, z = 0, nel contesto SLU 8.

Spostamento estremo massimo 0.0006295 al nodo di indice 22, di coordinate x = 15.07, y = -0.48, z = 0, nel contesto SLU 2.

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2	SLU 8	-0.0125682	-377.047	SLV FO 11	-0.002528	-75.841
3	SLU 8	-0.0112332	-336.997	SLV FO 11	-0.0025283	-75.848
4	SLU 8	-0.010087	-302.61	SLV FO 11	-0.0025295	-75.885
5	SLU 8	-0.009053	-271.59	SLV FO 11	-0.0025303	-75.909
6	SLU 8	-0.0080956	-242.868	SLV FO 11	-0.0025312	-75.935
7	SLU 8	-0.0072135	-216.406	SLV FO 11	-0.002532	-75.961
8	SLU 8	-0.0064041	-192.123	SLV FO 11	-0.0025329	-75.988
9	SLU 8	-0.0056657	-169.97	SLV FO 11	-0.0025338	-76.015
10	SLU EX 3	-0.0050835	-152.504	SLV FO 11	-0.0025347	-76.042
11	SLU EX 3	-0.005082	-152.46	SLU 2	-0.0024481	-73.442
12	SLU EX 3	-0.0050807	-152.42	SLU 2	-0.0019057	-57.172
13	SLU EX 3	-0.0050795	-152.385	SLU 2	-0.0014227	-42.681
14	SLU EX 3	-0.0050785	-152.354	SLU 2	-0.0009962	-29.886
15	SLU EX 3	-0.0050775	-152.326	SLU 2	-0.0006237	-18.712
16	SLU EX 3	-0.0050768	-152.303	SLU 2	-0.000303	-9.091
17	SLU EX 3	-0.0050761	-152.283	SLU 2	-0.000032	-0.961
18	SLU EX 3	-0.0050756	-152.267	SLU 2	0.000191	5.731
19	SLU EX 3	-0.0050751	-152.254	SLU 2	0.0003677	11.03
20	SLU EX 3	-0.0050748	-152.244	SLU 2	0.0004991	14.972
21	SLU EX 3	-0.0050746	-152.238	SLU 2	0.0005862	17.585
22	SLU EX 3	-0.0050745	-152.235	SLU 2	0.0006295	18.886
23	SLU EX 3	-0.0050745	-152.235	SLU 2	0.0006295	18.886
24	SLU EX 3	-0.0050746	-152.238	SLU 2	0.0005862	17.585
25	SLU EX 3	-0.0050748	-152.244	SLU 2	0.0004991	14.972
26	SLU EX 3	-0.0050751	-152.254	SLU 2	0.0003677	11.03
27	SLU EX 3	-0.0050756	-152.267	SLU 2	0.000191	5.731
28	SLU EX 3	-0.0050761	-152.283	SLU 2	-0.000032	-0.961
29	SLU EX 3	-0.0050768	-152.303	SLU 2	-0.000303	-9.091
30	SLU EX 3	-0.0050775	-152.326	SLU 2	-0.0006237	-18.712
31	SLU EX 3	-0.0050785	-152.354	SLU 2	-0.0009962	-29.886
32	SLU EX 3	-0.0050795	-152.385	SLU 2	-0.0014227	-42.681
33	SLU EX 3	-0.0050807	-152.42	SLU 2	-0.0019057	-57.172
34	SLU EX 3	-0.005082	-152.46	SLU 2	-0.0024481	-73.442
35	SLU EX 3	-0.0050835	-152.504	SLV FO 7	-0.0025347	-76.042
36	SLU 8	-0.0056657	-169.97	SLV FO 7	-0.0025338	-76.015
37	SLU 8	-0.0064041	-192.123	SLV FO 7	-0.0025329	-75.988
38	SLU 8	-0.0072135	-216.406	SLV FO 7	-0.002532	-75.961
39	SLU 8	-0.0080956	-242.868	SLV FO 7	-0.0025312	-75.935
40	SLU 8	-0.009053	-271.59	SLV FO 7	-0.0025303	-75.909
41	SLU 8	-0.010087	-302.61	SLV FO 7	-0.0025295	-75.885
42	SLU 8	-0.0112332	-336.997	SLV FO 7	-0.0025283	-75.848
43	SLU 8	-0.0125682	-377.047	SLV FO 7	-0.002528	-75.841
44	SLU 8	-0.0109701	-329.103	SLV FO 11	-0.0025106	-75.318
45	SLU 8	-0.0100094	-300.281	SLV FO 11	-0.0025213	-75.638
46	SLU 8	-0.00901	-270.299	SLV FO 11	-0.0025264	-75.793
47	SLU 8	-0.0080788	-242.364	SLV FO 11	-0.0025281	-75.842
48	SLU 8	-0.0072255	-216.766	SLV FO 11	-0.0025285	-75.855
49	SLU 8	-0.0064488	-193.465	SLV FO 11	-0.0025287	-75.862
50	SLU 8	-0.0057443	-172.329	SLV FO 11	-0.0025291	-75.873
51	SLU 8	-0.0051065	-153.195	SLV FO 11	-0.0025296	-75.887
52	SLU 8	-0.0045304	-135.913	SLV FO 11	-0.0025302	-75.905
53	SLU EX 3	-0.0043884	-131.652	SLU 2	-0.0023235	-69.706
54	SLU EX 3	-0.0043872	-131.616	SLU 2	-0.0018593	-55.779
55	SLU EX 3	-0.0043862	-131.585	SLU 2	-0.001446	-43.38
56	SLU EX 3	-0.0043853	-131.558	SLU 2	-0.0010812	-32.436
57	SLU EX 3	-0.0043845	-131.534	SLU 2	-0.0007626	-22.878
58	SLU EX 3	-0.0043838	-131.514	SLU 2	-0.0004883	-14.648
59	SLU EX 3	-0.0043832	-131.497	SLU 2	-0.0002565	-7.694
60	SLU EX 3	-0.0043828	-131.483	SLU 2	-0.0000657	-1.97
61	SLU EX 3	-0.0043824	-131.472	SLU 2	0.0000854	2.563
62	SLU EX 3	-0.0043821	-131.464	SLU 2	0.0001978	5.935
63	SLU EX 3	-0.0043819	-131.458	SLU 2	0.0002723	8.169
64	SLU EX 3	-0.0043819	-131.456	SLU 2	0.0003094	9.283
65	SLU EX 3	-0.0043819	-131.456	SLU 2	0.0003094	9.283
66	SLU EX 3	-0.0043819	-131.458	SLU 2	0.0002723	8.169
67	SLU EX 3	-0.0043821	-131.464	SLU 2	0.0001978	5.935
68	SLU EX 3	-0.0043824	-131.472	SLU 2	0.0000854	2.563
69	SLU EX 3	-0.0043828	-131.483	SLU 2	-0.0000657	-1.97
70	SLU EX 3	-0.0043832	-131.497	SLU 2	-0.0002565	-7.694
71	SLU EX 3	-0.0043838	-131.514	SLU 2	-0.0004883	-14.648
72	SLU EX 3	-0.0043845	-131.534	SLU 2	-0.0007626	-22.878
73	SLU EX 3	-0.0043853	-131.558	SLU 2	-0.0010812	-32.436
74	SLU EX 3	-0.0043862	-131.585	SLU 2	-0.001446	-43.38
75	SLU EX 3	-0.0043872	-131.616	SLU 2	-0.0018593	-55.779
76	SLU EX 3	-0.0043884	-131.652	SLU 2	-0.0023235	-69.706
77	SLU 8	-0.0045304	-135.913	SLV FO 7	-0.0025302	-75.905
78	SLU 8	-0.0051065	-153.195	SLV FO 7	-0.0025296	-75.887
79	SLU 8	-0.0057443	-172.329	SLV FO 7	-0.0025291	-75.873
80	SLU 8	-0.0064488	-193.465	SLV FO 7	-0.0025287	-75.862
81	SLU 8	-0.0072255	-216.766	SLV FO 7	-0.0025285	-75.855
82	SLU 8	-0.0080788	-242.364	SLV FO 7	-0.0025281	-75.842
83	SLU 8	-0.00901	-270.299	SLV FO 7	-0.0025264	-75.793
84	SLU 8	-0.0100094	-300.281	SLV FO 7	-0.0025213	-75.638
85	SLU 8	-0.0109701	-329.103	SLV FO 7	-0.0025106	-75.318
86	SLU 8	-0.0097632	-292.897	SLU 1	-0.0023706	-71.117
87	SLU 8	-0.0090112	-270.337	SLU 1	-0.0023885	-71.655
88	SLU 8	-0.0081414	-244.243	SLU 1	-0.0023937	-71.812
89	SLU 8	-0.0072963	-218.89	SLU 1	-0.002394	-71.821
90	SLU 8	-0.0065237	-195.71	SLU 1	-0.0023927	-71.781
91	SLU 8	-0.0058283	-174.85	SLU 1	-0.0023912	-71.735
92	SLU 8	-0.0052041	-156.122	SLU 1	-0.0023899	-71.696
93	SLU 8	-0.0046432	-139.295	SLU 1	-0.0023889	-71.666
94	SLU 8	-0.004139	-124.171	SLU 1	-0.0023881	-71.643
95	SLU 7	-0.0038939	-116.817	SLU 2	-0.0021801	-65.403
96	SLU 7	-0.0038931	-116.793	SLU 2	-0.0017756	-53.268
97	SLU 7	-0.0038924	-116.772	SLU 2	-0.0014158	-42.474
98	SLU 7	-0.0038918	-116.755	SLU 2	-0.0010983	-32.948
99	SLU 7	-0.0038913	-116.739	SLU 2	-0.000821	-24.629
100	SLU 7	-0.0038909	-116.727	SLU 2	-0.0005822	-17.467

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
101	SLU 7	-0.0038905	-116.716	SLU 2	-0.0003805	-11.414
102	SLU 7	-0.0038902	-116.707	SLU 2	-0.0002144	-6.432
103	SLU 7	-0.00389	-116.7	SLU 2	-0.0000829	-2.488
104	SLU 7	-0.0038898	-116.695	SLU 2	0.0000149	0.447
105	SLU 7	-0.0038897	-116.691	SLU 2	0.0000797	2.392
106	SLU 7	-0.0038897	-116.69	SLU 2	0.000112	3.361
107	SLU 7	-0.0038897	-116.69	SLU 2	0.000112	3.361
108	SLU 7	-0.0038897	-116.691	SLU 2	0.0000797	2.392
109	SLU 7	-0.0038898	-116.695	SLU 2	0.0000149	0.447
110	SLU 7	-0.00389	-116.7	SLU 2	-0.0000829	-2.488
111	SLU 7	-0.0038902	-116.707	SLU 2	-0.0002144	-6.432
112	SLU 7	-0.0038905	-116.716	SLU 2	-0.0003805	-11.414
113	SLU 7	-0.0038909	-116.727	SLU 2	-0.0005822	-17.467
114	SLU 7	-0.0038913	-116.739	SLU 2	-0.000821	-24.629
115	SLU 7	-0.0038918	-116.755	SLU 2	-0.0010983	-32.948
116	SLU 7	-0.0038924	-116.772	SLU 2	-0.0014158	-42.474
117	SLU 7	-0.0038931	-116.793	SLU 2	-0.0017756	-53.268
118	SLU 7	-0.0038939	-116.817	SLU 2	-0.0021801	-65.403
119	SLU 8	-0.004139	-124.171	SLU 1	-0.0023881	-71.643
120	SLU 8	-0.0046432	-139.295	SLU 1	-0.0023889	-71.666
121	SLU 8	-0.0052041	-156.122	SLU 1	-0.0023899	-71.696
122	SLU 8	-0.0058283	-174.85	SLU 1	-0.0023912	-71.735
123	SLU 8	-0.0065237	-195.71	SLU 1	-0.0023927	-71.781
124	SLU 8	-0.0072963	-218.89	SLU 1	-0.002394	-71.821
125	SLU 8	-0.0081414	-244.243	SLU 1	-0.0023937	-71.812
126	SLU 8	-0.0090112	-270.337	SLU 1	-0.0023885	-71.655
127	SLU 8	-0.0097632	-292.897	SLU 1	-0.0023706	-71.117
129	SLU 8	-0.0097632	-292.897	SLU 1	-0.0023706	-71.117
130	SLU 8	-0.0090112	-270.337	SLU 1	-0.0023885	-71.655
131	SLU 8	-0.0081414	-244.243	SLU 1	-0.0023937	-71.812
132	SLU 8	-0.0072963	-218.89	SLU 1	-0.002394	-71.821
133	SLU 8	-0.0065237	-195.71	SLU 1	-0.0023927	-71.781
134	SLU 8	-0.0058283	-174.85	SLU 1	-0.0023912	-71.735
135	SLU 8	-0.0052041	-156.122	SLU 1	-0.0023899	-71.696
136	SLU 8	-0.0046432	-139.295	SLU 1	-0.0023889	-71.666
137	SLU 8	-0.004139	-124.171	SLU 1	-0.0023881	-71.643
138	SLU 7	-0.0038939	-116.817	SLU 2	-0.0021801	-65.403
139	SLU 7	-0.0038931	-116.793	SLU 2	-0.0017756	-53.268
140	SLU 7	-0.0038924	-116.772	SLU 2	-0.0014158	-42.474
141	SLU 7	-0.0038918	-116.755	SLU 2	-0.0010983	-32.948
142	SLU 7	-0.0038913	-116.739	SLU 2	-0.000821	-24.629
143	SLU 7	-0.0038909	-116.727	SLU 2	-0.0005822	-17.467
144	SLU 7	-0.0038905	-116.716	SLU 2	-0.0003805	-11.414
145	SLU 7	-0.0038902	-116.707	SLU 2	-0.0002144	-6.432
146	SLU 7	-0.00389	-116.7	SLU 2	-0.0000829	-2.488
147	SLU 7	-0.0038898	-116.695	SLU 2	0.0000149	0.447
148	SLU 7	-0.0038897	-116.691	SLU 2	0.0000797	2.392
149	SLU 7	-0.0038897	-116.69	SLU 2	0.000112	3.361
150	SLU 7	-0.0038897	-116.69	SLU 2	0.000112	3.361
151	SLU 7	-0.0038897	-116.691	SLU 2	0.0000797	2.392
152	SLU 7	-0.0038898	-116.695	SLU 2	0.0000149	0.447
153	SLU 7	-0.00389	-116.7	SLU 2	-0.0000829	-2.488
154	SLU 7	-0.0038902	-116.707	SLU 2	-0.0002144	-6.432
155	SLU 7	-0.0038905	-116.716	SLU 2	-0.0003805	-11.414
156	SLU 7	-0.0038909	-116.727	SLU 2	-0.0005822	-17.467
157	SLU 7	-0.0038913	-116.739	SLU 2	-0.000821	-24.629
158	SLU 7	-0.0038918	-116.755	SLU 2	-0.0010983	-32.948
159	SLU 7	-0.0038924	-116.772	SLU 2	-0.0014158	-42.474
160	SLU 7	-0.0038931	-116.793	SLU 2	-0.0017756	-53.268
161	SLU 7	-0.0038939	-116.817	SLU 2	-0.0021801	-65.403
162	SLU 8	-0.004139	-124.171	SLU 1	-0.0023881	-71.643
163	SLU 8	-0.0046432	-139.295	SLU 1	-0.0023889	-71.666
164	SLU 8	-0.0052041	-156.122	SLU 1	-0.0023899	-71.696
165	SLU 8	-0.0058283	-174.85	SLU 1	-0.0023912	-71.735
166	SLU 8	-0.0065237	-195.71	SLU 1	-0.0023927	-71.781
167	SLU 8	-0.0072963	-218.89	SLU 1	-0.002394	-71.821
168	SLU 8	-0.0081414	-244.243	SLU 1	-0.0023937	-71.812
169	SLU 8	-0.0090112	-270.337	SLU 1	-0.0023885	-71.655
170	SLU 8	-0.0097632	-292.897	SLU 1	-0.0023706	-71.117
171	SLU 8	-0.0109701	-329.103	SLV FO 9	-0.0025106	-75.318
172	SLU 8	-0.0100094	-300.281	SLV FO 9	-0.0025213	-75.638
173	SLU 8	-0.00901	-270.299	SLV FO 9	-0.0025264	-75.793
174	SLU 8	-0.0080788	-242.364	SLV FO 9	-0.0025281	-75.842
175	SLU 8	-0.0072255	-216.766	SLV FO 9	-0.0025285	-75.855
176	SLU 8	-0.0064488	-193.465	SLV FO 9	-0.0025287	-75.862
177	SLU 8	-0.0057443	-172.329	SLV FO 9	-0.0025291	-75.873
178	SLU 8	-0.0051065	-153.195	SLV FO 9	-0.0025296	-75.887
179	SLU 8	-0.0045304	-135.913	SLV FO 9	-0.0025302	-75.905
180	SLU EX 3	-0.0043884	-131.652	SLU 2	-0.0023235	-69.706
181	SLU EX 3	-0.0043872	-131.616	SLU 2	-0.0018593	-55.779
182	SLU EX 3	-0.0043862	-131.585	SLU 2	-0.001446	-43.38
183	SLU EX 3	-0.0043853	-131.558	SLU 2	-0.0010812	-32.436
184	SLU EX 3	-0.0043845	-131.534	SLU 2	-0.0007626	-22.878
185	SLU EX 3	-0.0043838	-131.514	SLU 2	-0.0004883	-14.648
186	SLU EX 3	-0.0043832	-131.497	SLU 2	-0.0002565	-7.694
187	SLU EX 3	-0.0043828	-131.483	SLU 2	-0.0000657	-1.97
188	SLU EX 3	-0.0043824	-131.472	SLU 2	0.0000854	2.563
189	SLU EX 3	-0.0043821	-131.464	SLU 2	0.0001978	5.935
190	SLU EX 3	-0.0043819	-131.458	SLU 2	0.0002723	8.169
191	SLU EX 3	-0.0043819	-131.456	SLU 2	0.0003094	9.283
192	SLU EX 3	-0.0043819	-131.456	SLU 2	0.0003094	9.283
193	SLU EX 3	-0.0043819	-131.458	SLU 2	0.0002723	8.169
194	SLU EX 3	-0.0043821	-131.464	SLU 2	0.0001978	5.935
195	SLU EX 3	-0.0043824	-131.472	SLU 2	0.0000854	2.563
196	SLU EX 3	-0.0043828	-131.483	SLU 2	-0.0000657	-1.97
197	SLU EX 3	-0.0043832	-131.497	SLU 2	-0.0002565	-7.694
198	SLU EX 3	-0.0043838	-131.514	SLU 2	-0.0004883	-14.648
199	SLU EX 3	-0.0043845	-131.534	SLU 2	-0.0007626	-22.878
200	SLU EX 3	-0.0043853	-131.558	SLU 2	-0.0010812	-32.436
201	SLU EX 3	-0.0043862	-131.585	SLU 2	-0.001446	-43.38

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
202	SLU EX 3	-0.0043872	-131.616	SLU 2	-0.0018593	-55.779
203	SLU EX 3	-0.0043884	-131.652	SLU 2	-0.0023235	-69.706
204	SLU 8	-0.0045304	-135.913	SLV FO 5	-0.0025302	-75.905
205	SLU 8	-0.0051065	-153.195	SLV FO 5	-0.0025296	-75.887
206	SLU 8	-0.0057443	-172.329	SLV FO 5	-0.0025291	-75.873
207	SLU 8	-0.0064488	-193.465	SLV FO 5	-0.0025287	-75.862
208	SLU 8	-0.0072255	-216.766	SLV FO 5	-0.0025285	-75.855
209	SLU 8	-0.0080788	-242.364	SLV FO 5	-0.0025281	-75.842
210	SLU 8	-0.00901	-270.299	SLV FO 5	-0.0025264	-75.793
211	SLU 8	-0.0100094	-300.281	SLV FO 5	-0.0025213	-75.638
212	SLU 8	-0.0109701	-329.103	SLV FO 5	-0.0025106	-75.318
213	SLU 8	-0.0125682	-377.047	SLV FO 9	-0.002528	-75.841
214	SLU 8	-0.0112332	-336.997	SLV FO 9	-0.0025283	-75.848
215	SLU 8	-0.010087	-302.61	SLV FO 9	-0.0025295	-75.885
216	SLU 8	-0.009053	-271.59	SLV FO 9	-0.0025303	-75.909
217	SLU 8	-0.0080956	-242.868	SLV FO 9	-0.0025312	-75.935
218	SLU 8	-0.0072135	-216.406	SLV FO 9	-0.002532	-75.961
219	SLU 8	-0.0064041	-192.123	SLV FO 9	-0.0025329	-75.988
220	SLU 8	-0.0056657	-169.97	SLV FO 9	-0.0025338	-76.015
221	SLU EX 3	-0.0050835	-152.504	SLV FO 9	-0.0025347	-76.042
222	SLU EX 3	-0.005082	-152.46	SLU 2	-0.0024481	-73.442
223	SLU EX 3	-0.0050807	-152.42	SLU 2	-0.0019057	-57.172
224	SLU EX 3	-0.0050795	-152.385	SLU 2	-0.0014227	-42.681
225	SLU EX 3	-0.0050785	-152.354	SLU 2	-0.0009962	-29.886
226	SLU EX 3	-0.0050775	-152.326	SLU 2	-0.0006237	-18.712
227	SLU EX 3	-0.0050768	-152.303	SLU 2	-0.000303	-9.091
228	SLU EX 3	-0.0050761	-152.283	SLU 2	-0.000032	-0.961
229	SLU EX 3	-0.0050756	-152.267	SLU 2	0.000191	5.731
230	SLU EX 3	-0.0050751	-152.254	SLU 2	0.0003677	11.03
231	SLU EX 3	-0.0050748	-152.244	SLU 2	0.0004991	14.972
232	SLU EX 3	-0.0050746	-152.238	SLU 2	0.0005862	17.585
233	SLU EX 3	-0.0050745	-152.235	SLU 2	0.0006295	18.886
234	SLU EX 3	-0.0050745	-152.235	SLU 2	0.0006295	18.886
235	SLU EX 3	-0.0050746	-152.238	SLU 2	0.0005862	17.585
236	SLU EX 3	-0.0050748	-152.244	SLU 2	0.0004991	14.972
237	SLU EX 3	-0.0050751	-152.254	SLU 2	0.0003677	11.03
238	SLU EX 3	-0.0050756	-152.267	SLU 2	0.000191	5.731
239	SLU EX 3	-0.0050761	-152.283	SLU 2	-0.000032	-0.961
240	SLU EX 3	-0.0050768	-152.303	SLU 2	-0.000303	-9.091
241	SLU EX 3	-0.0050775	-152.326	SLU 2	-0.0006237	-18.712
242	SLU EX 3	-0.0050785	-152.354	SLU 2	-0.0009962	-29.886
243	SLU EX 3	-0.0050795	-152.385	SLU 2	-0.0014227	-42.681
244	SLU EX 3	-0.0050807	-152.42	SLU 2	-0.0019057	-57.172
245	SLU EX 3	-0.005082	-152.46	SLU 2	-0.0024481	-73.442
246	SLU EX 3	-0.0050835	-152.504	SLV FO 5	-0.0025347	-76.042
247	SLU 8	-0.0056657	-169.97	SLV FO 5	-0.0025338	-76.015
248	SLU 8	-0.0064041	-192.123	SLV FO 5	-0.0025329	-75.988
249	SLU 8	-0.0072135	-216.406	SLV FO 5	-0.002532	-75.961
250	SLU 8	-0.0080956	-242.868	SLV FO 5	-0.0025312	-75.935
251	SLU 8	-0.009053	-271.59	SLV FO 5	-0.0025303	-75.909
252	SLU 8	-0.010087	-302.61	SLV FO 5	-0.0025295	-75.885
253	SLU 8	-0.0112332	-336.997	SLV FO 5	-0.0025283	-75.848
254	SLU 8	-0.0125682	-377.047	SLV FO 5	-0.002528	-75.841

6.4 Spostamenti di interpiano estremi

***Nodo inferiore**: nodo inferiore.*
***I.**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*
***Pos.**: coordinate del nodo.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Z**: coordinata Z. [m]*
***Nodo superiore**: nodo superiore.*
***I.**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*
***Pos.**: coordinate del nodo.*
***Z**: coordinata Z. [m]*
***Spost. rel.**: spostamento relativo. Il valore è adimensionale.*
***Comb.**: combinazione.*
***N.b.**: nome breve o compatto della combinazione di carico.*
***Spostamento inferiore**: spostamento in pianta del nodo inferiore.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Spostamento superiore**: spostamento in pianta del nodo superiore.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***S.V.**: si intende non verificato qualora lo spostamento relativo sia superiore al valore limite espresso nelle preferenze di analisi.*

Questo capitolo mostra gli spostamenti estremi per ogni interpiano in ognuna delle combinazioni di carico.
Per spostamenti estremi si intendono i primi 5 spostamenti massimi tra tutti gli interpiani che condividono la stessa quota iniziale e la stessa quota finale.
limite = 0,003333

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.		N.b.	X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
2	-0.831	-0.484	0	507	2.9	0.000128	SLO 1	0	0	-0.00002	-0.00037	si
43	31.769	-0.484	0	548	2.9	0.000128	SLO 1	0	0	-0.00001	-0.00037	si
254	31.769	3.916	0	759	2.9	0.000127	SLO 1	0	0	-0.00001	-0.00037	si
213	-0.831	3.916	0	718	2.9	0.000127	SLO 1	0	0	-0.00002	-0.00037	si
2	-0.831	-0.484	0	507	2.9	0.000128	SLO 2	0	0	-0.00002	-0.00037	si
43	31.769	-0.484	0	548	2.9	0.000128	SLO 2	0	0	-0.00001	-0.00037	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.		N.b.	X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
254	31.769	3.916	0	759	2.9	0.000127	SLO 2	0	0	-0.00001	-0.00037	si
213	-0.831	3.916	0	718	2.9	0.000127	SLO 2	0	0	-0.00002	-0.00037	si
213	-0.831	3.916	0	718	2.9	0.000128	SLO 3	0	0	-0.00002	0.00037	si
254	31.769	3.916	0	759	2.9	0.000128	SLO 3	0	0	-0.00001	0.00037	si
43	31.769	-0.484	0	548	2.9	0.000127	SLO 3	0	0	-0.00001	0.00037	si
2	-0.831	-0.484	0	507	2.9	0.000127	SLO 3	0	0	-0.00002	0.00037	si
213	-0.831	3.916	0	718	2.9	0.000128	SLO 4	0	0	-0.00002	0.00037	si
254	31.769	3.916	0	759	2.9	0.000128	SLO 4	0	0	-0.00001	0.00037	si
43	31.769	-0.484	0	548	2.9	0.000127	SLO 4	0	0	-0.00001	0.00037	si
2	-0.831	-0.484	0	507	2.9	0.000127	SLO 4	0	0	-0.00002	0.00037	si
2	-0.831	-0.484	0	507	2.9	0.000424	SLO 5	0	0	-0.00001	-0.00123	si
43	31.769	-0.484	0	548	2.9	0.000424	SLO 5	0	0	0	-0.00123	si
254	31.769	3.916	0	759	2.9	0.000423	SLO 5	0	0	0	-0.00123	si
213	-0.831	3.916	0	718	2.9	0.000423	SLO 5	0	0	-0.00001	-0.00123	si
2	-0.831	-0.484	0	507	2.9	0.000424	SLO 6	0	0	-0.00001	-0.00123	si
43	31.769	-0.484	0	548	2.9	0.000424	SLO 6	0	0	0	-0.00123	si
254	31.769	3.916	0	759	2.9	0.000423	SLO 6	0	0	0	-0.00123	si
213	-0.831	3.916	0	718	2.9	0.000423	SLO 6	0	0	-0.00001	-0.00123	si
213	-0.831	3.916	0	718	2.9	0.000424	SLO 7	0	0	-0.00001	0.00123	si
254	31.769	3.916	0	759	2.9	0.000424	SLO 7	0	0	0	0.00123	si
43	31.769	-0.484	0	548	2.9	0.000423	SLO 7	0	0	0	0.00123	si
2	-0.831	-0.484	0	507	2.9	0.000423	SLO 7	0	0	-0.00001	0.00123	si
213	-0.831	3.916	0	718	2.9	0.000424	SLO 8	0	0	-0.00001	0.00123	si
254	31.769	3.916	0	759	2.9	0.000424	SLO 8	0	0	0	0.00123	si
43	31.769	-0.484	0	548	2.9	0.000423	SLO 8	0	0	0	0.00123	si
2	-0.831	-0.484	0	507	2.9	0.000423	SLO 8	0	0	-0.00001	0.00123	si
43	31.769	-0.484	0	548	2.9	0.000424	SLO 9	0	0	0.00001	-0.00123	si
2	-0.831	-0.484	0	507	2.9	0.000424	SLO 9	0	0	0	-0.00123	si
213	-0.831	3.916	0	718	2.9	0.000423	SLO 9	0	0	0	-0.00123	si
254	31.769	3.916	0	759	2.9	0.000423	SLO 9	0	0	0.00001	-0.00123	si
43	31.769	-0.484	0	548	2.9	0.000424	SLO 10	0	0	0.00001	-0.00123	si
2	-0.831	-0.484	0	507	2.9	0.000424	SLO 10	0	0	0	-0.00123	si
213	-0.831	3.916	0	718	2.9	0.000423	SLO 10	0	0	0	-0.00123	si
254	31.769	3.916	0	759	2.9	0.000423	SLO 10	0	0	0.00001	-0.00123	si
254	31.769	3.916	0	759	2.9	0.000424	SLO 11	0	0	0.00001	0.00123	si
213	-0.831	3.916	0	718	2.9	0.000424	SLO 11	0	0	0	0.00123	si
2	-0.831	-0.484	0	507	2.9	0.000423	SLO 11	0	0	0	0.00123	si
43	31.769	-0.484	0	548	2.9	0.000423	SLO 11	0	0	0.00001	0.00123	si
254	31.769	3.916	0	759	2.9	0.000424	SLO 12	0	0	0.00001	0.00123	si
213	-0.831	3.916	0	718	2.9	0.000424	SLO 12	0	0	0	0.00123	si
2	-0.831	-0.484	0	507	2.9	0.000423	SLO 12	0	0	0	0.00123	si
43	31.769	-0.484	0	548	2.9	0.000423	SLO 12	0	0	0.00001	0.00123	si
43	31.769	-0.484	0	548	2.9	0.000128	SLO 13	0	0	0.00002	-0.00037	si
2	-0.831	-0.484	0	507	2.9	0.000128	SLO 13	0	0	0.00001	-0.00037	si
213	-0.831	3.916	0	718	2.9	0.000127	SLO 13	0	0	0.00001	-0.00037	si
254	31.769	3.916	0	759	2.9	0.000127	SLO 13	0	0	0.00002	-0.00037	si
43	31.769	-0.484	0	548	2.9	0.000128	SLO 14	0	0	0.00002	-0.00037	si
2	-0.831	-0.484	0	507	2.9	0.000128	SLO 14	0	0	0.00001	-0.00037	si
213	-0.831	3.916	0	718	2.9	0.000127	SLO 14	0	0	0.00001	-0.00037	si
254	31.769	3.916	0	759	2.9	0.000127	SLO 14	0	0	0.00002	-0.00037	si
254	31.769	3.916	0	759	2.9	0.000128	SLO 15	0	0	0.00002	0.00037	si
213	-0.831	3.916	0	718	2.9	0.000128	SLO 15	0	0	0.00001	0.00037	si
2	-0.831	-0.484	0	507	2.9	0.000127	SLO 15	0	0	0.00001	0.00037	si
43	31.769	-0.484	0	548	2.9	0.000127	SLO 15	0	0	0.00002	0.00037	si
254	31.769	3.916	0	759	2.9	0.000128	SLO 16	0	0	0.00002	0.00037	si
213	-0.831	3.916	0	718	2.9	0.000128	SLO 16	0	0	0.00001	0.00037	si
2	-0.831	-0.484	0	507	2.9	0.000127	SLO 16	0	0	0.00001	0.00037	si
43	31.769	-0.484	0	548	2.9	0.000127	SLO 16	0	0	0.00002	0.00037	si

6.5 Verifica effetti secondo ordine

***Quota inf.**: quota inferiore esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata, espressa con notazione breve. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Quota sup.**: quota superiore esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata, espressa con notazione breve. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Comb.**: combinazione.*
***N.b.**: nome breve o compatto della combinazione di carico.*
***Carico verticale**: carico verticale. [kN]*
***Spostamento**: spostamento medio di interpiano. [m]*
***Forza orizzontale totale**: forza orizzontale totale. [kN]*
***Altezza del piano**: altezza del piano. [m]*
***Theta**: coefficiente Theta formula [7.3.3] § 7.3.1. Il valore è adimensionale.*

Quota inf.	Quota sup.	Comb.	Carico verticale	Spostamento	Forza orizzontale totale	Altezza del piano	Theta
		N.b.					
L1	L2	SLV 1	7602.32	0.00156	612.93	2.9	0.007
L1	L2	SLV 2	7602.32	0.00156	612.93	2.9	0.007

Quota inf.	Quota sup.	Comb.	Carico verticale	Spostamento	Forza orizzontale totale	Altezza del piano	Theta
		N.b.					
L1	L2	SLV 3	7602.32	0.00156	612.93	2.9	0.007
L1	L2	SLV 4	7602.32	0.00156	612.93	2.9	0.007
L1	L2	SLV 5	7602.32	0.00513	705.76	2.9	0.019
L1	L2	SLV 6	7602.32	0.00513	705.76	2.9	0.019
L1	L2	SLV 7	7602.32	0.00513	705.76	2.9	0.019
L1	L2	SLV 8	7602.32	0.00513	705.76	2.9	0.019
L1	L2	SLV 9	7602.32	0.00513	705.76	2.9	0.019
L1	L2	SLV 10	7602.32	0.00513	705.76	2.9	0.019
L1	L2	SLV 11	7602.32	0.00513	705.76	2.9	0.019
L1	L2	SLV 12	7602.32	0.00513	705.76	2.9	0.019
L1	L2	SLV 13	7602.32	0.00156	612.93	2.9	0.007
L1	L2	SLV 14	7602.32	0.00156	612.93	2.9	0.007
L1	L2	SLV 15	7602.32	0.00156	612.93	2.9	0.007
L1	L2	SLV 16	7602.32	0.00156	612.93	2.9	0.007

6.6 Rigidezze di interpiano

***Quota inf.**: quota inferiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Quota sup.**: quota superiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***KUx**: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale X. [kN/m]*
***KUy**: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale Y. [kN/m]*

Quota inf.	Quota sup.	KUx	KUy
L1	L2	2019695	453112

6.7 Verifica deformabilità torsionale struttura

***Quota inf.**: quota inferiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Quota sup.**: quota superiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***KUx**: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale X. [kN/m]*
***KUy**: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale Y. [kN/m]*
***KRz**: rigidezza relativa alla rotazione attorno l'asse globale Z. [daN*cm/rad]*
***Is**: radice quadrata del rapporto fra il momento d'inerzia polare delle masse del piano, rispetto al baricentro, e la massa complessiva del piano. [m]*
***rx/Is**: rapporto rx/Is. Il valore è adimensionale.*
***ry/Is**: rapporto ry/Is. Il valore è adimensionale.*
***L**: dimensione in pianta, lungo l'asse globale X, dell'edificio. [m]*
***B**: dimensione in pianta, lungo l'asse globale Y, dell'edificio. [m]*
***Is(L, B)**: radice quadrata di (L^2+B^2)/12. [m]*
***rx/Is(L, B)**: rapporto rx/Is(L, B). Il valore è adimensionale.*
***ry/Is(L, B)**: rapporto rx/Is(L, B). Il valore è adimensionale.*

Quota inf.	Quota sup.	KUx	KUy	KRz	Is	rx/Is	ry/Is	L	B	Is(L, B)	rx/Is(L, B)	ry/Is(L, B)
L1	L2	2019695	453112	5.01E09	9.51	0.05	0.11	32.6	4.4	9.5	0.05	0.11

6.8 Tagli ai livelli

***Livello**: livello rispetto a cui è calcolato il taglio.*
***Nome**: nome completo del livello.*
***Cont.**: Contesto nel quale viene valutato il taglio.*
***N.br.**: nome breve della condizione o combinazione di carico.*
***Totale**: totale del taglio al livello.*
***F**: forza del taglio. [kN]*
***X**: componente lungo l'asse X globale. [kN]*
***Y**: componente lungo l'asse Y globale. [kN]*
***Z**: componente lungo l'asse Z globale. [kN]*
***Aste verticali**: contributo al taglio totale dato dalle aste verticali.*
***F**: forza del taglio. [kN]*
***X**: componente lungo l'asse X globale. [kN]*
***Y**: componente lungo l'asse Y globale. [kN]*
***Z**: componente lungo l'asse Z globale. [kN]*
***Pareti**: contributo al taglio totale dato dalle pareti e piastre generiche verticali.*
***F**: forza del taglio. [kN]*
***X**: componente lungo l'asse X globale. [kN]*
***Y**: componente lungo l'asse Y globale. [kN]*
***Z**: componente lungo l'asse Z globale. [kN]*

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
Nome	N.br.	F			F			F		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	Pesi	0	0	-3325.2	0	0	0	0	0	-3325.2
Fondazione	Port.	0	0	-6167.92	0	0	0	0	0	-6167.92
Fondazione	Eccezionali Qk	0	0	-5651.54	0	0	0	0	0	-5651.54
Fondazione	Eccezionali qki	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
Nome	N.br.	F			F			F		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	Eccezionali qft	0	0	-2359.59	0	0	0	0	0	-2359.59
Fondazione	ΔT	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	X SLV	592.47	0	0	0	0	0	592.47	0	0
Fondazione	Y SLV	0	656.66	0	0	0	0	0	656.66	0
Fondazione	X SLD	349.47	0	0	0	0	0	349.47	0	0
Fondazione	Y SLD	0	534.61	0	0	0	0	0	534.61	0
Fondazione	X SLO	334.71	0	0	0	0	0	334.71	0	0
Fondazione	Y SLO	0	633.85	0	0	0	0	0	633.85	0
Fondazione	Tr x SLV	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Tr y SLV	0	575.75	0	0	0	0	0	575.75	0
Fondazione	Tr x SLD	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Tr y SLD	0	289.34	0	0	0	0	0	289.34	0
Fondazione	Tr x SLO	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Tr y SLO	0	232.45	0	0	0	0	0	232.45	0
Fondazione	R Ux	0.01	0	0	0	0	0	0.01	0	0
Fondazione	R Uy	0	0.01	0	0	0	0	0	0.01	0
Fondazione	R Rz	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	SLU 1	0	0	-8259.54	0	0	0	0	0	-8259.54
Fondazione	SLU 2	0	0	-8259.54	0	0	0	0	0	-8259.54
Fondazione	SLU 3	0	0	-12577.08	0	0	0	0	0	-12577.08
Fondazione	SLU 4	0	0	-12577.08	0	0	0	0	0	-12577.08
Fondazione	SLU 5	0	0	-9257.1	0	0	0	0	0	-9257.1
Fondazione	SLU 6	0	0	-9257.1	0	0	0	0	0	-9257.1
Fondazione	SLU 7	0	0	-13574.64	0	0	0	0	0	-13574.64
Fondazione	SLU 8	0	0	-13574.64	0	0	0	0	0	-13574.64
Fondazione	SLE RA 1	0	0	-9493.12	0	0	0	0	0	-9493.12
Fondazione	SLE RA 2	0	0	-9493.12	0	0	0	0	0	-9493.12
Fondazione	SLE FR 1	0	0	-9493.12	0	0	0	0	0	-9493.12
Fondazione	SLE FR 2	0	0	-9493.12	0	0	0	0	0	-9493.12
Fondazione	SLE QP 1	0	0	-9493.12	0	0	0	0	0	-9493.12
Fondazione	SLU EX 1	0	0	-11852.71	0	0	0	0	0	-11852.71
Fondazione	SLU EX 2	0	0	-9493.12	0	0	0	0	0	-9493.12
Fondazione	SLU EX 3	0	0	-15144.66	0	0	0	0	0	-15144.66
Fondazione	SLO 1	-334.71	-259.89	-9493.12	0	0	0	-334.71	-259.89	-9493.12
Fondazione	SLO 2	-334.71	-259.89	-9493.12	0	0	0	-334.71	-259.89	-9493.12
Fondazione	SLO 3	-334.71	259.89	-9493.12	0	0	0	-334.71	259.89	-9493.12
Fondazione	SLO 4	-334.71	259.89	-9493.12	0	0	0	-334.71	259.89	-9493.12
Fondazione	SLO 5	-100.41	-866.3	-9493.12	0	0	0	-100.41	-866.3	-9493.12
Fondazione	SLO 6	-100.41	-866.3	-9493.12	0	0	0	-100.41	-866.3	-9493.12
Fondazione	SLO 7	-100.41	866.3	-9493.12	0	0	0	-100.41	866.3	-9493.12
Fondazione	SLO 8	-100.41	866.3	-9493.12	0	0	0	-100.41	866.3	-9493.12
Fondazione	SLO 9	100.41	-866.3	-9493.12	0	0	0	100.41	-866.3	-9493.12
Fondazione	SLO 10	100.41	-866.3	-9493.12	0	0	0	100.41	-866.3	-9493.12
Fondazione	SLO 11	100.41	866.3	-9493.12	0	0	0	100.41	866.3	-9493.12
Fondazione	SLO 12	100.41	866.3	-9493.12	0	0	0	100.41	866.3	-9493.12
Fondazione	SLO 13	334.71	-259.89	-9493.12	0	0	0	334.71	-259.89	-9493.12
Fondazione	SLO 14	334.71	-259.89	-9493.12	0	0	0	334.71	-259.89	-9493.12
Fondazione	SLO 15	334.71	259.89	-9493.12	0	0	0	334.71	259.89	-9493.12
Fondazione	SLO 16	334.71	259.89	-9493.12	0	0	0	334.71	259.89	-9493.12
Fondazione	SLD 1	-349.47	-247.18	-9493.12	0	0	0	-349.47	-247.18	-9493.12
Fondazione	SLD 2	-349.47	-247.18	-9493.12	0	0	0	-349.47	-247.18	-9493.12
Fondazione	SLD 3	-349.47	247.19	-9493.12	0	0	0	-349.47	247.19	-9493.12
Fondazione	SLD 4	-349.47	247.19	-9493.12	0	0	0	-349.47	247.19	-9493.12
Fondazione	SLD 5	-104.84	-823.95	-9493.12	0	0	0	-104.84	-823.95	-9493.12
Fondazione	SLD 6	-104.84	-823.95	-9493.12	0	0	0	-104.84	-823.95	-9493.12
Fondazione	SLD 7	-104.84	823.95	-9493.12	0	0	0	-104.84	823.95	-9493.12
Fondazione	SLD 8	-104.84	823.95	-9493.12	0	0	0	-104.84	823.95	-9493.12
Fondazione	SLD 9	104.84	-823.95	-9493.12	0	0	0	104.84	-823.95	-9493.12
Fondazione	SLD 10	104.84	-823.95	-9493.12	0	0	0	104.84	-823.95	-9493.12
Fondazione	SLD 11	104.84	823.95	-9493.12	0	0	0	104.84	823.95	-9493.12
Fondazione	SLD 12	104.84	823.95	-9493.12	0	0	0	104.84	823.95	-9493.12
Fondazione	SLD 13	349.47	-247.19	-9493.12	0	0	0	349.47	-247.19	-9493.12
Fondazione	SLD 14	349.47	-247.19	-9493.12	0	0	0	349.47	-247.19	-9493.12
Fondazione	SLD 15	349.47	247.18	-9493.12	0	0	0	349.47	247.18	-9493.12
Fondazione	SLD 16	349.47	247.18	-9493.12	0	0	0	349.47	247.18	-9493.12
Fondazione	SLV 1	-592.47	-369.72	-9493.12	0	0	0	-592.47	-369.72	-9493.12
Fondazione	SLV 2	-592.47	-369.72	-9493.12	0	0	0	-592.47	-369.72	-9493.12
Fondazione	SLV 3	-592.47	369.73	-9493.12	0	0	0	-592.47	369.73	-9493.12
Fondazione	SLV 4	-592.47	369.73	-9493.12	0	0	0	-592.47	369.73	-9493.12
Fondazione	SLV 5	-177.74	-1232.41	-9493.12	0	0	0	-177.74	-1232.41	-9493.12
Fondazione	SLV 6	-177.74	-1232.41	-9493.12	0	0	0	-177.74	-1232.41	-9493.12
Fondazione	SLV 7	-177.74	1232.42	-9493.12	0	0	0	-177.74	1232.42	-9493.12
Fondazione	SLV 8	-177.74	1232.42	-9493.12	0	0	0	-177.74	1232.42	-9493.12
Fondazione	SLV 9	177.74	-1232.42	-9493.12	0	0	0	177.74	-1232.42	-9493.12
Fondazione	SLV 10	177.74	-1232.42	-9493.12	0	0	0	177.74	-1232.42	-9493.12
Fondazione	SLV 11	177.74	1232.41	-9493.12	0	0	0	177.74	1232.41	-9493.12
Fondazione	SLV 12	177.74	1232.41	-9493.12	0	0	0	177.74	1232.41	-9493.12
Fondazione	SLV 13	592.47	-369.73	-9493.12	0	0	0	592.47	-369.73	-9493.12
Fondazione	SLV 14	592.47	-369.73	-9493.12	0	0	0	592.47	-369.73	-9493.12
Fondazione	SLV 15	592.47	369.72	-9493.12	0	0	0	592.47	369.72	-9493.12
Fondazione	SLV 16	592.47	369.72	-9493.12	0	0	0	592.47	369.72	-9493.12
Fondazione	SLV FO 1	-651.72	-406.7	-9493.12	0	0	0	-651.72	-406.7	-9493.12
Fondazione	SLV FO 2	-651.72	-406.7	-9493.12	0	0	0	-651.72	-406.7	-9493.12
Fondazione	SLV FO 3	-651.72	406.7	-9493.12	0	0	0	-651.72	406.7	-9493.12
Fondazione	SLV FO 4	-651.72	406.7	-9493.12	0	0	0	-651.72	406.7	-9493.12
Fondazione	SLV FO 5	-195.52	-1355.66	-9493.12	0	0	0	-195.52	-1355.66	-9493.12
Fondazione	SLV FO 6	-195.52	-1355.66	-9493.12	0	0	0	-195.52	-1355.66	-9493.12
Fondazione	SLV FO 7	-195.52	1355.66	-9493.12	0	0	0	-195.52	1355.66	-9493.12
Fondazione	SLV FO 8	-195.52	1355.66	-9493.12	0	0	0	-195.52	1355.66	-9493.12
Fondazione	SLV FO 9	195.52	-1355.66	-9493.12	0	0	0	195.52	-1355.66	-9493.12
Fondazione	SLV FO 10	195.52	-1355.66	-9493.12	0	0	0	195.52	-1355.66	-9493.12
Fondazione	SLV FO 11	195.52	1355.66	-9493.12	0	0	0	195.52	1355.66	-9493.12
Fondazione	SLV FO 12	195.52	1355.66	-9493.12	0	0	0	195.52	1355.66	-9493.12
Fondazione	SLV FO 13	651.72	-406.7	-9493.12	0	0	0	651.72	-406.7	-9493.12
Fondazione	SLV FO 14	651.72	-406.7	-9493.12	0	0	0	651.72	-406.7	-9493.12
Fondazione	SLV FO 15	651.72	406.7	-9493.12	0	0	0	651.72	406.7	-9493.12
Fondazione	SLV FO 16	651.72	406.7	-9493.12	0	0	0	651.72	406.7	-9493.12
Fondazione	CRTFP Ux+	0.01	0	0	0	0	0	0.01	0	0

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
Nome	N.br.	F			F			F		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	CRTFP Ux-	-0.01	0	0	0	0	0	-0.01	0	0
Fondazione	CRTFP Uy+	0	0.01	0	0	0	0	0	0.01	0
Fondazione	CRTFP Uy-	0	-0.01	0	0	0	0	0	-0.01	0
Fondazione	CRTFP Rz+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	CRTFP Rz-	0	0	0	0	0	0	0	0	0

6.9 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.*
***Massa sX**: massa partecipante in direzione Sisma X. Il valore è adimensionale.*
***Massa sY**: massa partecipante in direzione Sisma Y. Il valore è adimensionale.*

Totale masse partecipanti:

Traslazione X: 0.997583
Traslazione Y: 0.999782
Traslazione Z: 0
Rotazione X: 0.999999
Rotazione Y: 0.999859
Rotazione Z: 0.985238

Modo	Periodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Massa rot. X	Massa rot. Y	Massa rot. Z	Massa sX	Massa sY
1	0.234097842	0	0.956433383	0	0.999987436	0	0.686875288	0	0.956433383
2	0.076186648	0	0	0	0	0	0.258415656	0	0
3	0.055655627	0	0.000000018	0	0.000000001	0	0.000000013	0	0.000000018
4	0.035842316	0.934870532	0	0	0	0.980007554	0.008260765	0.934870532	0
5	0.025262608	0	0.00000007	0	0	0	0.00000005	0	0.00000007
6	0.017344246	0.014766538	0	0	0	0.015541446	0.000130481	0.014766538	0
7	0.014388982	0	0.000000238	0	0	0	0.000000171	0	0.000000238
8	0.010350324	0.003172461	0	0	0	0.003378373	0.000028036	0.003172461	0
9	0.010145239	0	0.000002438	0	0	0	0.000001747	0	0.000002438
10	0.009390229	0.000178397	0	0	0	0.000137997	0.000001584	0.000178397	0
11	0.008532909	0	0.035054111	0	0.000001744	0	0.025174543	0	0.035054111
12	0.00714627	0.000000294	0.000007157	0	0.000000012	0.000000006	0.00000539	0.000000294	0.000007157
13	0.006919022	0.000275556	0.00000001	0	0	0.000003921	0.00000219	0.000275556	0.00000001
14	0.004886173	0.005167498	0.000000001	0	0	0.000579673	0.000045905	0.005167498	0.000000001
15	0.003541612	0.006639396	0.000000091	0	0	0.00019074	0.000054932	0.006639396	0.000000091
16	0.003198508	0.000000196	0.006439405	0	0.000009426	0.000000002	0.004630135	0.000000196	0.006439405
17	0.002078472	0.032510764	0.000000101	0	0	0.000019001	0.000278088	0.032510764	0.000000101
18	0.00180391	0.00000128	0.001845328	0	0.000000613	0.000000001	0.001333153	0.00000128	0.001845328

6.10 Equilibrio globale forze

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

Bilancio in condizione di carico: Pesi strutturali

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-4759.6	-8166.9457	73626.9551	0
Reazioni	0	0	4759.6	8166.9457	-73626.9551	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Permanenti portati

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-8204.768	-14078.4718	126920.7675	0
Reazioni	0	0	8204.768	14078.4718	-126920.7675	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Eccezionali Qk

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-5651.536	-9697.4089	87424.4448	0
Reazioni	0	0	5651.536	9697.4089	-87424.4448	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Eccezionali qki

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	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: Eccezionali qft

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-2359.588	-4048.7913	36500.8151	0
Reazioni	0	0	2359.588	4048.7913	-36500.8151	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: ΔT

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	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
Forze applicate	632.48921	0	0	0	1770.8221	-1085.2813
Reazioni	-632.48921	0	0	0	-1770.8221	1085.2813
P-Delta	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
Forze applicate	0	686.17614	0	-1921.1329	0	10614.56
Reazioni	0	-686.17614	0	1921.1329	0	-10614.56
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	373.22496	0	0	0	1044.9427	-640.4126
Reazioni	-373.22496	0	0	0	-1044.9427	640.4126
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	558.83035	0	-1564.5944	0	8644.6292
Reazioni	0	-558.83035	0	1564.5944	0	-8644.6292
P-Delta	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
Forze applicate	357.58574	0	0	0	1001.1565	-613.5775
Reazioni	-357.58574	0	0	0	-1001.1565	613.5775
P-Delta	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
Forze applicate	0	662.63794	0	-1855.2314	0	10250.4441
Reazioni	0	-662.63794	0	1855.2314	0	-10250.4441
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma X SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma Y SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	575.75421	0	-954.107	0	8906.4269
Reazioni	0	-575.75421	0	954.107	0	-8906.4269
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma X SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma Y SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	289.33543	0	-479.4701	0	4475.7725
Reazioni	0	-289.33543	0	479.4701	0	-4475.7725
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma X SLO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma Y SLO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	232.4536	0	-385.2088	0	3595.8591
Reazioni	0	-232.4536	0	385.2088	0	-3595.8591
P-Delta	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
Forze applicate	0.01	0	0	0	0.029	-0.0172
Reazioni	-0.01	0	0	0	-0.029	0.0172
P-Delta	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
Forze applicate	0	0.01	0	-0.029	0	0.1547
Reazioni	0	-0.01	0	0.029	0	-0.1547
P-Delta	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
Forze applicate	0	0	0	0	0	0.0001
Reazioni	0	0	0	0	0	-0.0001
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

6.11 Risposta di spettro

Spettro: *condizione elementare corrispondente allo spettro.*
N.b.: *nome breve della condizione elementare.*
Fx: *componente della forza lungo l'asse X. [kN]*
Fy: *componente della forza lungo l'asse Y. [kN]*
Fz: *componente della forza lungo l'asse Z. [kN]*
Mx: *componente della coppia attorno all'asse X. [kN*m]*
My: *componente della coppia attorno all'asse Y. [kN*m]*
Mz: *componente della coppia attorno all'asse Z. [kN*m]*
Max X: *massima reazione lungo l'asse X.*
Valore: *valore massimo della reazione. [kN]*
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. [kN]*
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. [kN]*
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	
N.b.							Valore	Angolo	Valore	Angolo	Valore	Angolo

7 Verifiche

7.1 Verifiche piastre C.A.

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [m, kN, deg] ove non espressamente specificato.

***Nodo**: indice del nodo di verifica.*
***Dir.**: direzione della sezione di verifica.*
***B**: base della sezione rettangolare di verifica. [m]*
***H**: altezza della sezione rettangolare di verifica. [m]*
***A. sup.**: area barre armatura superiori. [m²]*
***C. sup.**: distanza media delle barre superiori dal bordo superiore della sezione. [m]*
***A. inf.**: area barre armatura inferiori. [m²]*
***C. inf.**: distanza media delle barre inferiori dal bordo inferiore della sezione. [m]*
***Comb.**: combinazione di verifica.*
***M**: momento flettente. [kN*m]*
***N**: sforzo normale. [kN]*
***Mu**: momento flettente ultimo. [kN*m]*
***Nu**: sforzo normale ultimo. [kN]*
***c.s.**: coefficiente di sicurezza.*
***Verifica**: stato di verifica.*
***σc**: tensione nel calcestruzzo. [kN/m²]*
***σlim**: tensione limite. [kN/m²]*
***Es/Ec**: coefficiente di omogenizzazione.*
***σf**: tensione nell'acciaio d'armatura. [kN/m²]*
***εsm**: deformazione unitaria media delle barre di armatura.*
***Δmax**: distanza massima tra le fessure. [m]*
***Wd**: valore di calcolo di apertura delle fessure. [m]*
***Comb.**: combinazione.*
***Fh**: componente orizzontale del carico. [kN]*
***Fv**: componente verticale del carico. [kN]*
***Cnd**: resistenza valutata a breve o lungo termine (BT - LT).*
***Ad**: adesione di progetto. [kN/m²]*
***Phi**: angolo di attrito di progetto. [deg]*
***RPl**: resistenza passiva laterale unitaria di progetto. [kN/m²]*
***γR**: coefficiente parziale sulla resistenza di progetto.*
***Rd**: resistenza alla traslazione di progetto. [kN]*
***Ed**: azione di progetto. [kN]*
***Rd/Ed**: coefficiente di sicurezza allo scorrimento.*
***ID**: indice della verifica di capacità portante.*
***Fx**: componente lungo x del carico. [kN]*
***Fy**: componente lungo y del carico. [kN]*
***Fz**: componente verticale del carico. [kN]*
***Mx**: componente lungo x del momento. [kN*m]*
***My**: componente lungo y del momento. [kN*m]*
***ix**: inclinazione del carico in x. [deg]*
***iy**: inclinazione del carico in y. [deg]*
***ex**: eccentricità del carico in x. [m]*
***ey**: eccentricità del carico in y. [m]*
***B'**: larghezza efficace. [m]*
***L'**: lunghezza efficace. [m]*
***C**: coesione di progetto. [kN/m²]*
***Qs**: sovraccarico laterale da piano di posa. [kN/m²]*
***Rd**: resistenza alla rottura del complesso di progetto. [kN]*
***Ed**: azione di progetto (sforzo normale al piano di posa). [kN]*
***Rd/Ed**: coefficiente di sicurezza alla capacità portante.*
***N**:*
***Nq**: fattore di capacità portante per il termine di sovraccarico.*
***Nc**: fattore di capacità portante per il termine coesivo.*
***Ng**: fattore di capacità portante per il termine attritivo.*
***S**:*
***Sq**: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine di sovraccarico.*
***Sc**: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine coesivo.*
***Sg**: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine attritivo.*
***D**:*
***Dq**: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine di sovraccarico.*
***Dc**: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine coesivo.*
***Dg**: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine attritivo.*
***I**:*
***Iq**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine di sovraccarico.*
***Ic**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine coesivo.*
***Ig**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine attritivo.*
***B**:*
***Bq**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine di sovraccarico.*

***Bc**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine coesivo.*
***Bg**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine attritivo.*
***G**:*
***Gq**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine di sovraccarico.*
***Gc**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine coesivo.*
***Gg**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine attritivo.*
***P**:*
***Pq**: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine di sovraccarico.*
***Pc**: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine coesivo.*
***Pg**: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine attritivo.*
***E**:*
***Eq**: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine di sovraccarico.*
***Ec**: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine coesivo.*
***Eg**: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine attritivo.*

Piastra a "Piano 1"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000
Calcestruzzo: C32/40 Rck 40000

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-0.831; -0.484; 2.9), direzione dell'asse X = (0.01; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 0.01; 0).
Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

Verifiche nei nodi

Verifiche SLU flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
719	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-144.7211	0	-166.2586	0	1.1488	Si
758	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-144.7211	0	-166.2586	0	1.1488	Si
508	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-144.7211	0	-166.2586	0	1.1488	Si
547	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-144.7211	0	-166.2586	0	1.1488	Si
591	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU 7	56.7259	0	81.9614	0	1.4449	Si

Verifiche SLU EX flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
591	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 3	65.4672	0	97.2138	0	1.4849	Si
634	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 3	65.4672	0	97.2138	0	1.4849	Si
632	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 3	65.4672	0	97.2138	0	1.4849	Si
675	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 3	65.4672	0	97.2138	0	1.4849	Si
592	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	127.6018	0	195.2253	0	1.53	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
591	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 7	40.3038	0	81.9614	0	2.0336	Si
634	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 5	40.3038	0	81.9614	0	2.0336	Si
675	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 9	40.3038	0	81.9614	0	2.0336	Si
632	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 11	40.3038	0	81.9614	0	2.0336	Si
631	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 11	78.8026	0	166.2586	0	2.1098	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
719	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-97.5052	0	-6441	19920	15	Si
547	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-97.5052	0	-6441	19920	15	Si
508	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-97.5052	0	-6441	19920	15	Si
758	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-97.5052	0	-6441	19920	15	Si
719	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	-50.478	0	-3335	14940	15	Si

Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
508	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-97.5052	0	256338	360000	15	Si
547	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-97.5052	0	256338	360000	15	Si
719	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-97.5052	0	256338	360000	15	Si
758	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-97.5052	0	256338	360000	15	Si
591	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLE RA 1	38.8737	0	25814	360000	15	Si

Verifiche SLE fessurazione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	εsm	Δmax	Wd	Es/Ec	Verifica
719	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	-50.478	0	0.00039	0.445	0.000172	15	Si
547	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	-50.478	0	0.00039	0.445	0.000172	15	Si
758	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	-50.478	0	0.00039	0.445	0.000172	15	Si
508	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	-50.478	0	0.00039	0.445	0.000172	15	Si
508	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	-72.5342	0	0.00056	0.445	0.000247	15	Si

Platea a "Fondazione"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000
Calcestruzzo: C32/40 Rck 40000

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-0.831; -0.484; 0), direzione dell'asse X = (0.01; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 0.01; 0).
Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

Verifiche nei nodi

Verifiche SLU flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
49	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-159.2205	0	-166.2586	0	1.0442	Si
176	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-159.2205	0	-166.2586	0	1.0442	Si
80	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-159.2205	0	-166.2586	0	1.0442	Si
207	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-159.2205	0	-166.2586	0	1.0442	Si
251	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	155.1415	0	166.2586	0	1.0717	Si

Verifiche SLU EX flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
98	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-130.3911	0	-195.2253	0	1.4972	Si
158	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-130.3911	0	-195.2253	0	1.4972	Si
141	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-130.3911	0	-195.2253	0	1.4972	Si
115	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-130.3911	0	-195.2253	0	1.4972	Si
142	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-130.364	0	-195.2253	0	1.4975	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
141	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 7	-88.8541	0	-149.7861	0	1.6858	Si
115	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 9	-88.8541	0	-149.7861	0	1.6858	Si
158	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 11	-88.8541	0	-149.7861	0	1.6858	Si
98	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 5	-88.8541	0	-149.7861	0	1.6858	Si
142	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 7	-88.8197	0	-149.7861	0	1.6864	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
176	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-107.7954	0	-7121	19920	15	Si
80	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-107.7954	0	-7121	19920	15	Si
207	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-107.7954	0	-7121	19920	15	Si
49	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-107.7954	0	-7121	19920	15	Si
40	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	106.378	0	-7027	19920	15	Si

Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
176	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-107.7954	0	283390	360000	15	Si
49	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-107.7954	0	283390	360000	15	Si
80	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-107.7954	0	283390	360000	15	Si
207	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-107.7954	0	283390	360000	15	Si
40	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	106.378	0	279664	360000	15	Si

Verifiche SLE fessurazione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	εsm	Δmax	Wd	Es/Ec	Verifica
251	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	58.3723	0	0.00045	0.445	0.000199	15	Si
216	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	58.3723	0	0.00045	0.445	0.000199	15	Si
40	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	58.3723	0	0.00045	0.445	0.000199	15	Si
5	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE QP 1	58.3723	0	0.00045	0.445	0.000199	15	Si
216	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE FR 2	82.9409	0	0.00064	0.445	0.000282	15	Si

Verifiche geotecniche

Dati geometrici dell'impronta di calcolo

Forma dell'impronta di calcolo: rettangolare di area equivalente
Centro impronta, nel sistema globale: 15.5; 1.7; -0.4
Lato minore B dell'impronta: 4.4
Lato maggiore L dell'impronta: 32.6
Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 143.4

Verifica di scorrimento sul piano di posa

Coefficiente di sicurezza minimo per scorrimento 3.1

Comb.	Fh	Fv	Cnd	Ad	Phi	RPl	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
SLU 1	0	-11323.41	LT	0	20	0	1.1	3706.07	0	99999	Si
SLV FO 9	1369.68	-12964.37	LT	0	20	0	1.1	4243.15	1369.68	3.1	Si

Verifica di capacità portante sul piano di posa

Profondità massima del bulbo di rottura considerato: 3.79 m
Peso specifico efficace del terreno di progetto γs: 1800 daN/m3
Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLD: 0.01
Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLV: 0.02

Coefficiente di sicurezza minimo per portanza 4.09

ID	Comb.	Fx	Fy	Fz	Mx	My	ix	iy	ex	ey	B'	L'	Cnd	C	Phi	Qs	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
1	SLU EX 3	0	0	-18615.9	0	0	0	0	0	0	4.4	32.6	LT	16	30	0	2.3	82629	-18615.9	4.44	Si
2	SLV FO 7	-195.48	1355.66	-12964.37	-3612.976	-625.5142	0	6	-0.05	-0.28	3.84	32.5	LT	16	30	0	2.3	53060.06	-12964.37	4.09	Si
3	SLD 7	-104.82	823.95	-12964.37	-2305.4915	-335.5201	0	4	-0.03	-0.18	4.04	32.55	LT	16	30	0	2.3	63197.98	-12964.37	4.87	Si

Verifiche geotecniche di capacità portante - fattori utilizzati nel calcolo di Rd

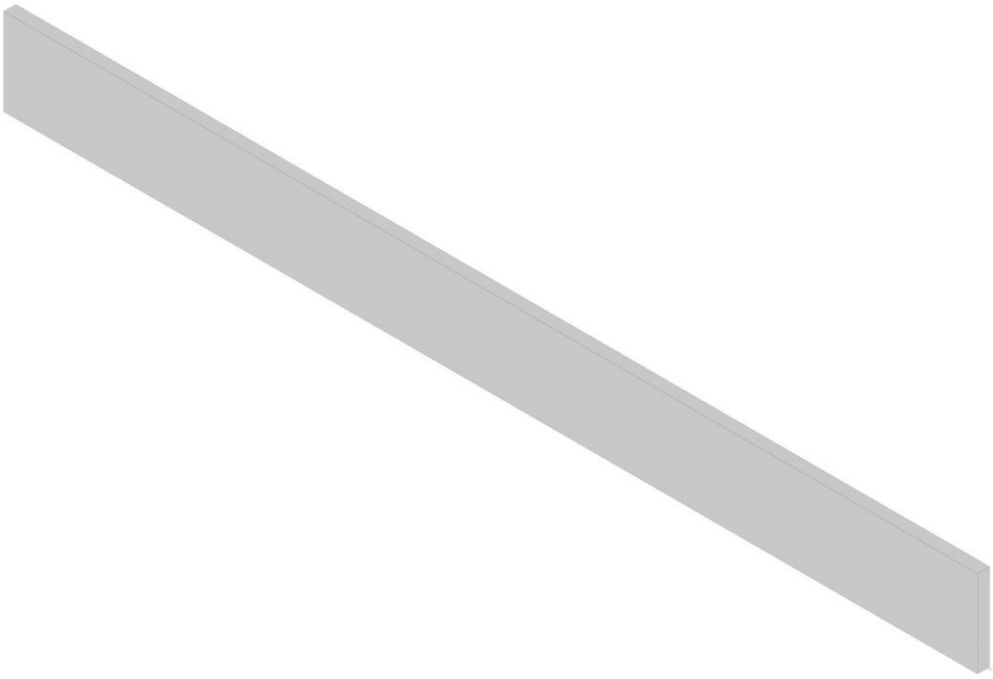
ID	N			S			D			I			B			G			P			E		
	Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	Ic	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg

ID	N			S			D			I			B			G			P			E		
	Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	Ic	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
1	18	29	21	1.08	1.08	0.95	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
2	18	29	21	1.07	1.07	0.95	1	1	1	0.85	0.84	0.78	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	0.99	0.99
3	18	29	21	1.07	1.08	0.95	1	1	1	0.91	0.9	0.86	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	1	0.99

Parete Fondazione - Piano 1

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C32/40 Rck 400

Livelli significativi

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	0	0
L2	Piano 1	290	0

Verifiche nei nodi

Sezioni rettangolari

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
499 Prosp.A	Orizzontale	100	40	10.05	10.05	6.4	6.4
472 Prosp.A	Orizzontale	100	40	10.05	10.05	6.4	6.4
471 Prosp.A	Orizzontale	100	40	10.05	10.05	6.4	6.4
500 Prosp.A	Orizzontale	100	40	10.05	10.05	6.4	6.4
498 Prosp.A	Orizzontale	100	40	10.05	10.05	6.4	6.4
234 Prosp.A	Orizzontale	100	40	9.35	9.35	6.4	6.4
233 Prosp.A	Orizzontale	100	40	9.35	9.35	6.4	6.4
215 Prosp.A	Orizzontale	100	40	10.05	10.05	6.4	6.4
252 Prosp.A	Orizzontale	100	40	10.05	10.05	6.4	6.4
235 Prosp.A	Orizzontale	100	40	9.97	9.97	6.4	6.4
218 Prosp.A	Verticale	50	40	4.02	4.02	4.8	4.8
249 Prosp.A	Verticale	50	40	4.02	4.02	4.8	4.8
216 Prosp.A	Verticale	50	40	4.02	4.02	4.8	4.8
473 Prosp.A	Orizzontale	100	40	10.05	10.05	6.4	6.4

Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
499 Prosp.A	Orizzontale	SLU 8	1548617	-19943	1702509	-21925	1.0994	Si
472 Prosp.A	Orizzontale	SLU 8	1548617	-19943	1702509	-21925	1.0994	Si
471 Prosp.A	Orizzontale	SLU 8	1576419	-22140	1738873	-24421	1.1031	Si
500 Prosp.A	Orizzontale	SLU 8	1576419	-22140	1738873	-24421	1.1031	Si
498 Prosp.A	Orizzontale	SLU 8	1518888	-18248	1676598	-20143	1.1038	Si

Verifiche a flessione SLU Ecc. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
234 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	955623	-22827	2436154	-58192	2.5493	Si
233 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	955623	-22827	2436154	-58192	2.5493	Si
215 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	966301	-22556	2544691	-59401	2.6334	Si
252 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	966301	-22556	2544691	-59401	2.6334	Si

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
235 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	955674	-22827	2559106	-61127	2.6778	Si

Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
234 Prosp.A	Orizzontale	SLD 9	736843	-13501	1780397	-32622	2.4162	Si
233 Prosp.A	Orizzontale	SLD 5	736843	-13501	1780397	-32622	2.4162	Si
215 Prosp.A	Orizzontale	SLD 5	746973	-13401	1872128	-33587	2.5063	Si
252 Prosp.A	Orizzontale	SLD 9	746973	-13401	1872128	-33587	2.5063	Si
235 Prosp.A	Orizzontale	SLD 9	737011	-13504	1873302	-34325	2.5418	Si

Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
318 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU 2	8572	4210	-207741	15977	98089	0	15977	2.5	9.354	1.8639	Si
317 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU 2	8572	4210	-207741	15977	98089	0	15977	2.5	9.354	1.8639	Si
234 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU 2	8572	4234	-832597	15977	98089	0	15977	2.5	9.354	1.8639	Si
233 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU 2	8572	4234	-832597	15977	98089	0	15977	2.5	9.354	1.8639	Si
316 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU 2	8528	4022	-199598	15977	98089	0	15977	2.5	9.967	1.8735	Si

Verifiche a taglio SLU Ecc. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
215 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-2358	-14007	640122	24796	148959	0	24796	2.5	10.053	10.5161	Si
252 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-2358	-14007	640122	24796	148959	0	24796	2.5	10.053	10.5161	Si
336 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-2358	-14133	470789	24812	148975	0	24812	2.5	10.053	10.5228	Si
299 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-2358	-14133	470789	24812	148975	0	24812	2.5	10.053	10.5228	Si
317 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-2301	-14172	467211	24271	148981	0	24271	2.5	9.354	10.5467	Si

Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
215 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLD 5	-1692	-13401	746973	17666	99836	0	17666	2.5	10.053	10.4429	Si
252 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLD 9	-1692	-13401	746973	17666	99836	0	17666	2.5	10.053	10.4429	Si
336 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLD 9	-1692	-13519	626164	17680	99851	0	17680	2.5	10.053	10.4517	Si
299 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLD 5	-1692	-13519	626164	17680	99851	0	17680	2.5	10.053	10.4517	Si
334 Prosp.A	Orizzontale	33.6	100	Non necessaria	0	SLD 9	-1621	-13553	623262	17685	99855	0	17685	2.5	10.053	10.9116	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
215 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	1238409	-40261	Si	-85.9	199.2	15	2.32	Si
252 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	1238409	-40261	Si	-85.9	199.2	15	2.32	Si
218 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	310609	-124510	No	-79.8	199.2	15	2.4961	Si
249 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	310609	-124510	No	-79.8	199.2	15	2.4961	Si
216 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	326623	-121788	No	-79.6	199.2	15	2.5022	Si

Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
472 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	1047527	-13734	Si	2724.7	3600	15	1.3213	Si
499 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	1047527	-13734	Si	2724.7	3600	15	1.3213	Si
471 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	1066051	-15102	Si	2717.7	3600	15	1.3246	Si
500 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	1066051	-15102	Si	2717.7	3600	15	1.3246	Si
473 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	1027716	-12604	Si	2715.9	3600	15	1.3255	Si

Verifiche SLE fessurazione D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.4

Descrizione	Dir.	Comb.	Fessurazione non valutabile	MEd	NEd	Sezione fessurata	εsm	Δmax	Wd	Wlim	Es/Ec	c.s.	Verifica
471 Prosp.A	Orizzontale	SLE FR 2		787594	-13564	Si	0.00055	45.7	0.0252	0.03	15	1.1908	Si
500 Prosp.A	Orizzontale	SLE FR 2		787594	-13564	Si	0.00055	45.7	0.0252	0.03	15	1.1908	Si
472 Prosp.A	Orizzontale	SLE FR 2		776252	-13081	Si	0.00055	45.8	0.025	0.03	15	1.198	Si
499 Prosp.A	Orizzontale	SLE FR 2		776252	-13081	Si	0.00055	45.8	0.025	0.03	15	1.198	Si
473 Prosp.A	Orizzontale	SLE FR 2		768815	-12679	Si	0.00055	45.8	0.025	0.03	15	1.1998	Si

Verifica diametro massimo D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Spessore	Φ	Φ max	Verifica
215 Prosp.A	Orizzontale	40	1.6	4	Si
410 Prosp.A	Orizzontale	40	1.6	4	Si
409 Prosp.A	Verticale	40	1.6	4	Si
409 Prosp.A	Orizzontale	40	1.6	4	Si
408 Prosp.A	Verticale	40	1.6	4	Si

Verifica passo massimo per verifica di duttilità D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Passo	Passo max.	Verifica
215 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si
410 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si
409 Prosp.A	Verticale	20	30	Si
409 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si
408 Prosp.A	Verticale	20	30	Si

Verifica area minima per verifica di duttilità D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Ac	As,eff	As,min	% min	Verifica
244 Prosp.A	Verticale	2000	8.04	4	0.2	Si
250 Prosp.A	Verticale	2000	8.04	4	0.2	Si
225 Prosp.A	Verticale	2000	8.04	4	0.2	Si
249 Prosp.A	Verticale	2000	8.04	4	0.2	Si
224 Prosp.A	Verticale	2000	8.04	4	0.2	Si

Verifiche generali

Verifica fyk minimo D.M. 17-01-18 §§7.4.2.2-11.3.2.1

fyk = 4500 >= 4500.

Verifica copriferro minimo Circolare 7 21-01-19 §C4.1.6.1.3

Elemento	fck	Classe esposizione	Copriferro	Copriferro min	Verifica
Parete C.A. a tronco Fondazione - Piano 1 fili 2-4	332	XC4	4	4	Si

Verifica Rck minimo D.M. 17-01-18 §7.4.2.1

Elemento	Rck	Rck min	Verifica
Parete C.A. a tronco Fondazione - Piano 1 fili 2-4	400	250	Si

Verifica numero di ganci D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Numero di ganci a mq = 9 >= 9.

Significato dei simboli utilizzati:

Le unità di misura elencate sono in [cm, daN, deg] ove non espressamente specificato.

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: *descrizione della sezione di verifica.*
Dir.: *direzione della sezione di verifica.*
Base: *base della sezione. [cm]*
Altezza: *altezza della sezione. [cm]*
As,sup: *area di acciaio efficace superiore. [cm]*
As,inf: *area di acciaio efficace inferiore. [cm]*
c,sup: *copriferro medio superiore. [cm]*
c,inf: *copriferro medio inferiore. [cm]*
Comb.: *combinazione di verifica.*
MEd: *momento agente. [daN*cm]*
NEd: *sforzo normale agente, positivo se di trazione. [daN]*
MRd: *momento resistente. [daN*cm]*
NRd: *sforzo normale resistente, positivo se di trazione. [daN]*
c.s.: *coefficiente di sicurezza.*
Verifica: *stato di verifica.*
d: *altezza utile. [cm]*
bw: *minima larghezza anima. [cm]*
Armatura a taglio: *necessità di armatura a taglio.*
Asw/s: *rapporto tra l'area dell'armatura trasversale e l'interasse tra due armature consecutive.*
VEd: *taglio agente. [daN]*
Vrd,c: *resistenza di calcolo a taglio per elementi privi di armature trasversali. [daN]*
Vrcd: *valore resistente di calcolo a taglio compressione del calcestruzzo d'anima. [daN]*
Vrsd: *valore resistente di calcolo a taglio trazione dell'armatura trasversale. [daN]*
VRd: *resistenza a taglio. [daN]*
cotg(θ): *cotangente dell'angolo dei puntoni rispetto all'asse.*
Asl: *area armatura longitudinale. [cm²]*
Sezione fessurata: *sezione fessurata.*
σc: *tensione del calcestruzzo. [daN/cm²]*
σc limite: *tensione limite del calcestruzzo. [daN/cm²]*
Es/Ec: *coefficiente di omogenizzazione.*
σf: *tensione dell'armatura. [daN/cm²]*
σf limite: *tensione limite dell'armatura. [daN/cm²]*
Fessurazione non valutabile: *nessuna armatura presente nell'area di cls teso efficace.*
εsm: *deformazione unitaria media delle barre d'armatura.*

***Δmax**: distanza massima tra le fessure. [cm]*
***Wd**: ampiezza delle fessure. [cm]*
***Wlim**: ampiezza fessure limite. [cm]*
***Spessore**: spessore della parete in corrispondenza della barra. [cm]*
***Φ**: diametro barra. [cm]*
***Φ max**: diametro massimo ammissibile. [cm]*
***Passo**: passo massimo delle barre. [cm]*
***Passo max.**: passo massimo delle barre ammissibile da norma. [cm]*
***Ac**: area sezione. [cm²]*
***As,eff**: area efficace delle barre presenti nella sezione. [cm²]*
***As,min**: area minima richiesta. [cm²]*
***% min**: percentuale minima di area da prevedere.*
***Elemento**: descrizione dell'elemento di disegno.*
***fck**: valore della resistenza caratteristica cilindrica del calcestruzzo. [daN/cm²]*
***Classe esposizione**: classe di esposizione dell'elemento.*
***Copriferro**: minimo valore di copriferro. [cm]*
***Copriferro min**: minimo valore limite di Copriferro. [cm]*
***Rck**: valore della resistenza caratteristica cubica del calcestruzzo. [daN/cm²]*
***Rck min**: minimo valore limite di Rck. [daN/cm²]*

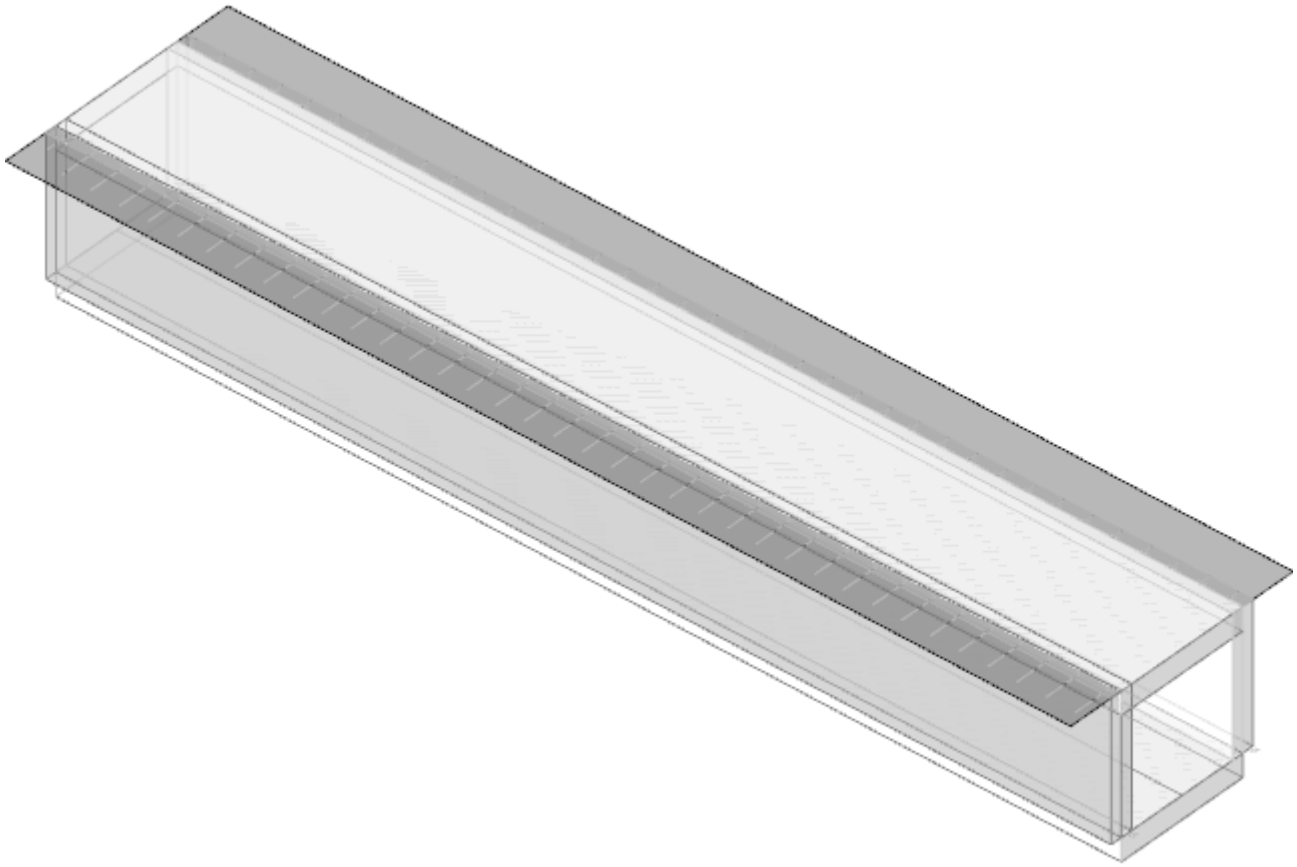
RELAZIONE DI CALCOLO

VERIFICA ELEMENTO DENOMINATO TMAS04

Sommario

1 Rappresentazione generale dell'edificio ... 3
2 Normative ... 3
3 Dati generali DB ... 4
3.1 Materiali ... 4
3.1.1 Materiali c.a. ... 4
3.1.2 Curve di materiali c.a. ... 4
3.1.3 Armature ... 4
3.2 Terreni ... 5
4 Dati di definizione ... 5
4.1 Preferenze commessa ... 5
4.1.1 Preferenze di analisi ... 5
4.1.2 Spettri D.M. 17-01-18 ... 6
4.1.3 Preferenze di verifica ... 11
4.1.3.1 Normativa di verifica in uso ... 11
4.1.3.2 Normativa di verifica C.A. ... 11
4.1.4 Preferenze FEM ... 11
4.2 Azioni e carichi ... 12
4.2.1 Condizioni elementari di carico ... 12
4.2.2 Combinazioni di carico ... 12
4.2.3 Definizioni di carichi superficiali ... 14
4.2.4 Definizioni di carichi termici ... 14
4.2.5 Definizioni di carichi potenziali ... 14
4.3 Quote ... 15
4.3.1 Livelli ... 15
4.3.2 Tronchi ... 15
4.4 Sondaggi del sito ... 15
4.5 Elementi di input ... 16
4.5.1 Fili fissi ... 16
4.5.1.1 Fili fissi di piano ... 16
4.5.2 Piastre C.A. ... 16
4.5.2.1 Piastre C.A. di piano ... 16
4.5.3 Fondazioni di piastre ... 17
4.5.4 Pareti C.A. ... 17
4.5.5 Carichi terreno ... 17
4.5.5.1 Carichi terreno di piano ... 17
5 Dati di modellazione ... 18
5.1 Nodi ... 18
5.1.1 Nodi di definizione ... 18
5.2 Carichi concentrati ... 19
5.3 Carichi concentrati sismici ... 30
5.4 Masse ... 36
5.5 Masse di piano ... 37
5.6 Gusci ... 37
5.6.1 Caratteristiche meccaniche gusci ... 37
5.6.2 Definizioni gusci ... 37
5.7 Accelerazioni spettrali ... 39
6 Risultati numerici ... 45
6.1 Spostamenti nodali estremi ... 45
6.2 Reazioni nodali estreme ... 45
6.3 Pressioni massime sul terreno ... 46
6.4 Spostamenti di interpiano estremi ... 48
6.5 Verifica effetti secondo ordine ... 49
6.6 Rigidezze di interpiano ... 49
6.7 Verifica deformabilità torsionale struttura ... 49
6.8 Tagli ai livelli ... 50
6.9 Risposta modale ... 51
6.10 Equilibrio globale forze ... 52
6.11 Risposta di spettro ... 53
7 Verifiche ... 54
7.1 Verifiche piastre C.A. ... 54

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. 17-01-18

Sicurezza e prestazioni attese (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.

Circolare 7 21-01-19 C.S.LL.PP

Istruzioni per l’applicazione dell’Aggiornamento delle N.T.C. di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018.

3 Dati generali DB

3.1 Materiali

3.1.1 Materiali c.a.

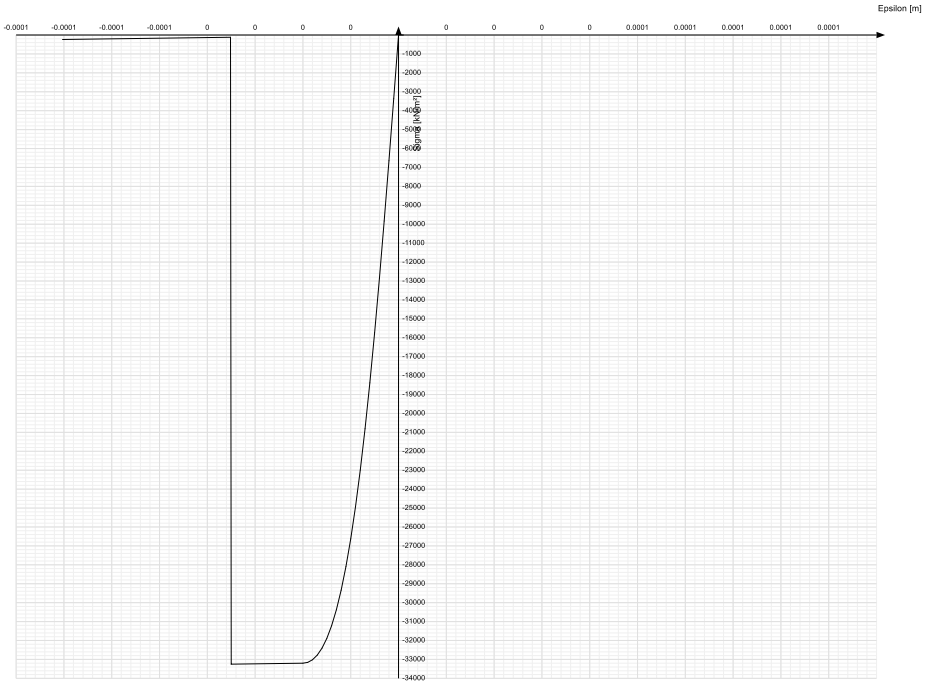
***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***Rck**: resistenza caratteristica cubica; valore medio nel caso di edificio esistente. [kN/m²]*
***E**: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [kN/m²]*
***G**: modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste e di elementi guscio a comportamento ortotropo. [kN/m²]*
***v**: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.*
***γ**: peso specifico del materiale. [kN/m³]*
***α**: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]*

Descrizione	Rck	E	G	v	γ	α
C32/40	40000	33642778	Default (15292172)	0.1	25	0.00001

3.1.2 Curve di materiali c.a.

***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***Curva**: curva caratteristica.*
***Reaz.traz.**: reagisce a trazione.*
***Comp.frag.**: ha comportamento fragile.*
***E.compr.**: modulo di elasticità a compressione. [kN/m²]*
***Incr.compr.**: incrudimento di compressione. Il valore è adimensionale.*
***EpsEc**: ε elastico a compressione. Il valore è adimensionale.*
***EpsUc**: ε ultimo a compressione. Il valore è adimensionale.*
***E.traz.**: modulo di elasticità a trazione. [kN/m²]*
***Incr.traz.**: incrudimento di trazione. Il valore è adimensionale.*
***EpsEt**: ε elastico a trazione. Il valore è adimensionale.*
***EpsUt**: ε ultimo a trazione. Il valore è adimensionale.*

Descrizione	Curva									
	Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	EpsEc	EpsUc	E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
C32/40	No	Si	33642778	0.001	-0.002	-0.0035	33642778	0.001	0.0000645	0.0000709



3.1.3 Armature

***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***fyk**: resistenza caratteristica. [kN/m²]*
***σamm.**: tensione ammissibile. [kN/m²]*
***Tipo**: tipo di barra.*
***E**: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [kN/m²]*
***γ**: peso specifico del materiale. [kN/m³]*

***v**: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.*
***α**: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]*
***Livello di conoscenza**: indica se il materiale è nuovo o esistente, e in tal caso il livello di conoscenza secondo Circ.617 02/02/09 §C8A. Informazione impiegata solo in analisi D.M. 14-01-08 (N.T.C.) e D.M. 17-01-18 (N.T.C.).*

Descrizione	fyk	σamm.	Tipo	E	γ	v	α	Livello di conoscenza
B450C	450000	255000	Aderenza migliorata	206000000	78.5	0.3	0.000012	Nuovo

3.2 Terreni

***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***Coesione**: coesione efficace del terreno. [kN/m²]*
***Coesione non drenata**: coesione non drenata (Cu) del terreno, per terreni eminentemente coesivi. [kN/m²]*
***Attrito interno**: angolo di attrito interno del terreno. [deg]*
***δ**: angolo di attrito all'interfaccia terreno-cls. [deg]*
***Coeff. α di adesione**: coeff. di adesione della coesione all'interfaccia terreno-cls, compreso tra 0 ed 1. Il valore è adimensionale.*
***Coeff. di spinta K0**: coefficiente di spinta a riposo del terreno. Il valore è adimensionale.*
***γ naturale**: peso specifico naturale del terreno in sito, assegnato alle zone non immerse. [kN/m³]*
***γ saturo**: peso specifico saturo del terreno in sito, assegnato alle zone immerse. [kN/m³]*
***E**: modulo elastico longitudinale del terreno. [kN/m²]*
***v**: coefficiente di Poisson del terreno. Il valore è adimensionale.*
***Rqd**: rock quality degree. Per roccia assume valori nell'intervallo (0;1]. Il valore convenzionale 0 indica che si tratta di un terreno sciolto. Il valore è adimensionale.*
***Permeabilità Kh**: permeabilità orizzontale. Permeabilità orizzontale del terreno. [m/s]*
***Permeabilità Kv**: permeabilità verticale. Permeabilità verticale del terreno. [m/s]*

Descrizione	Coesione	Coesione non drenata	Attrito interno	δ	Coeff. α di adesione	Coeff. di spinta K0	γ naturale	γ saturo	E	v	Rqd	Permeabilità Kh	Permeabilità Kv
Terreno ALG-ALT	16.4	0	30	20	1	0.38	18	19	90000	0.3	0	0.001	0.0001

4 Dati di definizione

4.1 Preferenze commessa

4.1.1 Preferenze di analisi

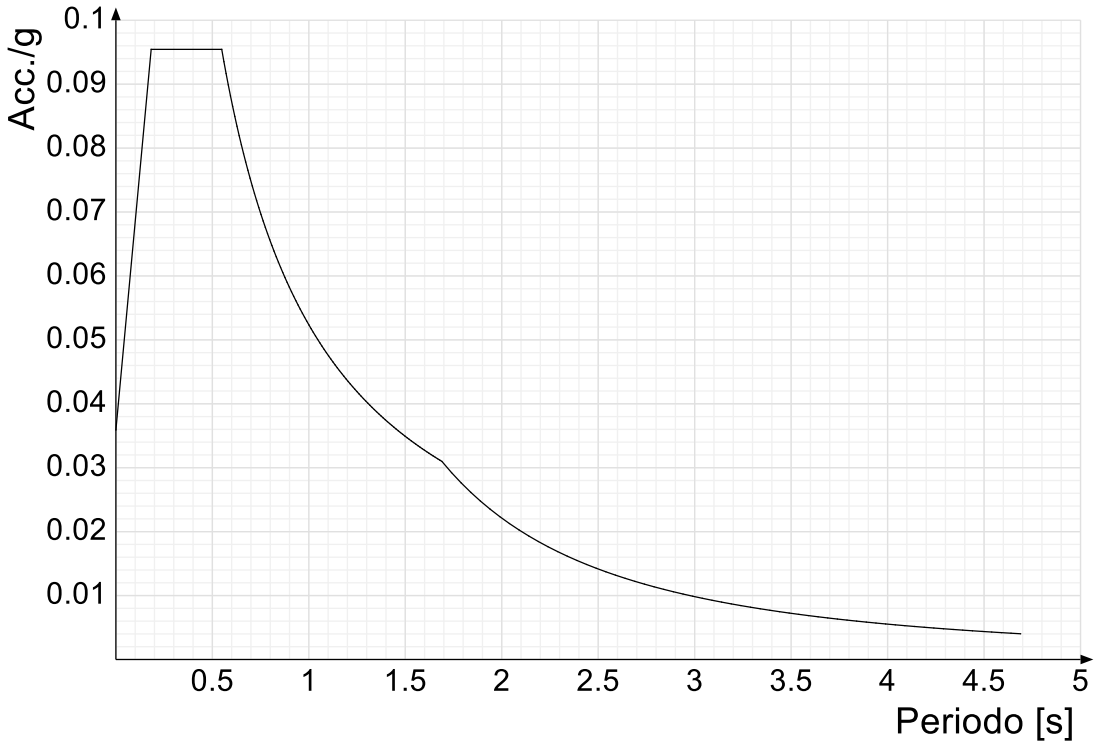
Metodo di analisi	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)	
Tipo di costruzione	2 - Costruzioni con livelli di prestazioni ordinari	
Vn	50	
Classe d'uso	III	
Vr	75	
Tipo di analisi	Lineare dinamica	
Località	Cagliari; Latitudine ED50 39,2236° (39° 13' 25''); Longitudine ED50 9,1181° (9° 7' 5''); Altitudine s.l.m. 98,96 m.	
Categoria del suolo	E - Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D, con profondità del substrato non superiore a 30 m	
Categoria topografica	T1 - Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i<=15°	
Ss orizzontale SLO	1.6	
Tb orizzontale SLO	0.183	[s]
Tc orizzontale SLO	0.549	[s]
Td orizzontale SLO	1.69	[s]
Ss orizzontale SLD	1.6	
Tb orizzontale SLD	0.187	[s]
Tc orizzontale SLD	0.562	[s]
Td orizzontale SLD	1.712	[s]
Ss orizzontale SLV	1.6	
Tb orizzontale SLV	0.207	[s]
Tc orizzontale SLV	0.621	[s]
Td orizzontale SLV	1.822	[s]
St	1	
PVr SLO (%)	81	
Tr SLO	45.16	
Ag/g SLO	0.0224	
Fo SLO	2.66	
Tc* SLO	0.291	[s]
PVr SLD (%)	63	
Tr SLD	75.43	
Ag/g SLD	0.0279	
Fo SLD	2.703	
Tc* SLD	0.304	[s]
PVr SLV (%)	10	
Tr SLV	711.84	
Ag/g SLV	0.0556	

Fo SLV	2.935	
Tc* SLV	0.358	[s]
Smorzamento viscoso (%)	5	
Classe di duttilità	CD"B"	
Rotazione del sisma	0	[deg]
Quota dello '0' sismico	0	[m]
Regolarità in pianta	No	
Regolarità in elevazione	No	
Edificio C.A.	Si	
Tipologia C.A.	Strutture a pareti accoppiate q0=3.0*αu/α1	
αu/α1 C.A.	Strutture a pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti αu/α1=(1.0+1.2)/2	
Kw	1	
Edificio esistente	No	
Altezza costruzione	2.4	[m]
T1,x	0.04475	[s]
T1,y	0.3011	[s]
λ SLO,x	1	
λ SLO,y	1	
λ SLD,x	1	
λ SLD,y	1	
λ SLV,x	1	
λ SLV,y	1	
Numero modi	18	
Metodo di Ritz	applicato	
Limite spostamenti interpiano SLD	0.005	
Fattore di comportamento per sisma SLD X	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLD Y	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLV X	2.64	
Fattore di comportamento per sisma SLV Y	2.64	
Coefficiente di sicurezza per carico limite (fondazioni superficiali)	2.3	
Coefficiente di sicurezza per scorrimento (fondazioni superficiali)	1.1	

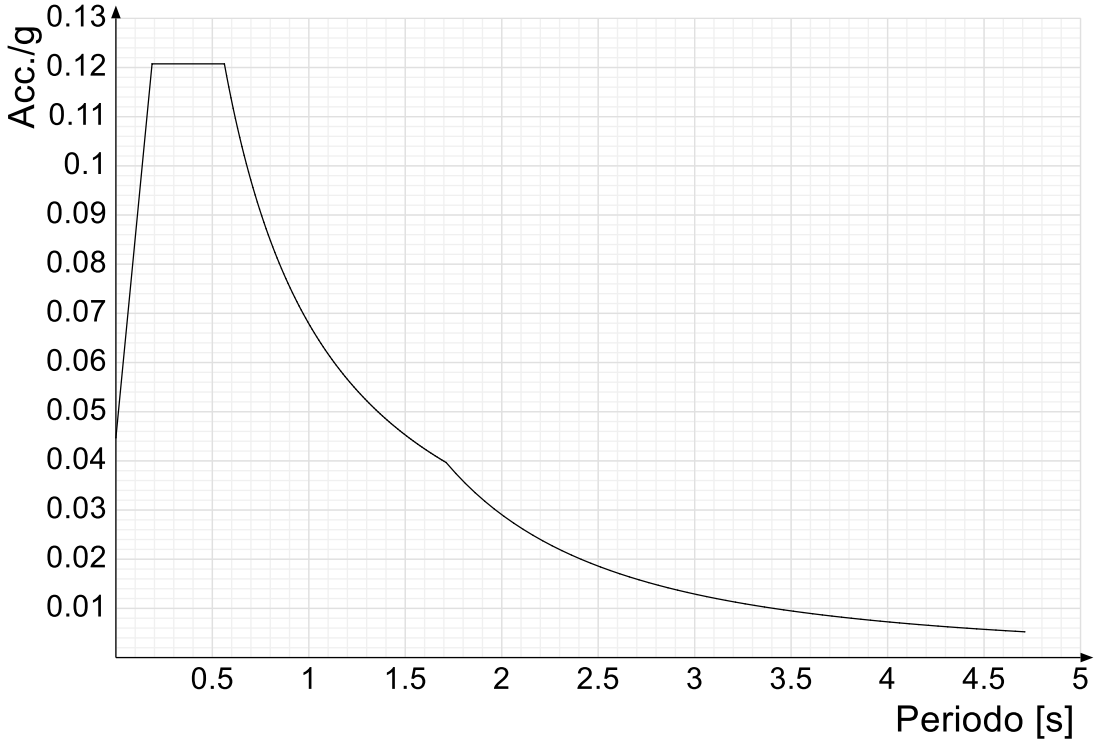
4.1.2 Spettri D.M. 17-01-18

Acc./g: *Accelerazione spettrale normalizzata ottenuta dividendo l'accelerazione spettrale per l'accelerazione di gravità.*
Periodo: *Periodo di vibrazione.*

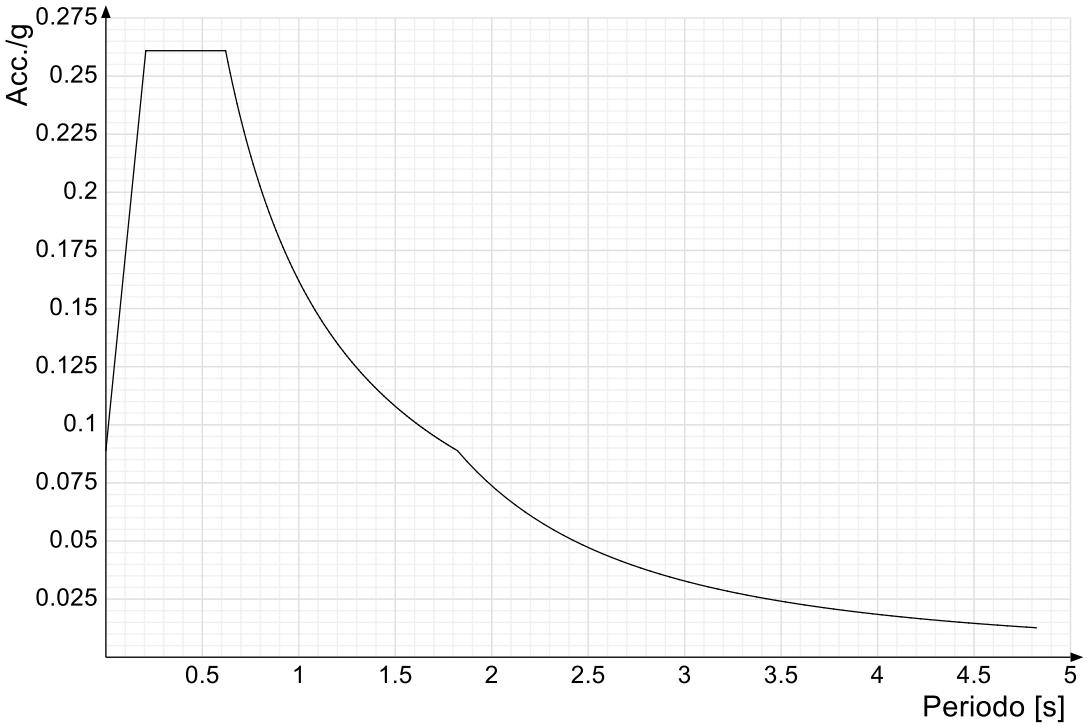
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLO § 3.2.3.2.1 [3.2.2]



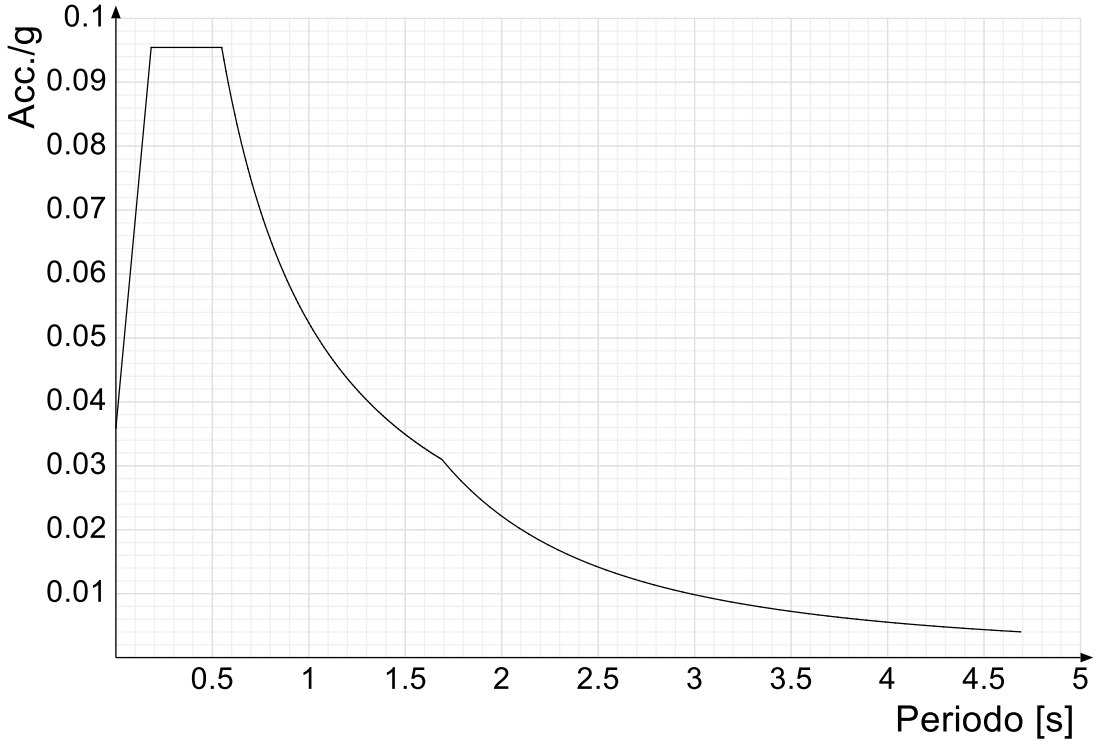
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.2.1 [3.2.2]



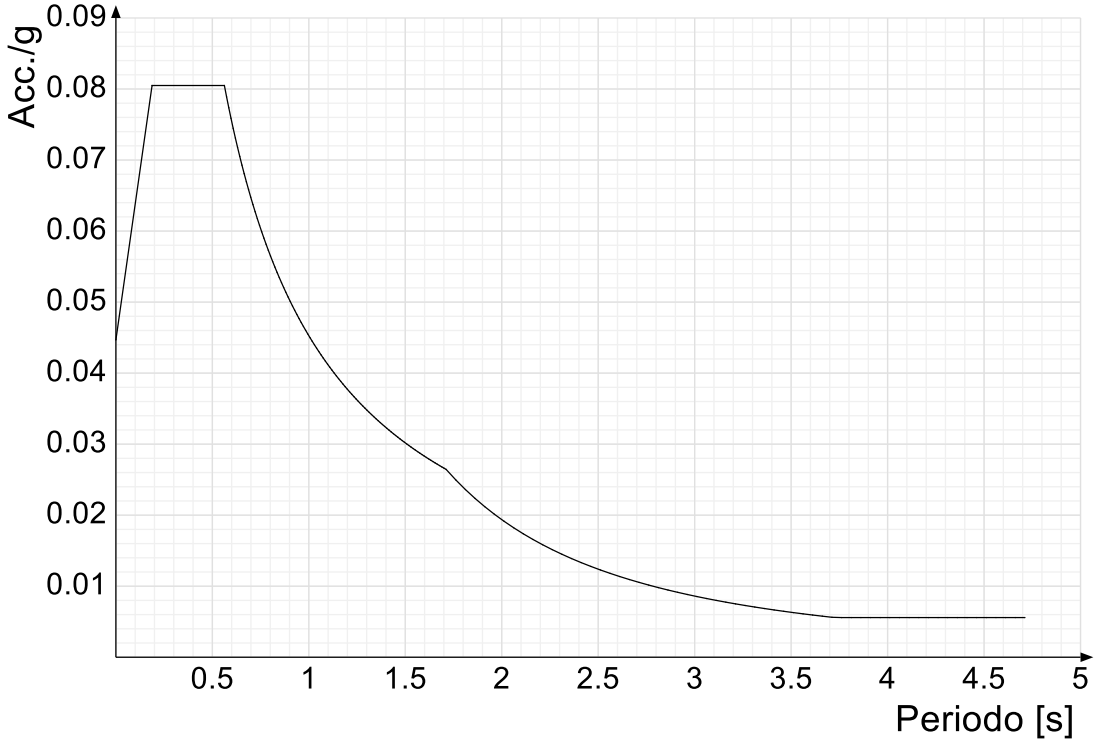
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLV § 3.2.3.2.1 [3.2.2]



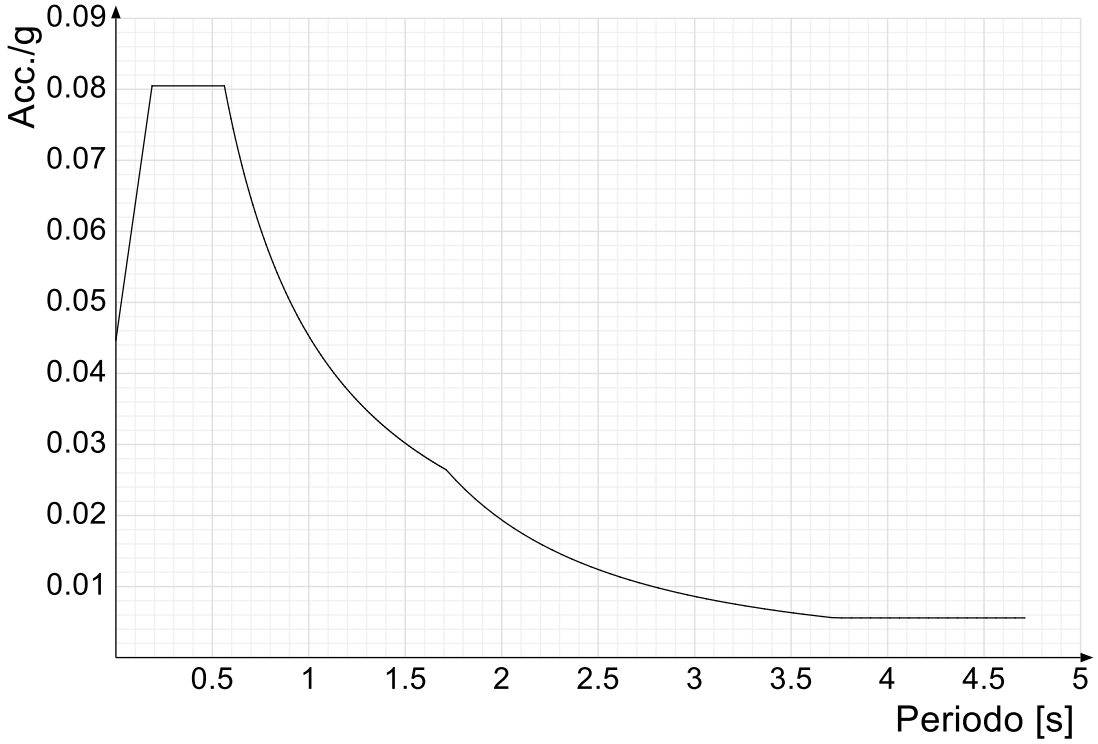
Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLO § 3.2.3.4



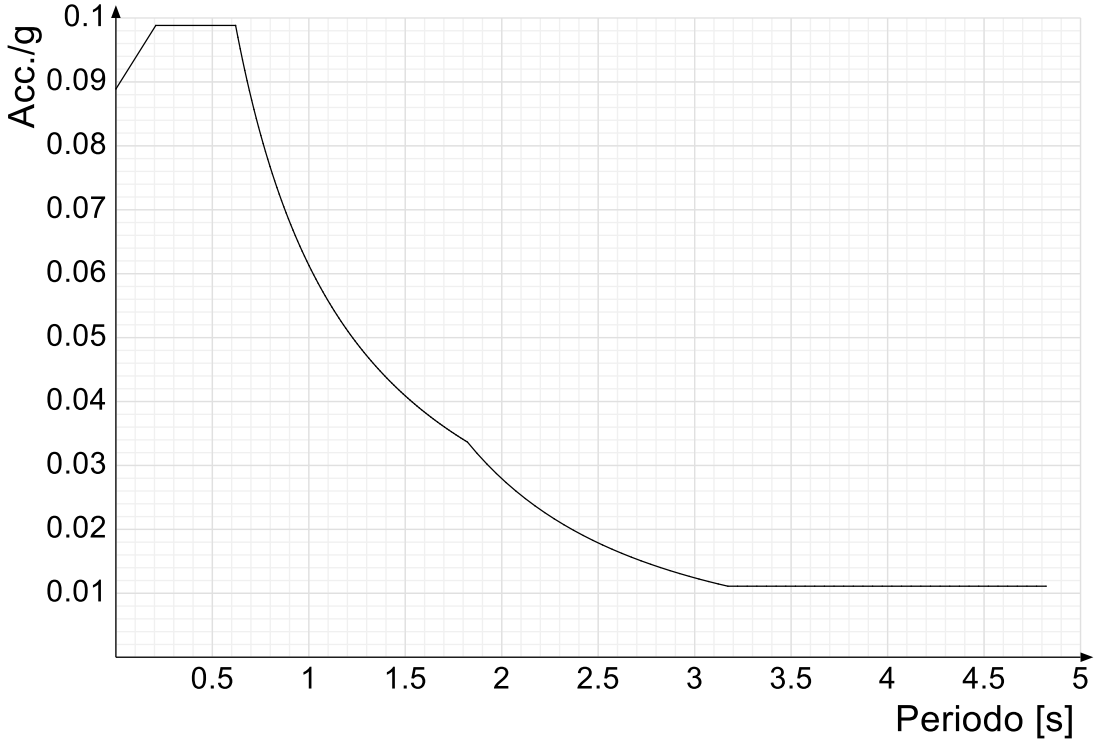
Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLD § 3.2.3.5



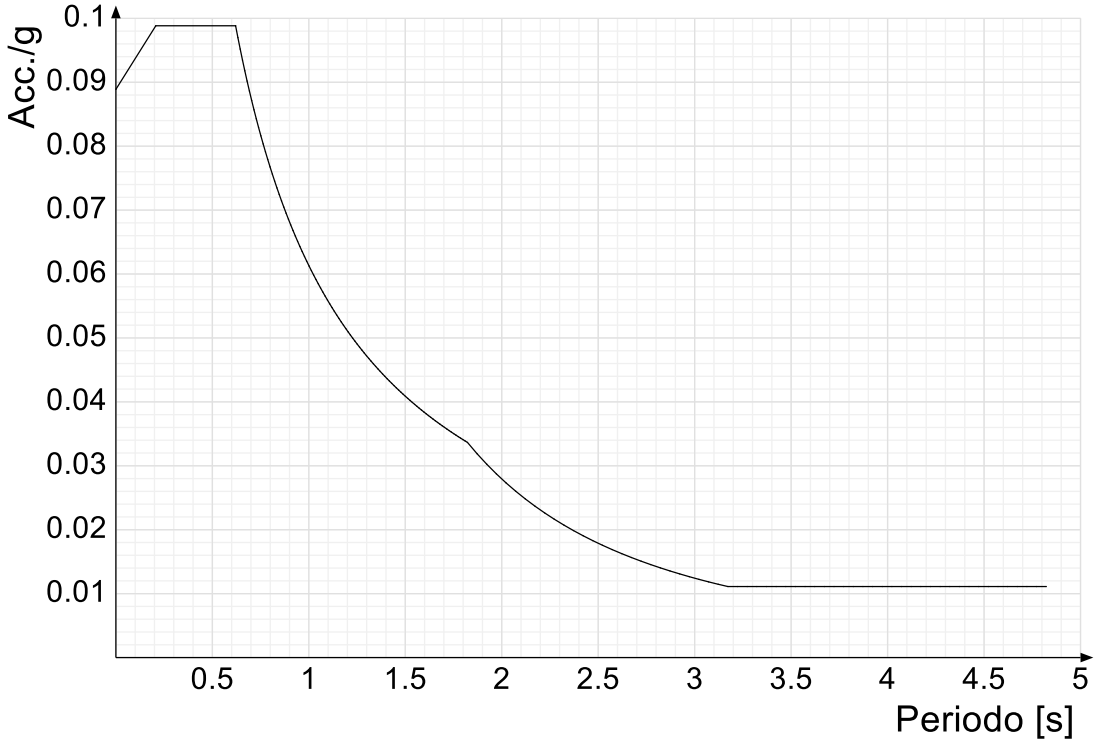
Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLD § 3.2.3.5



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

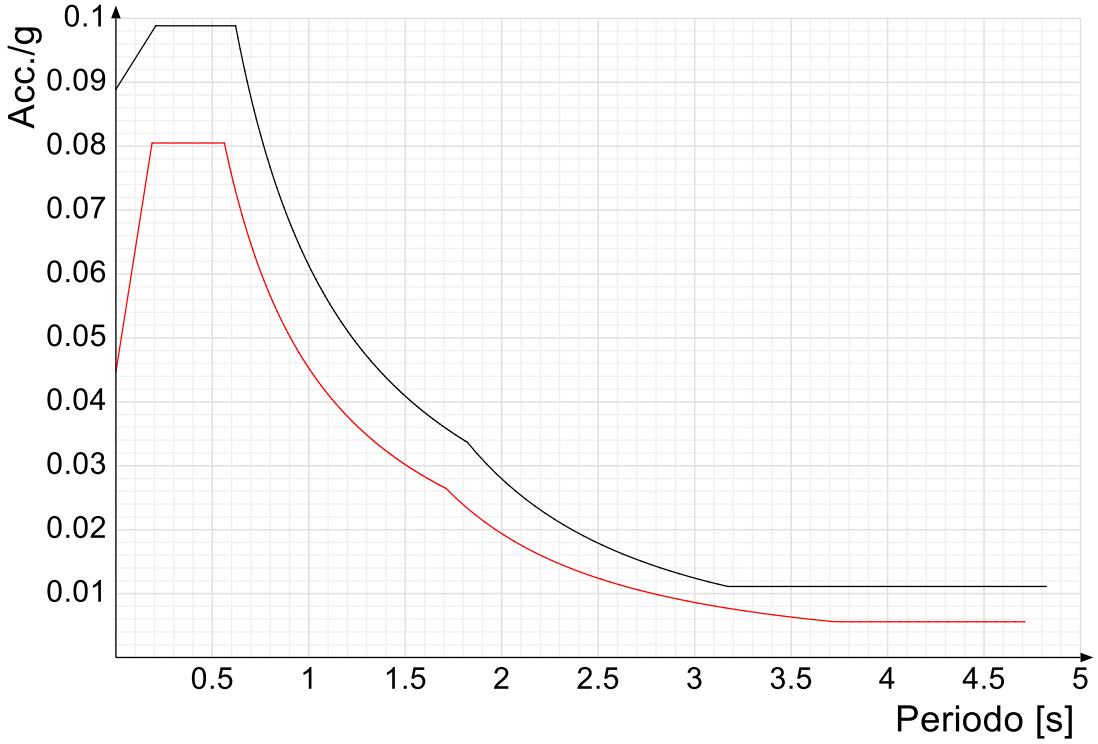


Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLV § 3.2.3.5

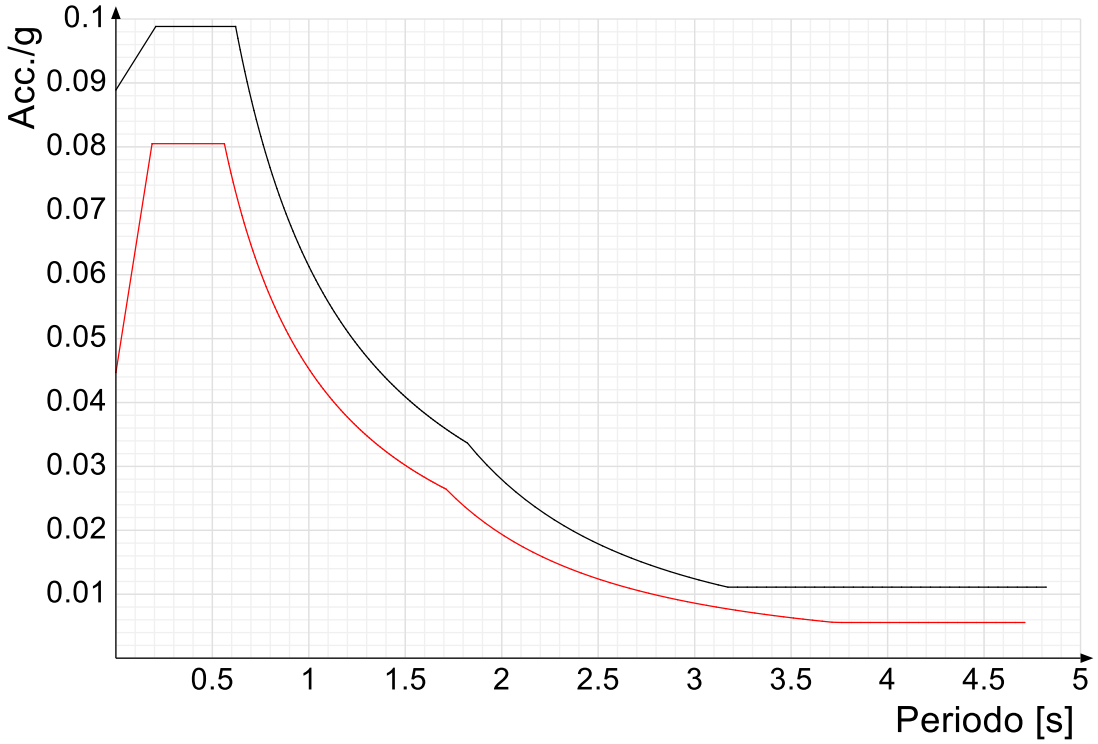


Confronti spettri SLV-SLD

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



4.1.3 Preferenze di verifica

4.1.3.1 Normativa di verifica in uso

Norma di verifica	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
Cemento armato	Preferenze analisi di verifica in stato limite
Legno	Preferenze di verifica legno D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
Acciaio	Preferenze di verifica acciaio D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
Alluminio	Preferenze di verifica alluminio EC9
Pannelli in gessofibra	Preferenze di verifica pannelli gessofibra D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

4.1.3.2 Normativa di verifica C.A.

γs (fattore di sicurezza parziale per l'acciaio)	1.15	
γc (fattore di sicurezza parziale per il calcestruzzo)	1.5	
Limite σc/fck in combinazione rara	0.6	
Limite σc/fck in combinazione quasi permanente	0.45	
Limite σf/fyk in combinazione rara	0.8	
Coefficiente di riduzione della τ per cattiva aderenza	0.7	
Dimensione limite fessure w1 §4.1.2.2.4	0.0002	[m]
Dimensione limite fessure w2 §4.1.2.2.4	0.0003	[m]
Dimensione limite fessure w3 §4.1.2.2.4	0.0004	[m]
Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q	Si	
Copriferro secondo EC2	No	

4.1.4 Preferenze FEM

Dimensione massima ottimale mesh pareti (default)	0.8	[m]
Dimensione massima ottimale mesh piastre (default)	0.8	[m]
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	
Spessori membranale e flessionale pareti XLAM da sole tavole verticali	No	
Moltiplicatore rigidezza connettori pannelli pareti legno a diaframma	1	
Tolleranza di parallelismo	4.99	[deg]
Tolleranza di unicità punti	0.1	[m]
Tolleranza generazione nodi di aste	0.01	[m]
Tolleranza di parallelismo in suddivisione aste	4.99	[deg]
Tolleranza generazione nodi di gusci	0.04	[m]
Tolleranza eccentricità carichi concentrati	1	[m]
Considera deformabilità a taglio negli elementi guscio	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	Intel MKL PARDISO	
Scrivi commenti nel file di input	No	
Scrivi file di output in formato testo	No	
Solidi colle e corpi ruvidi (default)	Solidi reali	
Moltiplicatore rigidezza molla torsionale applicata ad aste di fondazione	1	
Modello trave su suolo alla Winkler nel caso di modellazione lineare	Equilibrio elastico	

4.2 Azioni e carichi

4.2.1 Condizioni elementari di carico

***Descrizione**: nome assegnato alla condizione elementare.*
***Nome breve**: nome breve assegnato alla condizione elementare.*
***Durata**: descrive la durata della condizione (necessario per strutture in legno).*
***ψ0**: coefficiente moltiplicatore ψ0. Il valore è adimensionale.*
***ψ1**: coefficiente moltiplicatore ψ1. Il valore è adimensionale.*
***ψ2**: coefficiente moltiplicatore ψ2. Il valore è adimensionale.*
***Con segno**: descrive se la condizione elementare ha la possibilità di variare di segno.*

Descrizione	Nome breve	Durata	ψ0	ψ1	ψ2	Con segno
Pesi strutturali	Pesi	Permanente				
Permanenti portati	Port.	Permanente				
Eccezionali Qk	Eccezionali Qk	Istantaneo				
Eccezionali qki	Eccezionali qki	Permanente				
Eccezionali qft	Eccezionali qft	Istantaneo				
ΔT	ΔT	Media	0.6	0.5	0	No
Sisma X SLV	X SLV					
Sisma Y SLV	Y SLV					
Sisma Z SLV	Z SLV					
Eccentricità Y per sisma X SLV	EY SLV					
Eccentricità X per sisma Y SLV	EX SLV					
Sisma X SLD	X SLD					
Sisma Y SLD	Y SLD					
Sisma Z SLD	Z SLD					
Eccentricità Y per sisma X SLD	EY SLD					
Eccentricità X per sisma Y SLD	EX SLD					
Sisma X SLO	X SLO					
Sisma Y SLO	Y SLO					
Sisma Z SLO	Z SLO					
Eccentricità Y per sisma X SLO	EY SLO					
Eccentricità X per sisma Y SLO	EX SLO					
Terreno sisma X SLV	Tr x SLV					
Terreno sisma Y SLV	Tr y SLV					
Terreno sisma Z SLV	Tr z SLV					
Terreno sisma X SLD	Tr x SLD					
Terreno sisma Y SLD	Tr y SLD					
Terreno sisma Z SLD	Tr z SLD					
Terreno sisma X SLO	Tr x SLO					
Terreno sisma Y SLO	Tr y SLO					
Terreno sisma Z SLO	Tr z SLO					
Rig. Ux	R Ux					
Rig. Uy	R Uy					
Rig. Rz	R Rz					

4.2.2 Combinazioni di carico

***Nome**: E' il nome esteso che contraddistingue la condizione elementare di carico.*
***Nome breve**: E' il nome compatto della condizione elementare di carico, che viene utilizzato altrove nella relazione.*
***Pesi**: Pesi strutturali*
***Port.**: Permanenti portati*
***ΔT**: ΔT*
***Eccezionali Qk**: Eccezionali Qk*
***Eccezionali qki**: Eccezionali qki*
***Eccezionali qft**: Eccezionali qft*
***X SLO**: Sisma X SLO*
***Y SLO**: Sisma Y SLO*
***Z SLO**: Sisma Z SLO*
***EY SLO**: Eccentricità Y per sisma X SLO*
***EX SLO**: Eccentricità X per sisma Y SLO*
***Tr x SLO**: Terreno sisma X SLO*
***Tr y SLO**: Terreno sisma Y SLO*
***Tr z SLO**: Terreno sisma Z SLO*
***X SLD**: Sisma X SLD*
***Y SLD**: Sisma Y SLD*
***Z SLD**: Sisma Z SLD*
***EY SLD**: Eccentricità Y per sisma X SLD*
***EX SLD**: Eccentricità X per sisma Y SLD*
***Tr x SLD**: Terreno sisma X SLD*
***Tr y SLD**: Terreno sisma Y SLD*
***Tr z SLD**: Terreno sisma Z SLD*
***X SLV**: Sisma X SLV*
***Y SLV**: Sisma Y SLV*
***Z SLV**: Sisma Z SLV*
***EY SLV**: Eccentricità Y per sisma X SLV*
***EX SLV**: Eccentricità X per sisma Y SLV*

***Tr x SLV**: Terreno sisma X SLV*

***Tr y SLV**: Terreno sisma Y SLV*

***Tr z SLV**: Terreno sisma Z SLV*

***R Ux**: Rig. Ux*

***R Uy**: Rig. Uy*

***R Rz**: Rig. Rz*

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

Il nome compatto della famiglia è SLU.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT
1	SLU 1	1	0.8	0
2	SLU 2	1	0.8	1.5
3	SLU 3	1	1.5	0
4	SLU 4	1	1.5	1.5
5	SLU 5	1.3	0.8	0
6	SLU 6	1.3	0.8	1.5
7	SLU 7	1.3	1.5	0
8	SLU 8	1.3	1.5	1.5

Famiglia SLE rara

Il nome compatto della famiglia è SLE RA.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT
1	SLE RA 1	1	1	0
2	SLE RA 2	1	1	1

Famiglia SLE frequente

Il nome compatto della famiglia è SLE FR.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT
1	SLE FR 1	1	1	0
2	SLE FR 2	1	1	0.5

Famiglia SLE quasi permanente

Il nome compatto della famiglia è SLE QP.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT
1	SLE QP 1	1	1	0

Famiglia SLU eccezionale

Il nome compatto della famiglia è SLU EX.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Eccezionali Qk	Eccezionali qki	Eccezionali qft	ΔT
1	SLU EX 1	1	1	0	0	1	0
2	SLU EX 2	1	1	0	1	0	0
3	SLU EX 3	1	1	1	0	0	0

Famiglia SLO

Il nome compatto della famiglia è SLO.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT	X SLO	Y SLO	Z SLO	EY SLO	EX SLO	Tr x SLO	Tr y SLO	Tr z SLO
1	SLO 1	1	1	0	-1	-0.3	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLO 2	1	1	0	-1	-0.3	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLO 3	1	1	0	-1	0.3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLO 4	1	1	0	-1	0.3	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLO 5	1	1	0	-0.3	-1	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLO 6	1	1	0	-0.3	-1	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLO 7	1	1	0	-0.3	1	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLO 8	1	1	0	-0.3	1	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLO 9	1	1	0	0.3	-1	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLO 10	1	1	0	0.3	-1	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLO 11	1	1	0	0.3	1	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLO 12	1	1	0	0.3	1	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLO 13	1	1	0	1	-0.3	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLO 14	1	1	0	1	-0.3	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLO 15	1	1	0	1	0.3	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLO 16	1	1	0	1	0.3	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia SLD

Il nome compatto della famiglia è SLD.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT	X SLD	Y SLD	Z SLD	EY SLD	EX SLD	Tr x SLD	Tr y SLD	Tr z SLD
1	SLD 1	1	1	0	-1	-0.3	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLD 2	1	1	0	-1	-0.3	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLD 3	1	1	0	-1	0.3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLD 4	1	1	0	-1	0.3	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLD 5	1	1	0	-0.3	-1	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLD 6	1	1	0	-0.3	-1	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLD 7	1	1	0	-0.3	1	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLD 8	1	1	0	-0.3	1	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLD 9	1	1	0	0.3	-1	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLD 10	1	1	0	0.3	-1	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLD 11	1	1	0	0.3	1	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLD 12	1	1	0	0.3	1	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLD 13	1	1	0	1	-0.3	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLD 14	1	1	0	1	-0.3	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLD 15	1	1	0	1	0.3	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLD 16	1	1	0	1	0.3	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia SLV

Il nome compatto della famiglia è SLV.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT	X SLV	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
1	SLV 1	1	1	0	-1	-0.3	0	-1	0.3	-1	-0.3	0

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT	X SLV	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
2	SLV 2	1	1	0	-1	-0.3	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLV 3	1	1	0	-1	0.3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLV 4	1	1	0	-1	0.3	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLV 5	1	1	0	-0.3	-1	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLV 6	1	1	0	-0.3	-1	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLV 7	1	1	0	-0.3	1	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLV 8	1	1	0	-0.3	1	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLV 9	1	1	0	0.3	-1	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLV 10	1	1	0	0.3	-1	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLV 11	1	1	0	0.3	1	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLV 12	1	1	0	0.3	1	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLV 13	1	1	0	1	-0.3	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLV 14	1	1	0	1	-0.3	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLV 15	1	1	0	1	0.3	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLV 16	1	1	0	1	0.3	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia SLV fondazioni

Il nome compatto della famiglia è SLV FO.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	ΔT	X SLV	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
1	SLV FO 1	1	1	0	-1.1	-0.33	0	-1.1	0.33	-1.1	-0.33	0
2	SLV FO 2	1	1	0	-1.1	-0.33	0	1.1	-0.33	-1.1	-0.33	0
3	SLV FO 3	1	1	0	-1.1	0.33	0	-1.1	0.33	-1.1	0.33	0
4	SLV FO 4	1	1	0	-1.1	0.33	0	1.1	-0.33	-1.1	0.33	0
5	SLV FO 5	1	1	0	-0.33	-1.1	0	-0.33	1.1	-0.33	-1.1	0
6	SLV FO 6	1	1	0	-0.33	-1.1	0	0.33	-1.1	-0.33	-1.1	0
7	SLV FO 7	1	1	0	-0.33	1.1	0	-0.33	1.1	-0.33	1.1	0
8	SLV FO 8	1	1	0	-0.33	1.1	0	0.33	-1.1	-0.33	1.1	0
9	SLV FO 9	1	1	0	0.33	-1.1	0	-0.33	1.1	0.33	-1.1	0
10	SLV FO 10	1	1	0	0.33	-1.1	0	0.33	-1.1	0.33	-1.1	0
11	SLV FO 11	1	1	0	0.33	1.1	0	-0.33	1.1	0.33	1.1	0
12	SLV FO 12	1	1	0	0.33	1.1	0	0.33	-1.1	0.33	1.1	0
13	SLV FO 13	1	1	0	1.1	-0.33	0	-1.1	0.33	1.1	-0.33	0
14	SLV FO 14	1	1	0	1.1	-0.33	0	1.1	-0.33	1.1	-0.33	0
15	SLV FO 15	1	1	0	1.1	0.33	0	-1.1	0.33	1.1	0.33	0
16	SLV FO 16	1	1	0	1.1	0.33	0	1.1	-0.33	1.1	0.33	0

Famiglia Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano

Il nome compatto della famiglia è CRTFP.

Nome	Nome breve	R Ux	R Uy	R Rz
Rig. Ux+	CRTFP Ux+	1	0	0
Rig. Ux-	CRTFP Ux-	-1	0	0
Rig. Uy+	CRTFP Uy+	0	1	0
Rig. Uy-	CRTFP Uy-	0	-1	0
Rig. Rz+	CRTFP Rz+	0	0	1
Rig. Rz-	CRTFP Rz-	0	0	-1

4.2.3 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. [kN/m²]*
***Applicazione**: modalità con cui il carico è applicato alla superficie.*

Nome	Valori		
	Condizione	Valore	Applicazione
	Descrizione		
Carico soletta superiore	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	48.4	Verticale
	Eccezionali Qk	34.47	Verticale
	Eccezionali qki	0	Verticale
	Eccezionali qft	14	Verticale
Carico Acqua 40 cm	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	4.2	Verticale
	Eccezionali Qk	0	Verticale
	Eccezionali qki	0	Verticale
	Eccezionali qft	0	Verticale

4.2.4 Definizioni di carichi termici

***Nome**: nome identificativo della definizione di carico.*
***ΔT faccia interna**: variazione di temperatura della faccia interna dell'elemento rispetto alla temperatura di costruzione. [°C]*
***ΔT faccia esterna**: variazione di temperatura della faccia esterna dell'elemento rispetto alla temperatura di costruzione. [°C]*

Nome	ΔT faccia interna	ΔT faccia esterna
Variazione termica	25	15

4.2.5 Definizioni di carichi potenziali

***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 i.**: valore del carico pressorio alla quota iniziale. [kN/m²]*
***Quota i.**: quota assoluta in cui il carico pressorio assume il valore iniziale. [m]*
***Valore f.**: valore del carico pressorio alla quota finale. [kN/m²]*
***Quota f.**: quota assoluta in cui il carico pressorio assume il valore finale. [m]*

Nome	Valori				
	Condizione	Valore i.	Quota i.	Valore f.	Quota f.
	Descrizione				

Nome	Valori				
	Condizione	Valore i.	Quota i.	Valore f.	Quota f.
	Descrizione				
carico piedritti	Pesi strutturali	0	0	0	0
	Permanenti portati	0	0	0	0
	Eccezionali Qk	16.4	2.4	9.4	0
	Eccezionali qki	17.9	2.4	17.9	0
	Eccezionali qft	0	0	0	0

4.3 Quote

4.3.1 Livelli

Descrizione breve: *nome sintetico assegnato al livello.*
Descrizione: *nome assegnato al livello.*
Quota: *quota superiore espressa nel sistema di riferimento assoluto. [m]*
Spessore: *spessore del livello. [m]*

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	0	0
L2	Piano 1	2.4	0

4.3.2 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. [m]*
Quota 2: *riferimento della seconda quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*

Descrizione breve	Descrizione	Quota 1	Quota 2
T1	Fondazione - Piano 1	Fondazione	Piano 1

4.4 Sondaggi del sito

Vengono elencati in modo sintetico tutti i sondaggi risultanti dalle verticali di indagine condotte in sito, con l'indicazione dei terreni incontrati, degli spessori e dell'eventuale falda acquifera.
Nome attribuito al sondaggio: Sondaggio
Coordinate planimetriche del sondaggio nel sistema globale scelto: 0, 0
Quota della sommità del sondaggio (P.C.) nel sistema globale scelto: 600

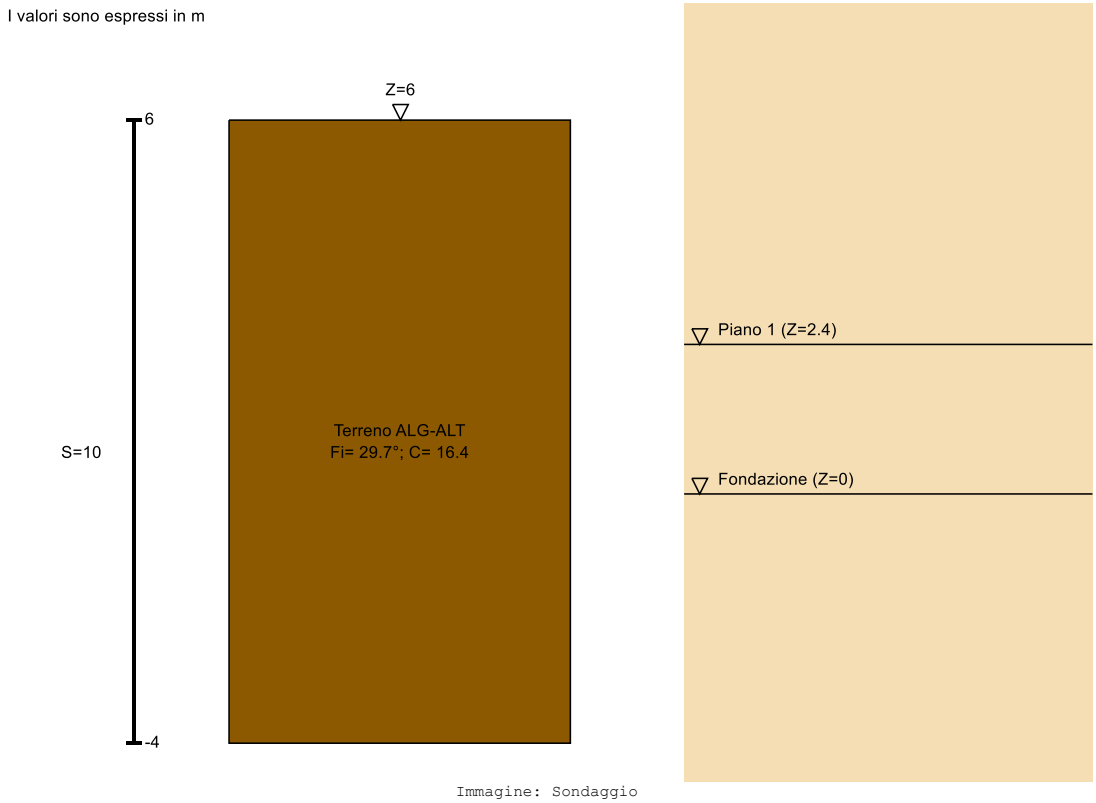


Immagine: Sondaggio

Stratigrafie

Terreno: *terreno mediamente uniforme presente nello strato.*

***Sp.**: spessore dello strato. [m]*
***Liqf**: indica se considerare lo strato come liquefacibile nelle combinazioni sismiche.Con 'Da verifica' viene considerato quanto risulta dalla verifica condotta a fine calcolo solutore.*
***Kor,i**: coefficiente K orizzontale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [kN/m³]*
***Kor,s**: coefficiente K orizzontale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [kN/m³]*
***Kve,i**: coefficiente K verticale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [kN/m³]*
***Kve,s**: coefficiente K verticale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [kN/m³]*
***Eel,s**: modulo elastico al livello superiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [kN/m²]*
***Eel,i**: modulo elastico al livello inferiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [kN/m²]*
***Eed,s**: modulo edometrico al livello superiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [kN/m²]*
***Eed,i**: modulo edometrico al livello inferiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [kN/m²]*
***CC,s**: coefficiente di compressione vergine CC al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.*
***CC,i**: coefficiente di compressione vergine CC al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.*
***CR,s**: coefficiente di ricompressione CR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.*
***CR,i**: coefficiente di ricompressione CR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.*
***E0,s**: indice dei vuoti E0 al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.*
***E0,i**: indice dei vuoti E0 al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.*
***OCR,s**: indice di sovraconsolidazione OCR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.*
***OCR,i**: indice di sovraconsolidazione OCR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.*

Terreno	Sp.	Liqf	Kor,i	Kor,s	Kve,i	Kve,s	Eel,s	Eel,i	Eed,s	Eed,i	CC,s	CC,i	CR,s	CR,i	E0,s	E0,i	OCR,s	OCR,i
Terreno ALG-ALT	10	No	15000	10000	10000	10000	90000	90000	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1

4.5 Elementi di input

4.5.1 Fili fissi

4.5.1.1 Fili fissi di piano

***Livello**: quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Punto**: punto di inserimento.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Estradosso**: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [m]*
***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.
	X	Y				
L1	-0.831	0.516	0	90	Piano	1
L1	17.569	0.516	0	90	Piano	5

Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.
	X	Y				
L1	-0.831	2.916	0	270	Piano	2
L1	17.569	2.916	0	270	Piano	6

4.5.2 Piastre C.A.

4.5.2.1 Piastre C.A. di piano

***Livello**: quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Sp.**: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [m]*
***Punti**: punti di definizione in pianta.*
***I.**: indice del punto corrente nell'insieme dei punti di definizione dell'elemento.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Estr.**: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [m]*
***Mat.**: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.*
***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 sovraresistenza da assicurare in verifica.*
***S.Z**: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.*
***P.sup.**: peso per unità di superficie. [kN/m²]*
***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	0.4	1	-0.831	2.916	0	C32/40	Carico Acqua 40 cm		Variazione termica	0	No	10		
		2	-0.831	0.516										
		3	17.569	0.516										
		4	17.569	2.916										
L2	0.4	1	-0.831	2.916	0	C32/40	Carico soletta superiore		Variazione termica	0	No	10		
		2	-0.831	0.516										
		3	17.569	0.516										
		4	17.569	2.916										

4.5.3 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. [m]*
***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.*
***Angolo pendio**: angolo del pendio rispetto l'orizzontale; il valore deve essere positivo per opere in sommità di un pendio mentre deve essere negativo per opere al piede di un pendio. [deg]*
***K verticale**: coefficiente di sottofondo verticale del letto di molle. [kN/m³]*
***Limite compressione**: pressione limite di plasticizzazione a compressione del letto di molle. [kN/m²]*
***Limite trazione**: pressione limite di plasticizzazione a trazione del letto di molle. [kN/m²]*

Descrizione breve	Stratigrafia			Angolo pendio	K verticale	Limite compressione	Limite trazione
	Sondaggio	Estradosso	Deformazione volumetrica				
FS1	Piu' vicino in sito	0		0	Default (30000)	Default (1000)	Default (0.1)

4.5.4 Pareti C.A.

***Tr.**: riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.*
***Sp.**: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [m]*
***P.i.**: posizione del punto di inserimento rispetto ad una sezione verticale, vista dal punto iniziale verso il punto finale.*
***Punto i.**: punto iniziale in pianta.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Punto f.**: punto finale in pianta.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Mat.**: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.*
***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 sovraresistenza da assicurare in verifica.*
***S.Z**: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.*
***Aperture**: Riferimenti a tutti gli elementi che forano la parete.*

Tr.	Sp.	P.i.	Punto i.		Punto f.		Mat.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	Aperture
			X	Y	X	Y						
T1	0.4	Centro	-0.831	2.916	17.569	2.916	C32/40	carico piedritti	Variazione termica	0	No	
T1	0.4	Centro	17.569	0.516	-0.831	0.516	C32/40	carico piedritti	Variazione termica	0	No	

4.5.5 Carichi terreno

4.5.5.1 Carichi terreno di piano

***Liv.**: quota superiore del punto di inserimento iniziale. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Q. lim. inf.**: quota limite inferiore del diagramma di spinta. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***P.ini.**: punto di inserimento iniziale.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***P.fin.**: punto di inserimento finale.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Dim.**: dimensione del simbolo. [m]*
***Pos.**: posizione del terreno rispetto ai due punti di definizione.*
***Ang.**: angolo di inclinazione, rispetto l'orizzontale, del profilo superiore del terreno nella direzione normale alla parete. [deg]*
***Terreno**: riferimento alla definizione di un terreno.*
***Metodo spinta terra**: metodo di valutazione della spinta del terreno: "Spinta a riposo Ko + Wood" per muri rigidamente vincolati; "Mononobe-Okabe" per muri liberi al piede.*
***Distr. sp. sism.**: distribuzione della spinta sismica del terreno: "Costante" per muri rigidamente vincolati; "Litostatico", "Litostatico inverso" per muri liberi al piede.*
***Coeff. Bm**: coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito. Per muri che non siano in grado di subire spostamenti relativi rispetto al terreno o in presenza di terreni non coesivi saturi, il coefficiente assume valore unitario. Il valore è adimensionale.*
***Falda**: permette di definire l'eventuale falda freatica.*
***Sovr.**: riferimento alla definizione di un carico di superficie, pensato uniformemente distribuito al di sopra del terreno. Accetta anche il valore "Nessuno".*

Liv.	Q. lim. inf.	P.ini.		P.fin.		Dim.	Pos.	Ang.	Terreno	Metodo spinta terra	Distr. sp. sism.	Coeff. Bm	Falda	Sovr.
		X	Y	X	Y									
L2		17.569	0.516	-0.831	0.516	Default (1)	Sinistra	0	Terreno ALG-ALT	Spinta a riposo Ko + Wood	Costante	1		
L2		-0.831	2.916	17.569	2.916	Default (1)	Sinistra	0	Terreno ALG-ALT	Spinta a riposo Ko + Wood	Costante	1		

5 Dati di modellazione

5.1 Nodi

5.1.1 Nodi di definizione

Indice: *numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*
Posizione: *coordinate del nodo.*
X: *coordinata X. [m]*
Y: *coordinata Y. [m]*
Z: *coordinata Z. [m]*

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
2	-0.831	0.516	0	3	-0.031	0.516	0	4	0.769	0.516	0	5	1.569	0.516	0
6	2.369	0.516	0	7	3.169	0.516	0	8	3.969	0.516	0	9	4.769	0.516	0
10	5.569	0.516	0	11	6.369	0.516	0	12	7.169	0.516	0	13	7.969	0.516	0
14	8.769	0.516	0	15	9.569	0.516	0	16	10.369	0.516	0	17	11.169	0.516	0
18	11.969	0.516	0	19	12.769	0.516	0	20	13.569	0.516	0	21	14.369	0.516	0
22	15.169	0.516	0	23	15.969	0.516	0	24	16.769	0.516	0	25	17.569	0.516	0
26	-0.831	1.316	0	27	-0.031	1.316	0	28	0.769	1.316	0	29	1.569	1.316	0
30	2.369	1.316	0	31	3.169	1.316	0	32	3.969	1.316	0	33	4.769	1.316	0
34	5.569	1.316	0	35	6.369	1.316	0	36	7.169	1.316	0	37	7.969	1.316	0
38	8.769	1.316	0	39	9.569	1.316	0	40	10.369	1.316	0	41	11.169	1.316	0
42	11.969	1.316	0	43	12.769	1.316	0	44	13.569	1.316	0	45	14.369	1.316	0
46	15.169	1.316	0	47	15.969	1.316	0	48	16.769	1.316	0	49	17.569	1.316	0
50	8.369	1.716	0	51	-0.831	2.116	0	52	-0.031	2.116	0	53	0.769	2.116	0
54	1.569	2.116	0	55	2.369	2.116	0	56	3.169	2.116	0	57	3.969	2.116	0
58	4.769	2.116	0	59	5.569	2.116	0	60	6.369	2.116	0	61	7.169	2.116	0
62	7.969	2.116	0	63	8.769	2.116	0	64	9.569	2.116	0	65	10.369	2.116	0
66	11.169	2.116	0	67	11.969	2.116	0	68	12.769	2.116	0	69	13.569	2.116	0
70	14.369	2.116	0	71	15.169	2.116	0	72	15.969	2.116	0	73	16.769	2.116	0
74	17.569	2.116	0	75	-0.831	2.916	0	76	-0.031	2.916	0	77	0.769	2.916	0
78	1.569	2.916	0	79	2.369	2.916	0	80	3.169	2.916	0	81	3.969	2.916	0
82	4.769	2.916	0	83	5.569	2.916	0	84	6.369	2.916	0	85	7.169	2.916	0
86	7.969	2.916	0	87	8.769	2.916	0	88	9.569	2.916	0	89	10.369	2.916	0
90	11.169	2.916	0	91	11.969	2.916	0	92	12.769	2.916	0	93	13.569	2.916	0
94	14.369	2.916	0	95	15.169	2.916	0	96	15.969	2.916	0	97	16.769	2.916	0
98	17.569	2.916	0	99	-0.831	0.516	0.8	100	-0.031	0.516	0.8	101	0.769	0.516	0.8
102	1.569	0.516	0.8	103	2.369	0.516	0.8	104	3.169	0.516	0.8	105	3.969	0.516	0.8
106	4.769	0.516	0.8	107	5.569	0.516	0.8	108	6.369	0.516	0.8	109	7.169	0.516	0.8
110	7.969	0.516	0.8	111	8.769	0.516	0.8	112	9.569	0.516	0.8	113	10.369	0.516	0.8
114	11.169	0.516	0.8	115	11.969	0.516	0.8	116	12.769	0.516	0.8	117	13.569	0.516	0.8
118	14.369	0.516	0.8	119	15.169	0.516	0.8	120	15.969	0.516	0.8	121	16.769	0.516	0.8
122	17.569	0.516	0.8	123	-0.831	2.916	0.8	124	-0.031	2.916	0.8	125	0.769	2.916	0.8
126	1.569	2.916	0.8	127	2.369	2.916	0.8	128	3.169	2.916	0.8	129	3.969	2.916	0.8
130	4.769	2.916	0.8	131	5.569	2.916	0.8	132	6.369	2.916	0.8	133	7.169	2.916	0.8
134	7.969	2.916	0.8	135	8.769	2.916	0.8	136	9.569	2.916	0.8	137	10.369	2.916	0.8
138	11.169	2.916	0.8	139	11.969	2.916	0.8	140	12.769	2.916	0.8	141	13.569	2.916	0.8
142	14.369	2.916	0.8	143	15.169	2.916	0.8	144	15.969	2.916	0.8	145	16.769	2.916	0.8
146	17.569	2.916	0.8	147	-0.831	0.516	1.6	148	-0.031	0.516	1.6	149	0.769	0.516	1.6
150	1.569	0.516	1.6	151	2.369	0.516	1.6	152	3.169	0.516	1.6	153	3.969	0.516	1.6
154	4.769	0.516	1.6	155	5.569	0.516	1.6	156	6.369	0.516	1.6	157	7.169	0.516	1.6
158	7.969	0.516	1.6	159	8.769	0.516	1.6	160	9.569	0.516	1.6	161	10.369	0.516	1.6
162	11.169	0.516	1.6	163	11.969	0.516	1.6	164	12.769	0.516	1.6	165	13.569	0.516	1.6
166	14.369	0.516	1.6	167	15.169	0.516	1.6	168	15.969	0.516	1.6	169	16.769	0.516	1.6
170	17.569	0.516	1.6	171	-0.831	2.916	1.6	172	-0.031	2.916	1.6	173	0.769	2.916	1.6
174	1.569	2.916	1.6	175	2.369	2.916	1.6	176	3.169	2.916	1.6	177	3.969	2.916	1.6
178	4.769	2.916	1.6	179	5.569	2.916	1.6	180	6.369	2.916	1.6	181	7.169	2.916	1.6
182	7.969	2.916	1.6	183	8.769	2.916	1.6	184	9.569	2.916	1.6	185	10.369	2.916	1.6
186	11.169	2.916	1.6	187	11.969	2.916	1.6	188	12.769	2.916	1.6	189	13.569	2.916	1.6
190	14.369	2.916	1.6	191	15.169	2.916	1.6	192	15.969	2.916	1.6	193	16.769	2.916	1.6
194	17.569	2.916	1.6	195	-0.831	0.516	2.4	196	-0.031	0.516	2.4	197	0.769	0.516	2.4
198	1.569	0.516	2.4	199	2.369	0.516	2.4	200	3.169	0.516	2.4	201	3.969	0.516	2.4
202	4.769	0.516	2.4	203	5.569	0.516	2.4	204	6.369	0.516	2.4	205	7.169	0.516	2.4
206	7.969	0.516	2.4	207	8.769	0.516	2.4	208	9.569	0.516	2.4	209	10.369	0.516	2.4
210	11.169	0.516	2.4	211	11.969	0.516	2.4	212	12.769	0.516	2.4	213	13.569	0.516	2.4
214	14.369	0.516	2.4	215	15.169	0.516	2.4	216	15.969	0.516	2.4	217	16.769	0.516	2.4
218	17.569	0.516	2.4	219	-0.831	1.316	2.4	220	-0.031	1.316	2.4	221	0.769	1.316	2.4
222	1.569	1.316	2.4	223	2.369	1.316	2.4	224	3.169	1.316	2.4	225	3.969	1.316	2.4
226	4.769	1.316	2.4	227	5.569	1.316	2.4	228	6.369	1.316	2.4	229	7.169	1.316	2.4
230	7.969	1.316	2.4	231	8.769	1.316	2.4	232	9.569	1.316	2.4	233	10.369	1.316	2.4
234	11.169	1.316	2.4	235	11.969	1.316	2.4	236	12.769	1.316	2.4	237	13.569	1.316	2.4
238	14.369	1.316	2.4	239	15.169	1.316	2.4	240	15.969	1.316	2.4	241	16.769	1.316	2.4
242	17.569	1.316	2.4	243	8.369	1.716	2.4	244	-0.831	2.116	2.4	245	-0.031	2.116	2.4
246	0.769	2.116	2.4	247	1.569	2.116	2.4	248	2.369	2.116	2.4	249	3.169	2.116	2.4
250	3.969	2.116	2.4	251	4.769	2.116	2.4	252	5.569	2.116	2.4	253	6.369	2.116	2.4
254	7.169	2.116	2.4	255	7.969	2.116	2.4	256	8.769	2.116	2.4	257	9.569	2.116	2.4
258	10.369	2.116	2.4	259	11.169	2.116	2.4	260	11.969	2.116	2.4	261	12.769	2.116	2.4
262	13.569	2.116	2.4	263	14.369	2.116	2.4	264	15.169	2.116	2.4	265	15.969	2.116	2.4
266	16.769	2.116	2.4	267	17.569	2.116	2.4	268	-0.831	2.916	2.4	269	-0.031	2.916	2.4
270	0.769	2.916	2.4	271	1.569	2.916	2.4	272	2.369	2.916	2.4	273	3.169	2.916	2.4
274	3.969	2.916	2.4	275	4.769	2.916	2.4	276	5.569	2.916	2.4	277	6.369	2.916	2.4
278	7.169	2.916	2.4	279	7.969	2.916	2.4	280	8.769	2.916	2.4	281	9.569	2.916	2.4
282	10.369	2.916	2.4	283	11.169	2.916	2.4	284	11.969	2.916	2.4	285	12.769	2.916	2.4
286	13.569	2.916	2.4	287	14.369	2.916	2.4	288	15.169	2.916	2.4	289	15.969	2.916	2.4
290	16.769	2.916	2.4	291	17.569	2.916	2.4								

5.2 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. [kN]*
***Fy**: componente della forza lungo l'asse Y. [kN]*
***Fz**: componente della forza lungo l'asse Z. [kN]*
***Mx**: componente del momento attorno all'asse X. [kN*m]*
***My**: componente del momento attorno all'asse Y. [kN*m]*
***Mz**: componente del momento attorno all'asse Z. [kN*m]*

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1	75	Eccezionali Qk	0	-1.7E0	0	0	0	0
3	124	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0
5	75	Eccezionali qki	0	-2.9E0	0	0	0	0
7	124	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
9	123	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
11	123	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
13	123	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
15	125	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0
17	125	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
19	125	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
21	125	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
23	78	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0
25	78	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
27	126	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
29	127	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0
31	127	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
33	127	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
35	127	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
37	80	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0
39	80	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
41	128	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
43	129	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0
45	129	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
47	129	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
49	129	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
51	82	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0
53	82	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
55	130	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
57	131	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0
59	131	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
61	131	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
63	131	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
65	84	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0
67	84	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
69	132	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
71	133	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0
73	133	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
75	133	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
77	133	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
79	86	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0
81	86	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
83	134	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
85	135	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0
87	135	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
89	135	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
91	135	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
93	88	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
2	123	Eccezionali Qk	0	-3.8E0	0	0	0	0
4	76	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0
6	123	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
8	76	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
10	124	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
12	124	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
14	124	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
16	77	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0
18	77	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
20	125	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
22	126	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0
24	126	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
26	126	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
28	126	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
30	79	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0
32	79	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
34	127	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
36	128	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0
38	128	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
40	128	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
42	128	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
44	81	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0
46	81	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
48	129	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
50	130	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0
52	130	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
54	130	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
56	130	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
58	83	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0
60	83	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
62	131	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
64	132	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0
66	132	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
68	132	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
70	132	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
72	85	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0
74	85	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
76	133	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
78	134	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0
80	134	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
82	134	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
84	134	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
86	87	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0
88	87	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
90	135	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
92	136	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0
94	136	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
95	88	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	96	136	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
97	136	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	98	136	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
99	137	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0	100	89	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0
101	137	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	102	89	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
103	137	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	104	137	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
105	137	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	106	138	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0
107	90	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0	108	138	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
109	90	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	110	138	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
111	138	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	112	138	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
113	139	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0	114	91	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0
115	139	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	116	91	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
117	139	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	118	139	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
119	139	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	120	140	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0
121	92	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0	122	140	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
123	92	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	124	140	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
125	140	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	126	140	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
127	141	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0	128	93	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0
129	141	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	130	93	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
131	141	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	132	141	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
133	141	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	134	142	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0
135	94	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0	136	142	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
137	94	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	138	142	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
139	142	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	140	142	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
141	143	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0	142	95	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0
143	143	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	144	95	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
145	143	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	146	143	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
147	143	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	148	144	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0
149	96	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0	150	144	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
151	96	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	152	144	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
153	144	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	154	144	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
155	145	Eccezionali Qk	0	-7.5E0	0	0	0	0	156	97	Eccezionali Qk	0	-3.4E0	0	0	0	0
157	145	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	158	97	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
159	145	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	160	145	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
161	145	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	162	146	Eccezionali Qk	0	-3.8E0	0	0	0	0
163	98	Eccezionali Qk	0	-1.7E0	0	0	0	0	164	146	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
165	98	Eccezionali qki	0	-2.9E0	0	0	0	0	166	146	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
167	146	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	168	146	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
169	171	Eccezionali Qk	0	-4.5E0	0	0	0	0	170	172	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
171	171	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	172	172	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
173	171	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	174	172	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
175	171	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	176	172	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
177	171	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	178	172	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
179	173	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	180	173	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
181	173	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	182	173	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
183	173	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	184	174	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
185	174	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	186	174	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
187	174	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	188	174	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
189	175	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	190	175	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
191	175	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	192	175	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
193	175	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	194	176	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
195	176	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	196	176	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
197	176	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	198	176	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
199	177	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	200	177	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
201	177	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	202	177	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
203	177	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	204	178	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
205	178	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	206	178	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
207	178	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	208	178	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
209	179	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	210	179	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
211	179	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	212	179	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
213	179	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	214	180	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
215	180	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	216	180	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
217	180	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	218	180	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
219	181	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	220	181	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
221	181	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	222	181	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
223	181	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	224	182	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
225	182	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	226	182	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
227	182	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	228	182	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
229	183	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	230	183	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
231	183	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	232	183	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
233	183	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	234	184	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
235	184	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	236	184	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
237	184	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	238	184	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
239	185	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	240	185	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
241	185	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	242	185	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
243	185	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	244	186	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
245	186	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	246	186	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
247	186	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	248	186	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
249	187	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	250	187	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
251	187	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	252	187	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
253	187	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	254	188	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
255	188	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	256	188	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
257	188	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	258	188	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
259	189	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	260	189	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
261	189	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	262	189	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
263	189	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	264	190	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
265	190	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	266	190	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
267	190	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	268	190	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
269	191	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	270	191	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
271	191	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	272	191	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
273	191	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	274	192	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0
275	192	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0	276	192	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
277	192	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	278	192	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
279	193	Eccezionali Qk	0	-9.0E0	0	0	0	0	280	193	Eccezionali qki	0	-1.1E1	0	0	0	0
281	193	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	282	193	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
283	193	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	284	194	Eccezionali Qk	0	-4.5E0	0	0	0	0
285	194	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	286	194	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
287	194	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	288	194	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
289	268	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0	290	269	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0
291	268	Eccezionali qki	0	-2.9E0	0	0	0	0	292	269	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
293	268	Terreno sisma Y SLV	0	0.614	0	0	0	0	294	269	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
295	268	Terreno sisma Y SLO	0	0.248	0	0	0	0	296	269	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
297	268	Terreno sisma Y SLD	0	0.309	0	0	0	0	298	269	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
299	270	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0	300	270	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
301	270	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	302	270	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
303	270	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	304	271	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0
305	271	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	306	271	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
307	271	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	308	271	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
309	272	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0	310	272	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
311	272	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	312	272	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
313	272	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	314	273	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0
315	273	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	316	273	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
317	273	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	318	273	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
319	274	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0	320	274	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
321	274	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	322	274	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
323	274	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	324	275	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0
325	275	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	326	275	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
327	275	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	328	275	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
329	276	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0	330	276	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
331	276	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	332	276	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
333	276	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	334	277	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0
335	277	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	336	277	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
337	277	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	338	277	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
339	278	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0	340	278	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
341	278	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	342	278	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
343	278	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	344	279	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0
345	279	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	346	279	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
347	279	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	348	279	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
349	280	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0	350	280	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
351	280	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	352	280	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
353	280	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	354	281	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0
355	281	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	356	281	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
357	281	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	358	281	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
359	282	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0	360	282	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
361	282	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	362	282	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
363	282	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	364	283	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0
365	283	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	366	283	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
367	283	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	368	283	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
369	284	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0	370	284	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
371	284	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	372	284	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
373	284	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	374	285	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0
375	285	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	376	285	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
377	285	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	378	285	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
379	286	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0	380	286	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
381	286	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	382	286	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
383	286	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	384	287	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0
385	287	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	386	287	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
387	287	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	388	287	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
389	288	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0	390	288	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
391	288	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	392	288	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
393	288	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	394	289	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0
395	289	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0	396	289	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
397	289	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	398	289	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
399	290	Eccezionali Qk	0	-4.9E0	0	0	0	0	400	290	Eccezionali qki	0	-5.7E0	0	0	0	0
401	290	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	402	290	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
403	290	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	404	291	Eccezionali Qk	0	-2.4E0	0	0	0	0
405	291	Eccezionali qki	0	-2.9E0	0	0	0	0	406	291	Terreno sisma Y SLV	0	0.614	0	0	0	0
407	291	Terreno sisma Y SLO	0	0.248	0	0	0	0	408	291	Terreno sisma Y SLD	0	0.309	0	0	0	0
409	2	Eccezionali Qk	0	1.691	0	0	0	0	410	3	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0
411	100	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0	412	99	Eccezionali Qk	0	3.755	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
413	2	Eccezionali qki	0	2.864	0	0	0	0	414	3	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
415	100	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	416	99	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
417	99	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	418	100	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
419	99	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	420	100	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
421	99	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	422	100	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
423	148	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0	424	147	Eccezionali Qk	0	4.501	0	0	0	0
425	148	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	426	147	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
427	147	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	428	148	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
429	147	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	430	148	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
431	147	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	432	148	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
433	196	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0	434	195	Eccezionali Qk	0	2.437	0	0	0	0
435	196	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	436	195	Eccezionali qki	0	2.864	0	0	0	0
437	195	Terreno sisma Y SLV	0	0.614	0	0	0	0	438	196	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
439	195	Terreno sisma Y SLO	0	0.248	0	0	0	0	440	196	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
441	195	Terreno sisma Y SLD	0	0.309	0	0	0	0	442	196	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
443	4	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0	444	101	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0
445	4	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	446	101	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
447	101	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	448	101	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
449	101	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	450	149	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0
451	149	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	452	149	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
453	149	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	454	149	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
455	197	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0	456	197	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
457	197	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	458	197	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
459	197	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	460	5	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0
461	102	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0	462	5	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
463	102	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	464	102	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
465	102	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	466	102	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
467	150	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0	468	150	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
469	150	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	470	150	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
471	150	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	472	198	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0
473	198	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	474	198	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
475	198	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	476	198	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
477	6	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0	478	103	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0
479	6	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	480	103	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
481	103	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	482	103	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
483	103	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	484	151	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0
485	151	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	486	151	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
487	151	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	488	151	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
489	199	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0	490	199	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
491	199	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	492	199	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
493	199	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	494	7	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0
495	104	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0	496	7	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
497	104	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	498	104	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
499	104	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	500	104	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
501	152	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0	502	152	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
503	152	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	504	152	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
505	152	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	506	200	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0
507	200	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	508	200	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
509	200	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	510	200	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
511	8	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0	512	105	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0
513	8	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	514	105	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
515	105	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	516	105	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
517	105	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	518	153	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0
519	153	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	520	153	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
521	153	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	522	153	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
523	201	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0	524	201	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
525	201	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	526	201	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
527	201	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	528	9	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0
529	106	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0	530	9	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
531	106	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	532	106	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
533	106	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	534	106	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
535	154	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0	536	154	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
537	154	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	538	154	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
539	154	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	540	202	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0
541	202	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	542	202	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
543	202	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	544	202	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
545	10	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0	546	107	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0
547	10	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	548	107	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
549	107	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	550	107	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
551	107	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	552	155	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0
553	155	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	554	155	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
555	155	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	556	155	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
557	203	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0	558	203	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
559	203	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	560	203	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
561	203	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	562	11	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0
563	108	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0	564	11	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
565	108	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	566	108	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
567	108	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	568	108	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
569	156	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0	570	156	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
571	156	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	572	156	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
573	156	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	574	204	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0
575	204	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	576	204	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
577	204	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	578	204	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
579	12	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0	580	109	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0
581	12	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	582	109	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
583	109	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	584	109	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
585	109	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	586	157	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0
587	157	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	588	157	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
589	157	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	590	157	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
591	205	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0	592	205	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
593	205	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	594	205	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
595	205	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	596	13	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0
597	110	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0	598	13	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
599	110	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	600	110	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
601	110	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	602	110	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
603	158	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0	604	158	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
605	158	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	606	158	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
607	158	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	608	206	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0
609	206	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	610	206	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
611	206	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	612	206	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
613	14	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0	614	111	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0
615	14	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	616	111	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
617	111	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	618	111	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
619	111	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	620	159	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0
621	159	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	622	159	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
623	159	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	624	159	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
625	207	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0	626	207	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
627	207	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	628	207	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
629	207	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	630	15	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0
631	112	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0	632	15	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
633	112	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	634	112	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
635	112	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	636	112	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
637	160	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0	638	160	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
639	160	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	640	160	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
641	160	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	642	208	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0
643	208	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	644	208	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
645	208	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	646	208	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
647	16	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0	648	113	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0
649	16	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	650	113	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
651	113	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	652	113	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
653	113	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	654	161	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0
655	161	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	656	161	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
657	161	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	658	161	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
659	209	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0	660	209	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
661	209	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	662	209	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
663	209	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	664	17	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0
665	114	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0	666	17	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
667	114	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	668	114	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
669	114	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	670	114	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
671	162	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0	672	162	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
673	162	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	674	162	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
675	162	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	676	210	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0
677	210	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	678	210	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
679	210	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	680	210	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
681	18	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0	682	115	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0
683	18	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	684	115	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
685	115	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	686	115	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
687	115	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	688	163	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0
689	163	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	690	163	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
691	163	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	692	163	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
693	211	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0	694	211	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
695	211	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	696	211	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
697	211	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	698	19	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0
699	116	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0	700	19	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
701	116	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	702	116	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
703	116	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	704	116	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
705	164	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0	706	164	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
707	164	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	708	164	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
709	164	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	710	212	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0
711	212	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	712	212	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
713	212	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	714	212	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
715	20	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0	716	117	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0
717	20	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	718	117	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
719	117	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	720	117	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
721	117	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	722	165	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0
723	165	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	724	165	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
725	165	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	726	165	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
727	213	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0	728	213	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
729	213	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	730	213	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
731	213	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	732	21	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
733	118	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0	734	21	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
735	118	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	736	118	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
737	118	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	738	118	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
739	166	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0	740	166	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
741	166	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	742	166	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
743	166	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	744	214	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0
745	214	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	746	214	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
747	214	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	748	214	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
749	22	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0	750	119	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0
751	22	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	752	119	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
753	119	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	754	119	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
755	119	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	756	167	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0
757	167	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	758	167	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
759	167	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	760	167	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
761	215	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0	762	215	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
763	215	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	764	215	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
765	215	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	766	23	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0
767	120	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0	768	23	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
769	120	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	770	120	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
771	120	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	772	120	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
773	168	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0	774	168	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
775	168	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	776	168	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
777	168	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	778	216	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0
779	216	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	780	216	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
781	216	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	782	216	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
783	24	Eccezionali Qk	0	3.381	0	0	0	0	784	121	Eccezionali Qk	0	7.509	0	0	0	0
785	24	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	786	121	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0
787	121	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0	788	121	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0
789	121	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0	790	169	Eccezionali Qk	0	9.003	0	0	0	0
791	169	Eccezionali qki	0	1.1E1	0	0	0	0	792	169	Terreno sisma Y SLV	0	2.458	0	0	0	0
793	169	Terreno sisma Y SLO	0	0.992	0	0	0	0	794	169	Terreno sisma Y SLD	0	1.235	0	0	0	0
795	217	Eccezionali Qk	0	4.875	0	0	0	0	796	217	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
797	217	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	798	217	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
799	217	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	800	25	Eccezionali Qk	0	1.691	0	0	0	0
801	122	Eccezionali Qk	0	3.755	0	0	0	0	802	25	Eccezionali qki	0	2.864	0	0	0	0
803	122	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0	804	122	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0
805	122	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0	806	122	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0
807	170	Eccezionali Qk	0	4.501	0	0	0	0	808	170	Eccezionali qki	0	5.728	0	0	0	0
809	170	Terreno sisma Y SLV	0	1.229	0	0	0	0	810	170	Terreno sisma Y SLO	0	0.496	0	0	0	0
811	170	Terreno sisma Y SLD	0	0.618	0	0	0	0	812	218	Eccezionali Qk	0	2.437	0	0	0	0
813	218	Eccezionali qki	0	2.864	0	0	0	0	814	218	Terreno sisma Y SLV	0	0.614	0	0	0	0
815	218	Terreno sisma Y SLO	0	0.248	0	0	0	0	816	218	Terreno sisma Y SLD	0	0.309	0	0	0	0
817	2	Permanenti portati	0	0	-6.7E-1	0	0	0	818	3	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
819	27	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	820	26	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
821	52	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	822	51	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
823	76	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	824	75	Permanenti portati	0	0	-6.7E-1	0	0	0
825	4	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	826	28	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
827	53	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	828	77	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
829	5	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	830	29	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
831	54	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	832	78	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
833	6	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	834	30	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
835	55	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	836	79	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
837	7	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	838	31	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
839	56	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	840	80	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
841	8	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	842	32	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
843	57	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	844	81	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
845	9	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	846	33	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
847	58	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	848	82	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
849	10	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	850	34	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
851	59	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	852	83	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
853	11	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	854	35	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
855	60	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	856	84	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
857	12	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	858	36	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
859	61	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	860	85	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
861	13	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	862	37	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
863	62	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	864	86	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
865	14	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	866	38	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
867	63	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	868	87	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
869	15	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	870	39	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
871	64	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	872	88	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
873	16	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	874	40	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
875	65	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	876	89	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
877	17	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	878	41	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
879	66	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	880	90	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
881	18	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	882	42	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
883	67	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	884	91	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
885	19	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	886	43	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
887	68	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	888	92	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
889	20	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	890	44	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
891	69	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	892	93	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
893	21	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	894	45	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
895	70	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	896	94	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
897	22	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	898	46	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
899	71	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	900	95	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
901	23	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	902	47	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
903	72	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	904	96	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
905	24	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	906	48	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0
907	73	Permanenti portati	0	0	-2.7E0	0	0	0	908	97	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
909	25	Permanenti portati	0	0	-6.7E-1	0	0	0	910	49	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0
911	74	Permanenti portati	0	0	-1.3E0	0	0	0	912	98	Permanenti portati	0	0	-6.7E-1	0	0	0
913	195	Permanenti portati	0	0	-7.7E0	0	0	0	914	196	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
915	220	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	916	219	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
917	195	Eccezionali Qk	0	0	-5.5E0	0	0	0	918	196	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0
919	220	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0	920	219	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0
921	195	Eccezionali qft	0	0	-2.24	0	0	0	922	196	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
923	220	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	924	219	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
925	245	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	926	244	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
927	245	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0	928	244	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0
929	245	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	930	244	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
931	269	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	932	268	Permanenti portati	0	0	-7.7E0	0	0	0
933	269	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	934	268	Eccezionali Qk	0	0	-5.5E0	0	0	0
935	269	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	936	268	Eccezionali qft	0	0	-2.24	0	0	0
937	197	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	938	221	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
939	197	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	940	221	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
941	197	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	942	221	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
943	246	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	944	246	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
945	246	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	946	270	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
947	270	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	948	270	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
949	198	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	950	222	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
951	198	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	952	222	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
953	198	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	954	222	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
955	247	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	956	247	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
957	247	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	958	271	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
959	271	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	960	271	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
961	199	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	962	223	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
963	199	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	964	223	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
965	199	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	966	223	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
967	248	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	968	248	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
969	248	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	970	272	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
971	272	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	972	272	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
973	200	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	974	224	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
975	200	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	976	224	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
977	200	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	978	224	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
979	249	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	980	249	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
981	249	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	982	273	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
983	273	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	984	273	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
985	201	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	986	225	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
987	201	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	988	225	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
989	201	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	990	225	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
991	250	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	992	250	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
993	250	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	994	274	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
995	274	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	996	274	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
997	202	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	998	226	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
999	202	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1000	226	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1001	202	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	1002	226	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
1003	251	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	1004	251	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1005	251	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	1006	275	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1007	275	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1008	275	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
1009	203	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1010	227	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
1011	203	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1012	227	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1013	203	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	1014	227	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
1015	252	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	1016	252	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1017	252	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	1018	276	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1019	276	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1020	276	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
1021	204	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1022	228	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
1023	204	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1024	228	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1025	204	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	1026	228	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
1027	253	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	1028	253	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1029	253	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	1030	277	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1031	277	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1032	277	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
1033	205	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1034	229	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
1035	205	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1036	229	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1037	205	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	1038	229	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
1039	254	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	1040	254	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1041	254	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	1042	278	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1043	278	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1044	278	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
1045	206	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1046	230	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
1047	206	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1048	230	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1049	206	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	1050	230	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
1051	255	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	1052	255	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1053	255	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	1054	279	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1055	279	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1056	279	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
1057	207	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1058	231	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1059	207	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1060	231	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1061	207	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	1062	231	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
1063	256	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	1064	256	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1065	256	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	1066	280	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1067	280	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1068	280	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
1069	208	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1070	232	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
1071	208	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1072	232	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1073	208	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	1074	232	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
1075	257	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	1076	257	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1077	257	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	1078	281	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1079	281	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1080	281	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
1081	209	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1082	233	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
1083	209	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1084	233	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1085	209	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	1086	233	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
1087	258	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	1088	258	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1089	258	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	1090	282	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1091	282	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1092	282	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
1093	210	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1094	234	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
1095	210	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1096	234	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1097	210	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	1098	234	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
1099	259	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	1100	259	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1101	259	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	1102	283	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1103	283	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1104	283	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
1105	211	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1106	235	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
1107	211	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1108	235	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1109	211	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	1110	235	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
1111	260	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	1112	260	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1113	260	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	1114	284	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1115	284	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1116	284	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
1117	212	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1118	236	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
1119	212	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1120	236	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1121	212	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	1122	236	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
1123	261	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	1124	261	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1125	261	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	1126	285	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1127	285	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1128	285	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
1129	213	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1130	237	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
1131	213	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1132	237	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1133	213	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	1134	237	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
1135	262	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	1136	262	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1137	262	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	1138	286	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1139	286	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1140	286	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
1141	214	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1142	238	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
1143	214	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1144	238	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1145	214	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	1146	238	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
1147	263	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	1148	263	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1149	263	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	1150	287	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1151	287	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1152	287	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
1153	215	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1154	239	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
1155	215	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1156	239	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1157	215	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	1158	239	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
1159	264	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	1160	264	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1161	264	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	1162	288	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1163	288	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1164	288	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
1165	216	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1166	240	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
1167	216	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1168	240	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1169	216	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	1170	240	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1171	265	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	1172	265	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1173	265	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	1174	289	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1175	289	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1176	289	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
1177	217	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1178	241	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0
1179	217	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1180	241	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1181	217	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	1182	241	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0
1183	266	Permanenti portati	0	0	-3.1E1	0	0	0	1184	266	Eccezionali Qk	0	0	-2.2E1	0	0	0
1185	266	Eccezionali qft	0	0	-8.96	0	0	0	1186	290	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1187	290	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0	1188	290	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
1189	218	Permanenti portati	0	0	-7.7E0	0	0	0	1190	242	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0
1191	218	Eccezionali Qk	0	0	-5.5E0	0	0	0	1192	242	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0
1193	218	Eccezionali qft	0	0	-2.24	0	0	0	1194	242	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0
1195	267	Permanenti portati	0	0	-1.5E1	0	0	0	1196	267	Eccezionali Qk	0	0	-1.1E1	0	0	0
1197	267	Eccezionali qft	0	0	-4.48	0	0	0	1198	291	Permanenti portati	0	0	-7.7E0	0	0	0
1199	291	Eccezionali Qk	0	0	-5.5E0	0	0	0	1200	291	Eccezionali qft	0	0	-2.24	0	0	0
1201	243	Rig. Ux	0.01	0	0	0	0	0	1202	243	Rig. Uy	0	0.01	0	0	0	0
1203	243	Rig. Rz	0	0	0	0	0	1.0E-4									

5.3 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. [kN]*
***Fy**: componente della forza lungo l'asse Y. [kN]*
***Fz**: componente della forza lungo l'asse Z. [kN]*
***Mz**: componente del momento attorno all'asse Z. [kN*m]*
***Peso**: peso sismico. [kN]*
***γ**: coefficiente γ. Il valore è adimensionale.*

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
1204	99	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	3.2	0.366	1205	99	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	3.2	0.366
1206	99	Sisma X SLO	0.059	0	0	0	3.2	0.366	1207	99	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	3.2	0.366
1208	99	Sisma X SLD	0.062	0	0	0	3.2	0.366	1209	99	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	3.2	0.366
1210	100	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1211	100	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1212	100	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1213	100	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1214	100	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1215	100	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1216	101	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1217	101	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1218	101	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1219	101	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1220	101	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1221	101	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1222	102	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1223	102	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1224	102	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1225	102	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1226	102	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1227	102	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1228	103	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1229	103	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1230	103	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1231	103	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1232	103	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1233	103	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1234	104	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1235	104	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1236	104	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1237	104	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1238	104	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1239	104	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1240	105	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1241	105	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1242	105	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1243	105	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1244	105	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1245	105	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1246	106	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1247	106	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1248	106	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1249	106	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1250	106	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1251	106	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1252	107	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1253	107	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1254	107	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1255	107	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1256	107	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1257	107	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1258	108	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1259	108	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1260	108	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1261	108	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1262	108	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1263	108	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1264	109	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1265	109	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1266	109	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1267	109	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1268	109	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1269	109	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1270	110	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1271	110	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1272	110	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1273	110	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1274	110	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1275	110	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1276	111	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1277	111	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1278	111	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1279	111	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1280	111	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1281	111	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1282	112	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1283	112	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1284	112	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1285	112	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1286	112	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1287	112	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1288	113	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1289	113	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1290	113	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1291	113	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1292	113	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1293	113	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1294	114	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1295	114	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1296	114	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1297	114	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1298	114	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1299	114	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1300	115	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1301	115	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1302	115	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1303	115	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1304	115	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1305	115	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
1306	116	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1307	116	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1308	116	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1309	116	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1310	116	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1311	116	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1312	117	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1313	117	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1314	117	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1315	117	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1316	117	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1317	117	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1318	118	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1319	118	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1320	118	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1321	118	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1322	118	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1323	118	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1324	119	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1325	119	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1326	119	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1327	119	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1328	119	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1329	119	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1330	120	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1331	120	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1332	120	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1333	120	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1334	120	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1335	120	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1336	121	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1337	121	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1338	121	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1339	121	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1340	121	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1341	121	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1342	122	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	3.2	0.366	1343	122	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	3.2	0.366
1344	122	Sisma X SLO	0.059	0	0	0	3.2	0.366	1345	122	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	3.2	0.366
1346	122	Sisma X SLD	0.062	0	0	0	3.2	0.366	1347	122	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	3.2	0.366
1348	123	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	3.2	0.366	1349	123	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	3.2	0.366
1350	123	Sisma X SLO	0.059	0	0	0	3.2	0.366	1351	123	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	3.2	0.366
1352	123	Sisma X SLD	0.062	0	0	0	3.2	0.366	1353	123	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	3.2	0.366
1354	124	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1355	124	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1356	124	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1357	124	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1358	124	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1359	124	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1360	125	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1361	125	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1362	125	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1363	125	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1364	125	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1365	125	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1366	126	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1367	126	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1368	126	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1369	126	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1370	126	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1371	126	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1372	127	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1373	127	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1374	127	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1375	127	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1376	127	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1377	127	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1378	128	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1379	128	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1380	128	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1381	128	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1382	128	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1383	128	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1384	129	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1385	129	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1386	129	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1387	129	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1388	129	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1389	129	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1390	130	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1391	130	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1392	130	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1393	130	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1394	130	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1395	130	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1396	131	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1397	131	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1398	131	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1399	131	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1400	131	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1401	131	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1402	132	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1403	132	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1404	132	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1405	132	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1406	132	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1407	132	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1408	133	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1409	133	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1410	133	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1411	133	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1412	133	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1413	133	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1414	134	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1415	134	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1416	134	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1417	134	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1418	134	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1419	134	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1420	135	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1421	135	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1422	135	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1423	135	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1424	135	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1425	135	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1426	136	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1427	136	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1428	136	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1429	136	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1430	136	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1431	136	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1432	137	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1433	137	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1434	137	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1435	137	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1436	137	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1437	137	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1438	138	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1439	138	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1440	138	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1441	138	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1442	138	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1443	138	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1444	139	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1445	139	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1446	139	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1447	139	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1448	139	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1449	139	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1450	140	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1451	140	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1452	140	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1453	140	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1454	140	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1455	140	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1456	141	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1457	141	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1458	141	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1459	141	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1460	141	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1461	141	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1462	142	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1463	142	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1464	142	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1465	142	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1466	142	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1467	142	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1468	143	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1469	143	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1470	143	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1471	143	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1472	143	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1473	143	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1474	144	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1475	144	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1476	144	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1477	144	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1478	144	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1479	144	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1480	145	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	6.4	0.366	1481	145	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	6.4	0.366
1482	145	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	6.4	0.366	1483	145	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	6.4	0.366
1484	145	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	6.4	0.366	1485	145	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	6.4	0.366
1486	146	Sisma X SLV	0.107	0	0	0	3.2	0.366	1487	146	Sisma Y SLV	0	0.116	0	0	3.2	0.366
1488	146	Sisma X SLO	0.059	0	0	0	3.2	0.366	1489	146	Sisma Y SLO	0	0.112	0	0	3.2	0.366
1490	146	Sisma X SLD	0.062	0	0	0	3.2	0.366	1491	146	Sisma Y SLD	0	0.094	0	0	3.2	0.366
1492	147	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	3.2	0.732	1493	147	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	3.2	0.732
1494	147	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	3.2	0.732	1495	147	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	3.2	0.732
1496	147	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	3.2	0.732	1497	147	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	3.2	0.732
1498	148	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1499	148	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1500	148	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1501	148	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1502	148	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1503	148	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1504	149	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1505	149	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
1506	149	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1507	149	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1508	149	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1509	149	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1510	150	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1511	150	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1512	150	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1513	150	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1514	150	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1515	150	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1516	151	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1517	151	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1518	151	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1519	151	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1520	151	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1521	151	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1522	152	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1523	152	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1524	152	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1525	152	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1526	152	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1527	152	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1528	153	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1529	153	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1530	153	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1531	153	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1532	153	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1533	153	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1534	154	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1535	154	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1536	154	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1537	154	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1538	154	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1539	154	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1540	155	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1541	155	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1542	155	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1543	155	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1544	155	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1545	155	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1546	156	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1547	156	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1548	156	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1549	156	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1550	156	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1551	156	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1552	157	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1553	157	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1554	157	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1555	157	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1556	157	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1557	157	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1558	158	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1559	158	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1560	158	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1561	158	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1562	158	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1563	158	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1564	159	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1565	159	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1566	159	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1567	159	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1568	159	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1569	159	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1570	160	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1571	160	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1572	160	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1573	160	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1574	160	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1575	160	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1576	161	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1577	161	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1578	161	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1579	161	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1580	161	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1581	161	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1582	162	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1583	162	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1584	162	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1585	162	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1586	162	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1587	162	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1588	163	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1589	163	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1590	163	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1591	163	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1592	163	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1593	163	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1594	164	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1595	164	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1596	164	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1597	164	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1598	164	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1599	164	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1600	165	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1601	165	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1602	165	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1603	165	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1604	165	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1605	165	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1606	166	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1607	166	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1608	166	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1609	166	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1610	166	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1611	166	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1612	167	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1613	167	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1614	167	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1615	167	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1616	167	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1617	167	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1618	168	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1619	168	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1620	168	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1621	168	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1622	168	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1623	168	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1624	169	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1625	169	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1626	169	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1627	169	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1628	169	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1629	169	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1630	170	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	3.2	0.732	1631	170	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	3.2	0.732
1632	170	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	3.2	0.732	1633	170	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	3.2	0.732
1634	170	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	3.2	0.732	1635	170	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	3.2	0.732
1636	171	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	3.2	0.732	1637	171	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	3.2	0.732
1638	171	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	3.2	0.732	1639	171	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	3.2	0.732
1640	171	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	3.2	0.732	1641	171	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	3.2	0.732
1642	172	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1643	172	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1644	172	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1645	172	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1646	172	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1647	172	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1648	173	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1649	173	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1650	173	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1651	173	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1652	173	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1653	173	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1654	174	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1655	174	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1656	174	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1657	174	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1658	174	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1659	174	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1660	175	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1661	175	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1662	175	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1663	175	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1664	175	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1665	175	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1666	176	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1667	176	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1668	176	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1669	176	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1670	176	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1671	176	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1672	177	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1673	177	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1674	177	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1675	177	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1676	177	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1677	177	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1678	178	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1679	178	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1680	178	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1681	178	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1682	178	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1683	178	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1684	179	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1685	179	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1686	179	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1687	179	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1688	179	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1689	179	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1690	180	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1691	180	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1692	180	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1693	180	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1694	180	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1695	180	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1696	181	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1697	181	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1698	181	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1699	181	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1700	181	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1701	181	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1702	182	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1703	182	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1704	182	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1705	182	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
1706	182	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1707	182	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1708	183	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1709	183	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1710	183	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1711	183	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1712	183	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1713	183	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1714	184	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1715	184	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1716	184	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1717	184	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1718	184	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1719	184	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1720	185	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1721	185	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1722	185	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1723	185	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1724	185	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1725	185	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1726	186	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1727	186	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1728	186	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1729	186	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1730	186	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1731	186	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1732	187	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1733	187	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1734	187	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1735	187	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1736	187	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1737	187	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1738	188	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1739	188	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1740	188	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1741	188	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1742	188	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1743	188	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1744	189	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1745	189	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1746	189	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1747	189	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1748	189	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1749	189	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1750	190	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1751	190	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1752	190	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1753	190	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1754	190	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1755	190	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1756	191	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1757	191	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1758	191	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1759	191	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1760	191	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1761	191	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1762	192	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1763	192	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1764	192	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1765	192	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1766	192	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1767	192	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1768	193	Sisma X SLV	0.426	0	0	0	6.4	0.732	1769	193	Sisma Y SLV	0	0.463	0	0	6.4	0.732
1770	193	Sisma X SLO	0.236	0	0	0	6.4	0.732	1771	193	Sisma Y SLO	0	0.447	0	0	6.4	0.732
1772	193	Sisma X SLD	0.249	0	0	0	6.4	0.732	1773	193	Sisma Y SLD	0	0.377	0	0	6.4	0.732
1774	194	Sisma X SLV	0.213	0	0	0	3.2	0.732	1775	194	Sisma Y SLV	0	0.231	0	0	3.2	0.732
1776	194	Sisma X SLO	0.118	0	0	0	3.2	0.732	1777	194	Sisma Y SLO	0	0.223	0	0	3.2	0.732
1778	194	Sisma X SLD	0.125	0	0	0	3.2	0.732	1779	194	Sisma Y SLD	0	0.188	0	0	3.2	0.732
1780	195	Sisma X SLV	1.093	0	0	0	1.1E1	1.097	1781	195	Sisma Y SLV	0	1.187	0	0	1.1E1	1.097
1782	195	Sisma X SLO	0.606	0	0	0	1.1E1	1.097	1783	195	Sisma Y SLO	0	1.146	0	0	1.1E1	1.097
1784	195	Sisma X SLD	0.639	0	0	0	1.1E1	1.097	1785	195	Sisma Y SLD	0	0.967	0	0	1.1E1	1.097
1786	196	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1787	196	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1788	196	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1789	196	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1790	196	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1791	196	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1792	197	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1793	197	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1794	197	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1795	197	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1796	197	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1797	197	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1798	198	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1799	198	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1800	198	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1801	198	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1802	198	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1803	198	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1804	199	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1805	199	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1806	199	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1807	199	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1808	199	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1809	199	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1810	200	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1811	200	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1812	200	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1813	200	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1814	200	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1815	200	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1816	201	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1817	201	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1818	201	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1819	201	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1820	201	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1821	201	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1822	202	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1823	202	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1824	202	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1825	202	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1826	202	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1827	202	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1828	203	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1829	203	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1830	203	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1831	203	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1832	203	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1833	203	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1834	204	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1835	204	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1836	204	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1837	204	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1838	204	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1839	204	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1840	205	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1841	205	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1842	205	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1843	205	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1844	205	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1845	205	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1846	206	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1847	206	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1848	206	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1849	206	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1850	206	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1851	206	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1852	207	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1853	207	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1854	207	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1855	207	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1856	207	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1857	207	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1858	208	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1859	208	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1860	208	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1861	208	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1862	208	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1863	208	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1864	209	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1865	209	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1866	209	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1867	209	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1868	209	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1869	209	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1870	210	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1871	210	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1872	210	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1873	210	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1874	210	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1875	210	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1876	211	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1877	211	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1878	211	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1879	211	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1880	211	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1881	211	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1882	212	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1883	212	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1884	212	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1885	212	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1886	212	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1887	212	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1888	213	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1889	213	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1890	213	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1891	213	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1892	213	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1893	213	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1894	214	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1895	214	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1896	214	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1897	214	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1898	214	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1899	214	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1900	215	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1901	215	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1902	215	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1903	215	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1904	215	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1905	215	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
1906	216	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1907	216	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1908	216	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1909	216	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1910	216	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1911	216	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1912	217	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	1913	217	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
1914	217	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	1915	217	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
1916	217	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	1917	217	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
1918	218	Sisma X SLV	1.093	0	0	0	1.1E1	1.097	1919	218	Sisma Y SLV	0	1.187	0	0	1.1E1	1.097
1920	218	Sisma X SLO	0.606	0	0	0	1.1E1	1.097	1921	218	Sisma Y SLO	0	1.146	0	0	1.1E1	1.097
1922	218	Sisma X SLD	0.639	0	0	0	1.1E1	1.097	1923	218	Sisma Y SLD	0	0.967	0	0	1.1E1	1.097
1924	219	Sisma X SLV	1.867	0	0	0	1.9E1	1.097	1925	219	Sisma Y SLV	0	2.027	0	0	1.9E1	1.097
1926	219	Sisma X SLO	1.035	0	0	0	1.9E1	1.097	1927	219	Sisma Y SLO	0	1.958	0	0	1.9E1	1.097
1928	219	Sisma X SLD	1.092	0	0	0	1.9E1	1.097	1929	219	Sisma Y SLD	0	1.651	0	0	1.9E1	1.097
1930	220	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	1931	220	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
1932	220	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	1933	220	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
1934	220	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	1935	220	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
1936	221	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	1937	221	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
1938	221	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	1939	221	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
1940	221	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	1941	221	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
1942	222	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	1943	222	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
1944	222	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	1945	222	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
1946	222	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	1947	222	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
1948	223	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	1949	223	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
1950	223	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	1951	223	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
1952	223	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	1953	223	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
1954	224	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	1955	224	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
1956	224	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	1957	224	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
1958	224	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	1959	224	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
1960	225	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	1961	225	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
1962	225	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	1963	225	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
1964	225	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	1965	225	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
1966	226	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	1967	226	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
1968	226	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	1969	226	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
1970	226	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	1971	226	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
1972	227	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	1973	227	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
1974	227	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	1975	227	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
1976	227	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	1977	227	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
1978	228	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	1979	228	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
1980	228	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	1981	228	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
1982	228	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	1983	228	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
1984	229	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	1985	229	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
1986	229	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	1987	229	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
1988	229	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	1989	229	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
1990	230	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	1991	230	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
1992	230	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	1993	230	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
1994	230	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	1995	230	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
1996	231	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	1997	231	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
1998	231	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	1999	231	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2000	231	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2001	231	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2002	232	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2003	232	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2004	232	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2005	232	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2006	232	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2007	232	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2008	233	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2009	233	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2010	233	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2011	233	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2012	233	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2013	233	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2014	234	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2015	234	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2016	234	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2017	234	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2018	234	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2019	234	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2020	235	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2021	235	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2022	235	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2023	235	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2024	235	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2025	235	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2026	236	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2027	236	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2028	236	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2029	236	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2030	236	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2031	236	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2032	237	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2033	237	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2034	237	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2035	237	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2036	237	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2037	237	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2038	238	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2039	238	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2040	238	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2041	238	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2042	238	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2043	238	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2044	239	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2045	239	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2046	239	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2047	239	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2048	239	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2049	239	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2050	240	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2051	240	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2052	240	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2053	240	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2054	240	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2055	240	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2056	241	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2057	241	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2058	241	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2059	241	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2060	241	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2061	241	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2062	242	Sisma X SLV	1.867	0	0	0	1.9E1	1.097	2063	242	Sisma Y SLV	0	2.027	0	0	1.9E1	1.097
2064	242	Sisma X SLO	1.035	0	0	0	1.9E1	1.097	2065	242	Sisma Y SLO	0	1.958	0	0	1.9E1	1.097
2066	242	Sisma X SLD	1.092	0	0	0	1.9E1	1.097	2067	242	Sisma Y SLD	0	1.651	0	0	1.9E1	1.097
2068	244	Sisma X SLV	1.867	0	0	0	1.9E1	1.097	2069	244	Sisma Y SLV	0	2.027	0	0	1.9E1	1.097
2070	244	Sisma X SLO	1.035	0	0	0	1.9E1	1.097	2071	244	Sisma Y SLO	0	1.958	0	0	1.9E1	1.097
2072	244	Sisma X SLD	1.092	0	0	0	1.9E1	1.097	2073	244	Sisma Y SLD	0	1.651	0	0	1.9E1	1.097
2074	245	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2075	245	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2076	245	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2077	245	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2078	245	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2079	245	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2080	246	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2081	246	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2082	246	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2083	246	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2084	246	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2085	246	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2086	247	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2087	247	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2088	247	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2089	247	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2090	247	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2091	247	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2092	248	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2093	248	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2094	248	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2095	248	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2096	248	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2097	248	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2098	249	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2099	249	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2100	249	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2101	249	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2102	249	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2103	249	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2104	250	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2105	250	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
2106	250	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2107	250	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2108	250	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2109	250	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2110	251	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2111	251	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2112	251	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2113	251	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2114	251	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2115	251	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2116	252	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2117	252	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2118	252	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2119	252	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2120	252	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2121	252	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2122	253	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2123	253	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2124	253	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2125	253	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2126	253	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2127	253	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2128	254	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2129	254	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2130	254	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2131	254	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2132	254	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2133	254	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2134	255	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2135	255	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2136	255	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2137	255	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2138	255	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2139	255	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2140	256	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2141	256	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2142	256	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2143	256	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2144	256	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2145	256	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2146	257	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2147	257	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2148	257	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2149	257	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2150	257	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2151	257	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2152	258	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2153	258	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2154	258	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2155	258	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2156	258	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2157	258	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2158	259	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2159	259	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2160	259	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2161	259	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2162	259	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2163	259	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2164	260	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2165	260	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2166	260	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2167	260	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2168	260	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2169	260	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2170	261	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2171	261	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2172	261	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2173	261	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2174	261	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2175	261	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2176	262	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2177	262	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2178	262	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2179	262	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2180	262	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2181	262	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2182	263	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2183	263	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2184	263	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2185	263	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2186	263	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2187	263	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2188	264	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2189	264	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2190	264	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2191	264	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2192	264	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2193	264	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2194	265	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2195	265	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2196	265	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2197	265	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2198	265	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2199	265	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2200	266	Sisma X SLV	3.734	0	0	0	3.7E1	1.097	2201	266	Sisma Y SLV	0	4.054	0	0	3.7E1	1.097
2202	266	Sisma X SLO	2.07	0	0	0	3.7E1	1.097	2203	266	Sisma Y SLO	0	3.915	0	0	3.7E1	1.097
2204	266	Sisma X SLD	2.183	0	0	0	3.7E1	1.097	2205	266	Sisma Y SLD	0	3.302	0	0	3.7E1	1.097
2206	267	Sisma X SLV	1.867	0	0	0	1.9E1	1.097	2207	267	Sisma Y SLV	0	2.027	0	0	1.9E1	1.097
2208	267	Sisma X SLO	1.035	0	0	0	1.9E1	1.097	2209	267	Sisma Y SLO	0	1.958	0	0	1.9E1	1.097
2210	267	Sisma X SLD	1.092	0	0	0	1.9E1	1.097	2211	267	Sisma Y SLD	0	1.651	0	0	1.9E1	1.097
2212	268	Sisma X SLV	1.093	0	0	0	1.1E1	1.097	2213	268	Sisma Y SLV	0	1.187	0	0	1.1E1	1.097
2214	268	Sisma X SLO	0.606	0	0	0	1.1E1	1.097	2215	268	Sisma Y SLO	0	1.146	0	0	1.1E1	1.097
2216	268	Sisma X SLD	0.639	0	0	0	1.1E1	1.097	2217	268	Sisma Y SLD	0	0.967	0	0	1.1E1	1.097
2218	269	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2219	269	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2220	269	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2221	269	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2222	269	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2223	269	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2224	270	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2225	270	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2226	270	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2227	270	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2228	270	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2229	270	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2230	271	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2231	271	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2232	271	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2233	271	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2234	271	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2235	271	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2236	272	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2237	272	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2238	272	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2239	272	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2240	272	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2241	272	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2242	273	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2243	273	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2244	273	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2245	273	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2246	273	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2247	273	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2248	274	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2249	274	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2250	274	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2251	274	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2252	274	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2253	274	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2254	275	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2255	275	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2256	275	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2257	275	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2258	275	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2259	275	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2260	276	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2261	276	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2262	276	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2263	276	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2264	276	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2265	276	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2266	277	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2267	277	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2268	277	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2269	277	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2270	277	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2271	277	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2272	278	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2273	278	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2274	278	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2275	278	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2276	278	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2277	278	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2278	279	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2279	279	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2280	279	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2281	279	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2282	279	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2283	279	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2284	280	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2285	280	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2286	280	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2287	280	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2288	280	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2289	280	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2290	281	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2291	281	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2292	281	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2293	281	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2294	281	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2295	281	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2296	282	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2297	282	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2298	282	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2299	282	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2300	282	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2301	282	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2302	283	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2303	283	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2304	283	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2305	283	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
2306	283	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2307	283	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2308	284	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2309	284	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2310	284	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2311	284	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2312	284	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2313	284	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2314	285	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2315	285	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2316	285	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2317	285	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2318	285	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2319	285	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2320	286	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2321	286	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2322	286	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2323	286	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2324	286	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2325	286	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2326	287	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2327	287	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2328	287	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2329	287	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2330	287	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2331	287	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2332	288	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2333	288	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2334	288	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2335	288	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2336	288	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2337	288	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2338	289	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2339	289	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2340	289	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2341	289	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2342	289	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2343	289	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2344	290	Sisma X SLV	2.187	0	0	0	2.2E1	1.097	2345	290	Sisma Y SLV	0	2.374	0	0	2.2E1	1.097
2346	290	Sisma X SLO	1.212	0	0	0	2.2E1	1.097	2347	290	Sisma Y SLO	0	2.293	0	0	2.2E1	1.097
2348	290	Sisma X SLD	1.278	0	0	0	2.2E1	1.097	2349	290	Sisma Y SLD	0	1.934	0	0	2.2E1	1.097
2350	291	Sisma X SLV	1.093	0	0	0	1.1E1	1.097	2351	291	Sisma Y SLV	0	1.187	0	0	1.1E1	1.097
2352	291	Sisma X SLO	0.606	0	0	0	1.1E1	1.097	2353	291	Sisma Y SLO	0	1.146	0	0	1.1E1	1.097
2354	291	Sisma X SLD	0.639	0	0	0	1.1E1	1.097	2355	291	Sisma Y SLD	0	0.967	0	0	1.1E1	1.097

5.4 Masse

***Nodo**: nodo su cui è applicata la massa.*
***Massa X**: massa per la componente di spostamento lungo l'asse X. [kN/(m/s²)]*
***Massa Y**: massa per la componente di spostamento lungo l'asse Y. [kN/(m/s²)]*
***Massa Z**: massa per la componente di spostamento lungo l'asse Z. [kN/(m/s²)]*
***Momento Z**: massa momento d'inerzia per la componente di rotazione attorno all'asse Z. [[kN/(m/s²)]*m²]*

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
99	0.326	0.326	0	0	100	0.652	0.652	0	0
101	0.652	0.652	0	0	102	0.652	0.652	0	0
103	0.652	0.652	0	0	104	0.652	0.652	0	0
105	0.652	0.652	0	0	106	0.652	0.652	0	0
107	0.652	0.652	0	0	108	0.652	0.652	0	0
109	0.652	0.652	0	0	110	0.652	0.652	0	0
111	0.652	0.652	0	0	112	0.652	0.652	0	0
113	0.652	0.652	0	0	114	0.652	0.652	0	0
115	0.652	0.652	0	0	116	0.652	0.652	0	0
117	0.652	0.652	0	0	118	0.652	0.652	0	0
119	0.652	0.652	0	0	120	0.652	0.652	0	0
121	0.652	0.652	0	0	122	0.326	0.326	0	0
123	0.326	0.326	0	0	124	0.652	0.652	0	0
125	0.652	0.652	0	0	126	0.652	0.652	0	0
127	0.652	0.652	0	0	128	0.652	0.652	0	0
129	0.652	0.652	0	0	130	0.652	0.652	0	0
131	0.652	0.652	0	0	132	0.652	0.652	0	0
133	0.652	0.652	0	0	134	0.652	0.652	0	0
135	0.652	0.652	0	0	136	0.652	0.652	0	0
137	0.652	0.652	0	0	138	0.652	0.652	0	0
139	0.652	0.652	0	0	140	0.652	0.652	0	0
141	0.652	0.652	0	0	142	0.652	0.652	0	0
143	0.652	0.652	0	0	144	0.652	0.652	0	0
145	0.652	0.652	0	0	146	0.326	0.326	0	0
147	0.326	0.326	0	0	148	0.652	0.652	0	0
149	0.652	0.652	0	0	150	0.652	0.652	0	0
151	0.652	0.652	0	0	152	0.652	0.652	0	0
153	0.652	0.652	0	0	154	0.652	0.652	0	0
155	0.652	0.652	0	0	156	0.652	0.652	0	0
157	0.652	0.652	0	0	158	0.652	0.652	0	0
159	0.652	0.652	0	0	160	0.652	0.652	0	0
161	0.652	0.652	0	0	162	0.652	0.652	0	0
163	0.652	0.652	0	0	164	0.652	0.652	0	0
165	0.652	0.652	0	0	166	0.652	0.652	0	0
167	0.652	0.652	0	0	168	0.652	0.652	0	0
169	0.652	0.652	0	0	170	0.326	0.326	0	0
171	0.326	0.326	0	0	172	0.652	0.652	0	0
173	0.652	0.652	0	0	174	0.652	0.652	0	0
175	0.652	0.652	0	0	176	0.652	0.652	0	0
177	0.652	0.652	0	0	178	0.652	0.652	0	0
179	0.652	0.652	0	0	180	0.652	0.652	0	0
181	0.652	0.652	0	0	182	0.652	0.652	0	0
183	0.652	0.652	0	0	184	0.652	0.652	0	0
185	0.652	0.652	0	0	186	0.652	0.652	0	0
187	0.652	0.652	0	0	188	0.652	0.652	0	0
189	0.652	0.652	0	0	190	0.652	0.652	0	0
191	0.652	0.652	0	0	192	0.652	0.652	0	0
193	0.652	0.652	0	0	194	0.326	0.326	0	0
195	1.116	1.116	0	0	196	2.231	2.231	0	0
197	2.231	2.231	0	0	198	2.231	2.231	0	0
199	2.231	2.231	0	0	200	2.231	2.231	0	0
201	2.231	2.231	0	0	202	2.231	2.231	0	0
203	2.231	2.231	0	0	204	2.231	2.231	0	0
205	2.231	2.231	0	0	206	2.231	2.231	0	0
207	2.231	2.231	0	0	208	2.231	2.231	0	0
209	2.231	2.231	0	0	210	2.231	2.231	0	0
211	2.231	2.231	0	0	212	2.231	2.231	0	0
213	2.231	2.231	0	0	214	2.231	2.231	0	0
215	2.231	2.231	0	0	216	2.231	2.231	0	0
217	2.231	2.231	0	0	218	1.116	1.116	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
219	1.905	1.905	0	0	220	3.81	3.81	0	0
221	3.81	3.81	0	0	222	3.81	3.81	0	0
223	3.81	3.81	0	0	224	3.81	3.81	0	0
225	3.81	3.81	0	0	226	3.81	3.81	0	0
227	3.81	3.81	0	0	228	3.81	3.81	0	0
229	3.81	3.81	0	0	230	3.81	3.81	0	0
231	3.81	3.81	0	0	232	3.81	3.81	0	0
233	3.81	3.81	0	0	234	3.81	3.81	0	0
235	3.81	3.81	0	0	236	3.81	3.81	0	0
237	3.81	3.81	0	0	238	3.81	3.81	0	0
239	3.81	3.81	0	0	240	3.81	3.81	0	0
241	3.81	3.81	0	0	242	1.905	1.905	0	0
244	1.905	1.905	0	0	245	3.81	3.81	0	0
246	3.81	3.81	0	0	247	3.81	3.81	0	0
248	3.81	3.81	0	0	249	3.81	3.81	0	0
250	3.81	3.81	0	0	251	3.81	3.81	0	0
252	3.81	3.81	0	0	253	3.81	3.81	0	0
254	3.81	3.81	0	0	255	3.81	3.81	0	0
256	3.81	3.81	0	0	257	3.81	3.81	0	0
258	3.81	3.81	0	0	259	3.81	3.81	0	0
260	3.81	3.81	0	0	261	3.81	3.81	0	0
262	3.81	3.81	0	0	263	3.81	3.81	0	0
264	3.81	3.81	0	0	265	3.81	3.81	0	0
266	3.81	3.81	0	0	267	1.905	1.905	0	0
268	1.116	1.116	0	0	269	2.231	2.231	0	0
270	2.231	2.231	0	0	271	2.231	2.231	0	0
272	2.231	2.231	0	0	273	2.231	2.231	0	0
274	2.231	2.231	0	0	275	2.231	2.231	0	0
276	2.231	2.231	0	0	277	2.231	2.231	0	0
278	2.231	2.231	0	0	279	2.231	2.231	0	0
280	2.231	2.231	0	0	281	2.231	2.231	0	0
282	2.231	2.231	0	0	283	2.231	2.231	0	0
284	2.231	2.231	0	0	285	2.231	2.231	0	0
286	2.231	2.231	0	0	287	2.231	2.231	0	0
288	2.231	2.231	0	0	289	2.231	2.231	0	0
290	2.231	2.231	0	0	291	1.116	1.116	0	0

5.5 Masse di piano

***Quota**: quota, livello o falda, a cui compete la massa risultante.*
***Massa X**: massa per la componente di spostamento lungo l'asse X. [kN/(m/s²)]*
***Massa Y**: massa per la componente di spostamento lungo l'asse Y. [kN/(m/s²)]*

Quota	Massa X	Massa Y	Quota	Massa X	Massa Y
Fondazione	0	0	Piano 1	337.915	337.915

5.6 Gusci

5.6.1 Caratteristiche meccaniche gusci

***Indice**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*
***Comportamento**: comportamento del materiale.*
***E1**: modulo di elasticità longitudinale, lungo l'asse 1 del sistema di riferimento locale. [kN/m²]*
***v**: modulo di Poisson. Il valore è adimensionale.*
***E2**: modulo di elasticità longitudinale, lungo l'asse 2 del sistema di riferimento locale. [kN/m²]*
***G**: modulo di elasticità tangenziale. [kN/m²]*
***α**: coefficiente di dilatazione termica longitudinale. [°C-1]*
***Peso unitario**: peso per unità di volume, riferito allo spessore membranale. [kN/m³]*

Indice	Comportamento	E1	v	E2	G	α	Peso unitario
1	Isotropo	33642778	0.1	0	0	0.00001	25

5.6.2 Definizioni gusci

***In.**: 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.mem.**: spessore membranale dell'elemento. [m]*
***Sp.fless.**: spessore flessionale dell'elemento. [m]*
***Tm**: variazione termica nel piano medio dell'elemento. [°C]*
***Mat.**: caratteristiche meccaniche dell'elemento.*
***Ind.**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.	In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.
								Ind.									Ind.
1	75	123	124	76	0.4	0.4	20	1	2	76	124	125	77	0.4	0.4	20	1
3	77	125	126	78	0.4	0.4	20	1	4	78	126	127	79	0.4	0.4	20	1
5	79	127	128	80	0.4	0.4	20	1	6	80	128	129	81	0.4	0.4	20	1
7	81	129	130	82	0.4	0.4	20	1	8	82	130	131	83	0.4	0.4	20	1
9	83	131	132	84	0.4	0.4	20	1	10	84	132	133	85	0.4	0.4	20	1
11	85	133	134	86	0.4	0.4	20	1	12	86	134	135	87	0.4	0.4	20	1
13	87	135	136	88	0.4	0.4	20	1	14	88	136	137	89	0.4	0.4	20	1

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.
								Ind.
15	89	137	138	90	0.4	0.4	20	1
17	91	139	140	92	0.4	0.4	20	1
19	93	141	142	94	0.4	0.4	20	1
21	95	143	144	96	0.4	0.4	20	1
23	97	145	146	98	0.4	0.4	20	1
25	124	172	173	125	0.4	0.4	20	1
27	126	174	175	127	0.4	0.4	20	1
29	128	176	177	129	0.4	0.4	20	1
31	130	178	179	131	0.4	0.4	20	1
33	132	180	181	133	0.4	0.4	20	1
35	134	182	183	135	0.4	0.4	20	1
37	136	184	185	137	0.4	0.4	20	1
39	138	186	187	139	0.4	0.4	20	1
41	140	188	189	141	0.4	0.4	20	1
43	142	190	191	143	0.4	0.4	20	1
45	144	192	193	145	0.4	0.4	20	1
47	171	268	269	172	0.4	0.4	20	1
49	173	270	271	174	0.4	0.4	20	1
51	175	272	273	176	0.4	0.4	20	1
53	177	274	275	178	0.4	0.4	20	1
55	179	276	277	180	0.4	0.4	20	1
57	181	278	279	182	0.4	0.4	20	1
59	183	280	281	184	0.4	0.4	20	1
61	185	282	283	186	0.4	0.4	20	1
63	187	284	285	188	0.4	0.4	20	1
65	189	286	287	190	0.4	0.4	20	1
67	191	288	289	192	0.4	0.4	20	1
69	193	290	291	194	0.4	0.4	20	1
71	99	100	148	147	0.4	0.4	20	1
73	3	4	101	100	0.4	0.4	20	1
75	148	149	197	196	0.4	0.4	20	1
77	101	102	150	149	0.4	0.4	20	1
79	5	6	103	102	0.4	0.4	20	1
81	150	151	199	198	0.4	0.4	20	1
83	103	104	152	151	0.4	0.4	20	1
85	7	8	105	104	0.4	0.4	20	1
87	152	153	201	200	0.4	0.4	20	1
89	105	106	154	153	0.4	0.4	20	1
91	9	10	107	106	0.4	0.4	20	1
93	154	155	203	202	0.4	0.4	20	1
95	107	108	156	155	0.4	0.4	20	1
97	11	12	109	108	0.4	0.4	20	1
99	156	157	205	204	0.4	0.4	20	1
101	109	110	158	157	0.4	0.4	20	1
103	13	14	111	110	0.4	0.4	20	1
105	158	159	207	206	0.4	0.4	20	1
107	111	112	160	159	0.4	0.4	20	1
109	15	16	113	112	0.4	0.4	20	1
111	160	161	209	208	0.4	0.4	20	1
113	113	114	162	161	0.4	0.4	20	1
115	17	18	115	114	0.4	0.4	20	1
117	162	163	211	210	0.4	0.4	20	1
119	115	116	164	163	0.4	0.4	20	1
121	19	20	117	116	0.4	0.4	20	1
123	164	165	213	212	0.4	0.4	20	1
125	117	118	166	165	0.4	0.4	20	1
127	21	22	119	118	0.4	0.4	20	1
129	166	167	215	214	0.4	0.4	20	1
131	119	120	168	167	0.4	0.4	20	1
133	23	24	121	120	0.4	0.4	20	1
135	168	169	217	216	0.4	0.4	20	1
137	121	122	170	169	0.4	0.4	20	1
139	2	3	27	26	0.4	0.4	20	1
141	51	52	76	75	0.4	0.4	20	1
143	27	28	53	52	0.4	0.4	20	1
145	4	5	29	28	0.4	0.4	20	1
147	53	54	78	77	0.4	0.4	20	1
149	29	30	55	54	0.4	0.4	20	1
151	6	7	31	30	0.4	0.4	20	1
153	55	56	80	79	0.4	0.4	20	1
155	31	32	57	56	0.4	0.4	20	1
157	8	9	33	32	0.4	0.4	20	1
159	57	58	82	81	0.4	0.4	20	1
161	33	34	59	58	0.4	0.4	20	1
163	10	11	35	34	0.4	0.4	20	1
165	59	60	84	83	0.4	0.4	20	1
167	35	36	61	60	0.4	0.4	20	1
169	12	13	37	36	0.4	0.4	20	1
171	61	62	86	85	0.4	0.4	20	1
173	37	38	63	62	0.4	0.4	20	1
175	14	15	39	38	0.4	0.4	20	1
177	63	64	88	87	0.4	0.4	20	1
179	39	40	65	64	0.4	0.4	20	1
181	16	17	41	40	0.4	0.4	20	1
183	65	66	90	89	0.4	0.4	20	1
185	41	42	67	66	0.4	0.4	20	1
187	18	19	43	42	0.4	0.4	20	1
189	67	68	92	91	0.4	0.4	20	1
191	43	44	69	68	0.4	0.4	20	1
193	20	21	45	44	0.4	0.4	20	1
195	69	70	94	93	0.4	0.4	20	1
197	45	46	71	70	0.4	0.4	20	1
199	22	23	47	46	0.4	0.4	20	1
201	71	72	96	95	0.4	0.4	20	1
203	47	48	73	72	0.4	0.4	20	1
205	24	25	49	48	0.4	0.4	20	1
207	73	74	98	97	0.4	0.4	20	1
209	219	220	245	244	0.4	0.4	20	1

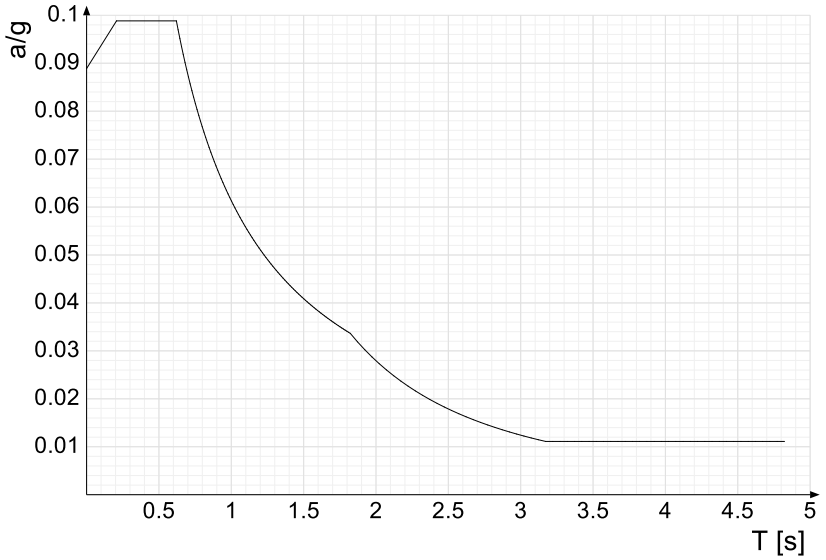
In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.
								Ind.
16	90	138	139	91	0.4	0.4	20	1
18	92	140	141	93	0.4	0.4	20	1
20	94	142	143	95	0.4	0.4	20	1
22	96	144	145	97	0.4	0.4	20	1
24	123	171	172	124	0.4	0.4	20	1
26	125	173	174	126	0.4	0.4	20	1
28	127	175	176	128	0.4	0.4	20	1
30	129	177	178	130	0.4	0.4	20	1
32	131	179	180	132	0.4	0.4	20	1
34	133	181	182	134	0.4	0.4	20	1
36	135	183	184	136	0.4	0.4	20	1
38	137	185	186	138	0.4	0.4	20	1
40	139	187	188	140	0.4	0.4	20	1
42	141	189	190	142	0.4	0.4	20	1
44	143	191	192	144	0.4	0.4	20	1
46	145	193	194	146	0.4	0.4	20	1
48	172	269	270	173	0.4	0.4	20	1
50	174	271	272	175	0.4	0.4	20	1
52	176	273	274	177	0.4	0.4	20	1
54	178	275	276	179	0.4	0.4	20	1
56	180	277	278	181	0.4	0.4	20	1
58	182	279	280	183	0.4	0.4	20	1
60	184	281	282	185	0.4	0.4	20	1
62	186	283	284	187	0.4	0.4	20	1
64	188	285	286	189	0.4	0.4	20	1
66	190	287	288	191	0.4	0.4	20	1
68	192	289	290	193	0.4	0.4	20	1
70	2	3	100	99	0.4	0.4	20	1
72	147	148	196	195	0.4	0.4	20	1
74	100	101	149	148	0.4	0.4	20	1
76	4	5	102	101	0.4	0.4	20	1
78	149	150	198	197	0.4	0.4	20	1
80	102	103	151	150	0.4	0.4	20	1
82	6	7	104	103	0.4	0.4	20	1
84	151	152	200	199	0.4	0.4	20	1
86	104	105	153	152	0.4	0.4	20	1
88	8	9	106	105	0.4	0.4	20	1
90	153	154	202	201	0.4	0.4	20	1
92	106	107	155	154	0.4	0.4	20	1
94	10	11	108	107	0.4	0.4	20	1
96	155	156	204	203	0.4	0.4	20	1
98	108	109	157	156	0.4	0.4	20	1
100	12	13	110	109	0.4	0.4	20	1
102	157	158	206	205	0.4	0.4	20	1
104	110	111	159	158	0.4	0.4	20	1
106	14	15	112	111	0.4	0.4	20	1
108	159	160	208	207	0.4	0.4	20	1
110	112	113	161	160	0.4	0.4	20	1
112	16	17	114	113	0.4	0.4	20	1
114	161	162	210	209	0.4	0.4	20	1
116	114	115	163	162	0.4	0.4	20	1
118	18	19	116	115	0.4	0.4	20	1
120	163	164	212	211	0.4	0.4	20	1
122	116	117	165	164	0.4	0.4	20	1
124	20	21	118	117	0.4	0.4	20	1
126	165	166	214	213	0.4	0.4	20	1
128	118	119	167	166	0.4	0.4	20	1
130	22	23	120	119	0.4	0.4	20	1
132	167	168	216	215	0.4	0.4	20	1
134	120	121	169	168	0.4	0.4	20	1
136	24	25	122	121	0.4	0.4	20	1
138	169	170	218	217	0.4	0.4	20	1
140	26	27	52	51	0.4	0.4	20	1
142	3	4	28	27	0.4	0.4	20	1
144	52	53	77	76	0.4	0.4	20	1
146	28	29	54	53	0.4	0.4	20	1
148	5	6	30	29	0.4	0.4	20	1
150	54	55	79	78	0.4	0.4	20	1
152	30	31	56	55	0.4	0.4	20	1
154	7	8	32	31	0.4	0.4	20	1
156	56	57	81	80	0.4	0.4	20	1
158	32	33	58	57	0.4	0.4	20	1
160	9	10	34	33	0.4	0.4	20	1
162	58	59	83	82	0.4	0.4	20	1
164	34	35	60	59	0.4	0.4	20	1
166	11	12	36	35	0.4	0.4	20	1
168	60	61	85	84	0.4	0.4	20	1
170	36	37	62	61	0.4	0.4	20	1
172	13	14	38	37	0.4	0.4	20	1
174	62	63	87	86	0.4	0.4	20	1
176	38	39	64	63	0.4	0.4	20	1
178	15	16	40	39	0.4	0.4	20	1
180	64	65	89	88	0.4	0.4	20	1
182	40	41	66	65	0.4	0.4	20	1
184	17	18	42	41	0.4	0.4	20	1
186	66	67	91	90	0.4	0.4	20	1
188	42	43	68	67	0.4	0.4	20	1
190	19	20	44	43	0.4	0.4	20	1
192	68	69	93	92	0.4	0.4	20	1
194	44	45	70	69	0.4	0.4	20	1
196	21	22	46	45	0.4	0.4	20	1
198	70	71	95	94	0.4	0.4	20	1
200	46	47	72	71	0.4	0.4	20	1
202	23	24	48	47	0.4	0.4	20	1
204	72	73	97	96	0.4	0.4	20	1
206	48	49	74	73	0.4	0.4	20	1
208	195	196	220	219	0.4	0.4	20	1
210	244	245	269	268	0.4	0.4	20	1

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat. Ind.	In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat. Ind.
211	196	197	221	220	0.4	0.4	20	1	212	220	221	246	245	0.4	0.4	20	1
213	245	246	270	269	0.4	0.4	20	1	214	197	198	222	221	0.4	0.4	20	1
215	221	222	247	246	0.4	0.4	20	1	216	246	247	271	270	0.4	0.4	20	1
217	198	199	223	222	0.4	0.4	20	1	218	222	223	248	247	0.4	0.4	20	1
219	247	248	272	271	0.4	0.4	20	1	220	199	200	224	223	0.4	0.4	20	1
221	223	224	249	248	0.4	0.4	20	1	222	248	249	273	272	0.4	0.4	20	1
223	200	201	225	224	0.4	0.4	20	1	224	224	225	250	249	0.4	0.4	20	1
225	249	250	274	273	0.4	0.4	20	1	226	201	202	226	225	0.4	0.4	20	1
227	225	226	251	250	0.4	0.4	20	1	228	250	251	275	274	0.4	0.4	20	1
229	202	203	227	226	0.4	0.4	20	1	230	226	227	252	251	0.4	0.4	20	1
231	251	252	276	275	0.4	0.4	20	1	232	203	204	228	227	0.4	0.4	20	1
233	227	228	253	252	0.4	0.4	20	1	234	252	253	277	276	0.4	0.4	20	1
235	204	205	229	228	0.4	0.4	20	1	236	228	229	254	253	0.4	0.4	20	1
237	253	254	278	277	0.4	0.4	20	1	238	205	206	230	229	0.4	0.4	20	1
239	229	230	255	254	0.4	0.4	20	1	240	254	255	279	278	0.4	0.4	20	1
241	206	207	231	230	0.4	0.4	20	1	242	230	231	256	255	0.4	0.4	20	1
243	255	256	280	279	0.4	0.4	20	1	244	207	208	232	231	0.4	0.4	20	1
245	231	232	257	256	0.4	0.4	20	1	246	256	257	281	280	0.4	0.4	20	1
247	208	209	233	232	0.4	0.4	20	1	248	232	233	258	257	0.4	0.4	20	1
249	257	258	282	281	0.4	0.4	20	1	250	209	210	234	233	0.4	0.4	20	1
251	233	234	259	258	0.4	0.4	20	1	252	258	259	283	282	0.4	0.4	20	1
253	210	211	235	234	0.4	0.4	20	1	254	234	235	260	259	0.4	0.4	20	1
255	259	260	284	283	0.4	0.4	20	1	256	211	212	236	235	0.4	0.4	20	1
257	235	236	261	260	0.4	0.4	20	1	258	260	261	285	284	0.4	0.4	20	1
259	212	213	237	236	0.4	0.4	20	1	260	236	237	262	261	0.4	0.4	20	1
261	261	262	286	285	0.4	0.4	20	1	262	213	214	238	237	0.4	0.4	20	1
263	237	238	263	262	0.4	0.4	20	1	264	262	263	287	286	0.4	0.4	20	1
265	214	215	239	238	0.4	0.4	20	1	266	238	239	264	263	0.4	0.4	20	1
267	263	264	288	287	0.4	0.4	20	1	268	215	216	240	239	0.4	0.4	20	1
269	239	240	265	264	0.4	0.4	20	1	270	264	265	289	288	0.4	0.4	20	1
271	216	217	241	240	0.4	0.4	20	1	272	240	241	266	265	0.4	0.4	20	1
273	265	266	290	289	0.4	0.4	20	1	274	217	218	242	241	0.4	0.4	20	1
275	241	242	267	266	0.4	0.4	20	1	276	266	267	291	290	0.4	0.4	20	1

5.7 Accelerazioni spettrali

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

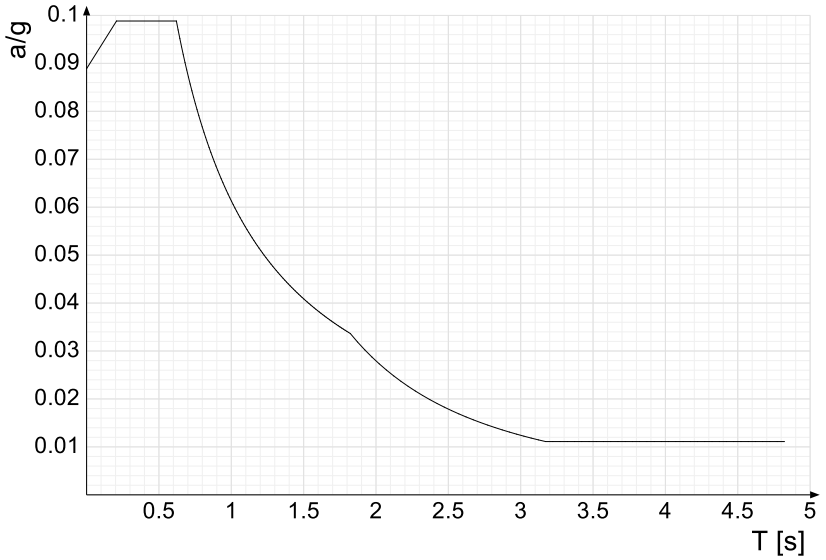
Sisma X SLV



Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.089	2	0.207	0.099	3	0.621	0.099	4	0.632	0.097
5	0.644	0.095	6	0.656	0.093	7	0.668	0.092	8	0.68	0.09
9	0.692	0.089	10	0.704	0.087	11	0.716	0.086	12	0.728	0.084
13	0.74	0.083	14	0.751	0.082	15	0.763	0.08	16	0.775	0.079
17	0.787	0.078	18	0.799	0.077	19	0.811	0.076	20	0.823	0.075
21	0.835	0.073	22	0.847	0.072	23	0.858	0.071	24	0.87	0.07
25	0.882	0.07	26	0.894	0.069	27	0.906	0.068	28	0.918	0.067
29	0.93	0.066	30	0.942	0.065	31	0.954	0.064	32	0.966	0.064
33	0.977	0.063	34	0.989	0.062	35	1.001	0.061	36	1.013	0.061
37	1.025	0.06	38	1.037	0.059	39	1.049	0.058	40	1.061	0.058
41	1.073	0.057	42	1.085	0.057	43	1.096	0.056	44	1.108	0.055
45	1.12	0.055	46	1.132	0.054	47	1.144	0.054	48	1.156	0.053
49	1.168	0.053	50	1.18	0.052	51	1.192	0.051	52	1.204	0.051
53	1.215	0.05	54	1.227	0.05	55	1.239	0.049	56	1.251	0.049
57	1.263	0.049	58	1.275	0.048	59	1.287	0.048	60	1.299	0.047
61	1.311	0.047	62	1.323	0.046	63	1.334	0.046	64	1.346	0.046
65	1.358	0.045	66	1.37	0.045	67	1.382	0.044	68	1.394	0.044
69	1.406	0.044	70	1.418	0.043	71	1.43	0.043	72	1.441	0.043
73	1.453	0.042	74	1.465	0.042	75	1.477	0.042	76	1.489	0.041
77	1.501	0.041	78	1.513	0.041	79	1.525	0.04	80	1.537	0.04
81	1.549	0.04	82	1.56	0.039	83	1.572	0.039	84	1.584	0.039
85	1.596	0.038	86	1.608	0.038	87	1.62	0.038	88	1.632	0.038

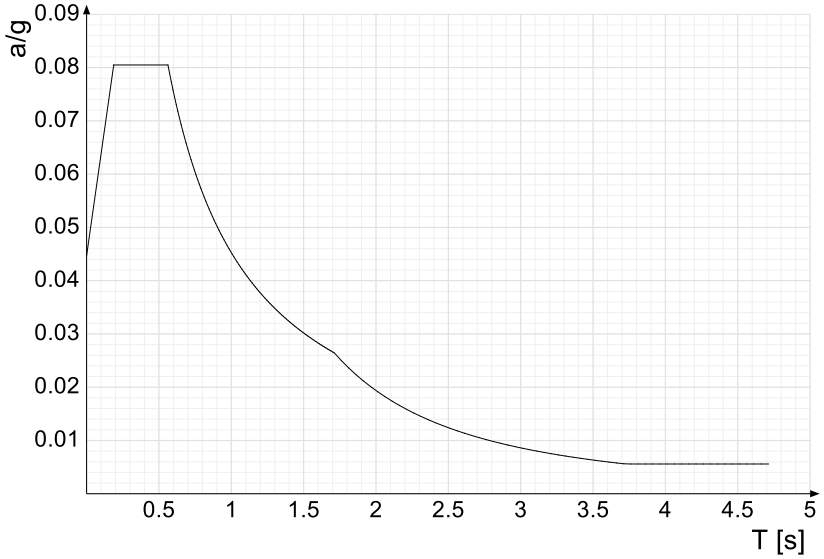
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
89	1.644	0.037	90	1.656	0.037	91	1.668	0.037	92	1.679	0.037
93	1.691	0.036	94	1.703	0.036	95	1.715	0.036	96	1.727	0.036
97	1.739	0.035	98	1.751	0.035	99	1.763	0.035	100	1.775	0.035
101	1.787	0.034	102	1.798	0.034	103	1.81	0.034	104	1.822	0.034
105	1.872	0.032	106	1.922	0.03	107	1.972	0.029	108	2.022	0.027
109	2.072	0.026	110	2.122	0.025	111	2.172	0.024	112	2.222	0.023
113	2.272	0.022	114	2.322	0.021	115	2.372	0.02	116	2.422	0.019
117	2.472	0.018	118	2.522	0.018	119	2.572	0.017	120	2.622	0.016
121	2.672	0.016	122	2.722	0.015	123	2.772	0.015	124	2.822	0.014
125	2.872	0.014	126	2.922	0.013	127	2.972	0.013	128	3.022	0.012
129	3.072	0.012	130	3.122	0.011	131	3.172	0.011	132	3.222	0.011
133	3.272	0.011	134	3.322	0.011	135	3.372	0.011	136	3.422	0.011
137	3.472	0.011	138	3.522	0.011	139	3.572	0.011	140	3.622	0.011
141	3.672	0.011	142	3.722	0.011	143	3.772	0.011	144	3.822	0.011
145	3.872	0.011	146	3.922	0.011	147	3.972	0.011	148	4.022	0.011
149	4.072	0.011	150	4.122	0.011	151	4.172	0.011	152	4.222	0.011
153	4.272	0.011	154	4.322	0.011	155	4.372	0.011	156	4.422	0.011
157	4.472	0.011	158	4.522	0.011	159	4.572	0.011	160	4.622	0.011
161	4.672	0.011	162	4.722	0.011	163	4.772	0.011	164	4.822	0.011

Sisma Y SLV



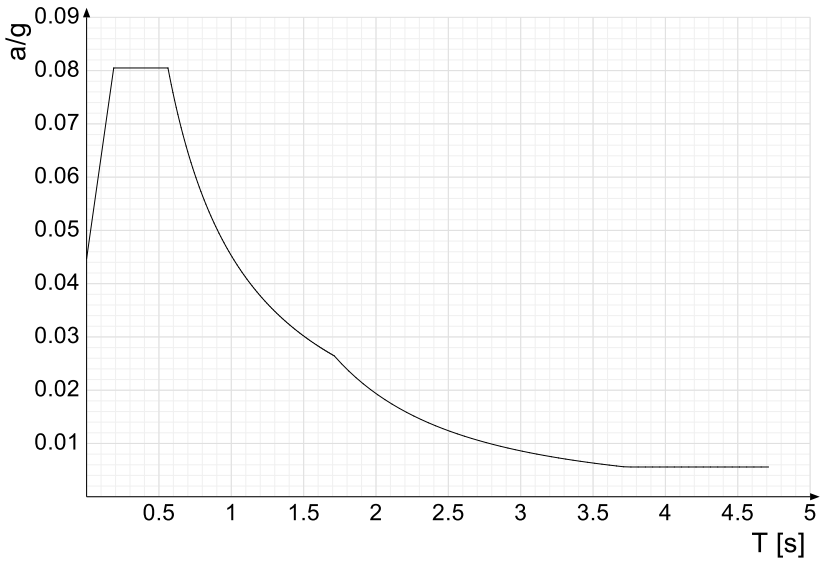
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.089	2	0.207	0.099	3	0.621	0.099	4	0.632	0.097
5	0.644	0.095	6	0.656	0.093	7	0.668	0.092	8	0.68	0.09
9	0.692	0.089	10	0.704	0.087	11	0.716	0.086	12	0.728	0.084
13	0.74	0.083	14	0.751	0.082	15	0.763	0.08	16	0.775	0.079
17	0.787	0.078	18	0.799	0.077	19	0.811	0.076	20	0.823	0.075
21	0.835	0.073	22	0.847	0.072	23	0.858	0.071	24	0.87	0.07
25	0.882	0.07	26	0.894	0.069	27	0.906	0.068	28	0.918	0.067
29	0.93	0.066	30	0.942	0.065	31	0.954	0.064	32	0.966	0.064
33	0.977	0.063	34	0.989	0.062	35	1.001	0.061	36	1.013	0.061
37	1.025	0.06	38	1.037	0.059	39	1.049	0.058	40	1.061	0.058
41	1.073	0.057	42	1.085	0.057	43	1.096	0.056	44	1.108	0.055
45	1.12	0.055	46	1.132	0.054	47	1.144	0.054	48	1.156	0.053
49	1.168	0.053	50	1.18	0.052	51	1.192	0.051	52	1.204	0.051
53	1.215	0.05	54	1.227	0.05	55	1.239	0.049	56	1.251	0.049
57	1.263	0.049	58	1.275	0.048	59	1.287	0.048	60	1.299	0.047
61	1.311	0.047	62	1.323	0.046	63	1.334	0.046	64	1.346	0.046
65	1.358	0.045	66	1.37	0.045	67	1.382	0.044	68	1.394	0.044
69	1.406	0.044	70	1.418	0.043	71	1.43	0.043	72	1.441	0.043
73	1.453	0.042	74	1.465	0.042	75	1.477	0.042	76	1.489	0.041
77	1.501	0.041	78	1.513	0.041	79	1.525	0.04	80	1.537	0.04
81	1.549	0.04	82	1.56	0.039	83	1.572	0.039	84	1.584	0.039
85	1.596	0.038	86	1.608	0.038	87	1.62	0.038	88	1.632	0.038
89	1.644	0.037	90	1.656	0.037	91	1.668	0.037	92	1.679	0.037
93	1.691	0.036	94	1.703	0.036	95	1.715	0.036	96	1.727	0.036
97	1.739	0.035	98	1.751	0.035	99	1.763	0.035	100	1.775	0.035
101	1.787	0.034	102	1.798	0.034	103	1.81	0.034	104	1.822	0.034
105	1.872	0.032	106	1.922	0.03	107	1.972	0.029	108	2.022	0.027
109	2.072	0.026	110	2.122	0.025	111	2.172	0.024	112	2.222	0.023
113	2.272	0.022	114	2.322	0.021	115	2.372	0.02	116	2.422	0.019
117	2.472	0.018	118	2.522	0.018	119	2.572	0.017	120	2.622	0.016
121	2.672	0.016	122	2.722	0.015	123	2.772	0.015	124	2.822	0.014
125	2.872	0.014	126	2.922	0.013	127	2.972	0.013	128	3.022	0.012
129	3.072	0.012	130	3.122	0.011	131	3.172	0.011	132	3.222	0.011
133	3.272	0.011	134	3.322	0.011	135	3.372	0.011	136	3.422	0.011
137	3.472	0.011	138	3.522	0.011	139	3.572	0.011	140	3.622	0.011
141	3.672	0.011	142	3.722	0.011	143	3.772	0.011	144	3.822	0.011
145	3.872	0.011	146	3.922	0.011	147	3.972	0.011	148	4.022	0.011
149	4.072	0.011	150	4.122	0.011	151	4.172	0.011	152	4.222	0.011
153	4.272	0.011	154	4.322	0.011	155	4.372	0.011	156	4.422	0.011
157	4.472	0.011	158	4.522	0.011	159	4.572	0.011	160	4.622	0.011
161	4.672	0.011	162	4.722	0.011	163	4.772	0.011	164	4.822	0.011

Sisma X SLD



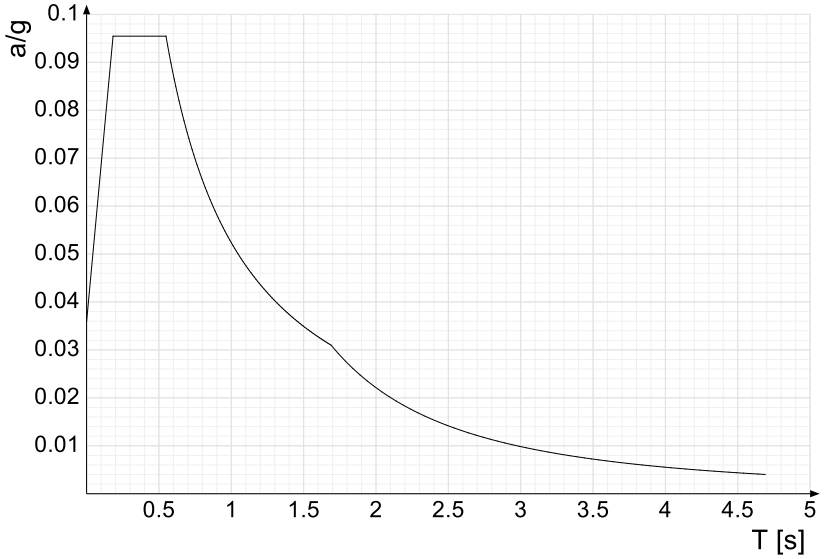
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.045	2	0.187	0.08	3	0.562	0.08	4	0.574	0.079
5	0.585	0.077	6	0.597	0.076	7	0.608	0.074	8	0.619	0.073
9	0.631	0.072	10	0.642	0.071	11	0.653	0.069	12	0.665	0.068
13	0.676	0.067	14	0.688	0.066	15	0.699	0.065	16	0.71	0.064
17	0.722	0.063	18	0.733	0.062	19	0.744	0.061	20	0.756	0.06
21	0.767	0.059	22	0.779	0.058	23	0.79	0.057	24	0.801	0.056
25	0.813	0.056	26	0.824	0.055	27	0.835	0.054	28	0.847	0.053
29	0.858	0.053	30	0.87	0.052	31	0.881	0.051	32	0.892	0.051
33	0.904	0.05	34	0.915	0.049	35	0.927	0.049	36	0.938	0.048
37	0.949	0.048	38	0.961	0.047	39	0.972	0.047	40	0.983	0.046
41	0.995	0.046	42	1.006	0.045	43	1.018	0.044	44	1.029	0.044
45	1.04	0.044	46	1.052	0.043	47	1.063	0.043	48	1.074	0.042
49	1.086	0.042	50	1.097	0.041	51	1.109	0.041	52	1.12	0.04
53	1.131	0.04	54	1.143	0.04	55	1.154	0.039	56	1.165	0.039
57	1.177	0.038	58	1.188	0.038	59	1.2	0.038	60	1.211	0.037
61	1.222	0.037	62	1.234	0.037	63	1.245	0.036	64	1.257	0.036
65	1.268	0.036	66	1.279	0.035	67	1.291	0.035	68	1.302	0.035
69	1.313	0.034	70	1.325	0.034	71	1.336	0.034	72	1.348	0.034
73	1.359	0.033	74	1.37	0.033	75	1.382	0.033	76	1.393	0.032
77	1.404	0.032	78	1.416	0.032	79	1.427	0.032	80	1.439	0.031
81	1.45	0.031	82	1.461	0.031	83	1.473	0.031	84	1.484	0.031
85	1.495	0.03	86	1.507	0.03	87	1.518	0.03	88	1.53	0.03
89	1.541	0.029	90	1.552	0.029	91	1.564	0.029	92	1.575	0.029
93	1.587	0.029	94	1.598	0.028	95	1.609	0.028	96	1.621	0.028
97	1.632	0.028	98	1.643	0.028	99	1.655	0.027	100	1.666	0.027
101	1.678	0.027	102	1.689	0.027	103	1.7	0.027	104	1.712	0.026
105	1.762	0.025	106	1.812	0.024	107	1.862	0.022	108	1.912	0.021
109	1.962	0.02	110	2.012	0.019	111	2.062	0.018	112	2.112	0.017
113	2.162	0.017	114	2.212	0.016	115	2.262	0.015	116	2.312	0.014
117	2.362	0.014	118	2.412	0.013	119	2.462	0.013	120	2.512	0.012
121	2.562	0.012	122	2.612	0.011	123	2.662	0.011	124	2.712	0.011
125	2.762	0.01	126	2.812	0.01	127	2.862	0.009	128	2.912	0.009
129	2.962	0.009	130	3.012	0.009	131	3.062	0.008	132	3.112	0.008
133	3.162	0.008	134	3.212	0.008	135	3.262	0.007	136	3.312	0.007
137	3.362	0.007	138	3.412	0.007	139	3.462	0.006	140	3.512	0.006
141	3.562	0.006	142	3.612	0.006	143	3.662	0.006	144	3.712	0.006
145	3.762	0.006	146	3.812	0.006	147	3.862	0.006	148	3.912	0.006
149	3.962	0.006	150	4.012	0.006	151	4.062	0.006	152	4.112	0.006
153	4.162	0.006	154	4.212	0.006	155	4.262	0.006	156	4.312	0.006
157	4.362	0.006	158	4.412	0.006	159	4.462	0.006	160	4.512	0.006
161	4.562	0.006	162	4.612	0.006	163	4.662	0.006	164	4.712	0.006

Sisma Y SLD



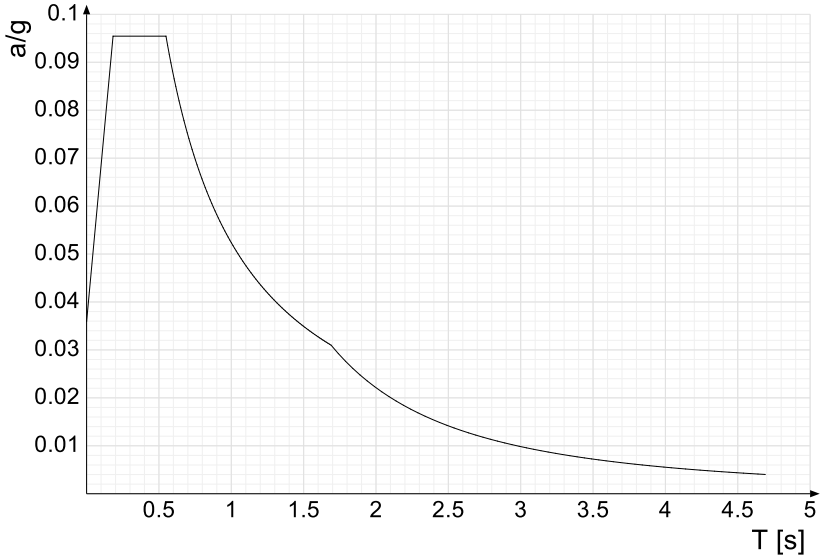
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.045	2	0.187	0.08	3	0.562	0.08	4	0.574	0.079
5	0.585	0.077	6	0.597	0.076	7	0.608	0.074	8	0.619	0.073
9	0.631	0.072	10	0.642	0.071	11	0.653	0.069	12	0.665	0.068
13	0.676	0.067	14	0.688	0.066	15	0.699	0.065	16	0.71	0.064
17	0.722	0.063	18	0.733	0.062	19	0.744	0.061	20	0.756	0.06
21	0.767	0.059	22	0.779	0.058	23	0.79	0.057	24	0.801	0.056
25	0.813	0.056	26	0.824	0.055	27	0.835	0.054	28	0.847	0.053
29	0.858	0.053	30	0.87	0.052	31	0.881	0.051	32	0.892	0.051
33	0.904	0.05	34	0.915	0.049	35	0.927	0.049	36	0.938	0.048
37	0.949	0.048	38	0.961	0.047	39	0.972	0.047	40	0.983	0.046
41	0.995	0.046	42	1.006	0.045	43	1.018	0.044	44	1.029	0.044
45	1.04	0.044	46	1.052	0.043	47	1.063	0.043	48	1.074	0.042
49	1.086	0.042	50	1.097	0.041	51	1.109	0.041	52	1.12	0.04
53	1.131	0.04	54	1.143	0.04	55	1.154	0.039	56	1.165	0.039
57	1.177	0.038	58	1.188	0.038	59	1.2	0.038	60	1.211	0.037
61	1.222	0.037	62	1.234	0.037	63	1.245	0.036	64	1.257	0.036
65	1.268	0.036	66	1.279	0.035	67	1.291	0.035	68	1.302	0.035
69	1.313	0.034	70	1.325	0.034	71	1.336	0.034	72	1.348	0.034
73	1.359	0.033	74	1.37	0.033	75	1.382	0.033	76	1.393	0.032
77	1.404	0.032	78	1.416	0.032	79	1.427	0.032	80	1.439	0.031
81	1.45	0.031	82	1.461	0.031	83	1.473	0.031	84	1.484	0.031
85	1.495	0.03	86	1.507	0.03	87	1.518	0.03	88	1.53	0.03
89	1.541	0.029	90	1.552	0.029	91	1.564	0.029	92	1.575	0.029
93	1.587	0.029	94	1.598	0.028	95	1.609	0.028	96	1.621	0.028
97	1.632	0.028	98	1.643	0.028	99	1.655	0.027	100	1.666	0.027
101	1.678	0.027	102	1.689	0.027	103	1.7	0.027	104	1.712	0.026
105	1.762	0.025	106	1.812	0.024	107	1.862	0.022	108	1.912	0.021
109	1.962	0.02	110	2.012	0.019	111	2.062	0.018	112	2.112	0.017
113	2.162	0.017	114	2.212	0.016	115	2.262	0.015	116	2.312	0.014
117	2.362	0.014	118	2.412	0.013	119	2.462	0.013	120	2.512	0.012
121	2.562	0.012	122	2.612	0.011	123	2.662	0.011	124	2.712	0.011
125	2.762	0.01	126	2.812	0.01	127	2.862	0.009	128	2.912	0.009
129	2.962	0.009	130	3.012	0.009	131	3.062	0.008	132	3.112	0.008
133	3.162	0.008	134	3.212	0.008	135	3.262	0.007	136	3.312	0.007
137	3.362	0.007	138	3.412	0.007	139	3.462	0.006	140	3.512	0.006
141	3.562	0.006	142	3.612	0.006	143	3.662	0.006	144	3.712	0.006
145	3.762	0.006	146	3.812	0.006	147	3.862	0.006	148	3.912	0.006
149	3.962	0.006	150	4.012	0.006	151	4.062	0.006	152	4.112	0.006
153	4.162	0.006	154	4.212	0.006	155	4.262	0.006	156	4.312	0.006
157	4.362	0.006	158	4.412	0.006	159	4.462	0.006	160	4.512	0.006
161	4.562	0.006	162	4.612	0.006	163	4.662	0.006	164	4.712	0.006

Sisma X SLO



Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.036	2	0.183	0.095	3	0.549	0.095	4	0.56	0.094
5	0.571	0.092	6	0.583	0.09	7	0.594	0.088	8	0.605	0.087
9	0.616	0.085	10	0.628	0.083	11	0.639	0.082	12	0.65	0.081
13	0.662	0.079	14	0.673	0.078	15	0.684	0.077	16	0.695	0.075
17	0.707	0.074	18	0.718	0.073	19	0.729	0.072	20	0.741	0.071
21	0.752	0.07	22	0.763	0.069	23	0.775	0.068	24	0.786	0.067
25	0.797	0.066	26	0.808	0.065	27	0.82	0.064	28	0.831	0.063
29	0.842	0.062	30	0.854	0.061	31	0.865	0.061	32	0.876	0.06
33	0.888	0.059	34	0.899	0.058	35	0.91	0.058	36	0.921	0.057
37	0.933	0.056	38	0.944	0.055	39	0.955	0.055	40	0.967	0.054
41	0.978	0.054	42	0.989	0.053	43	1.001	0.052	44	1.012	0.052
45	1.023	0.051	46	1.034	0.051	47	1.046	0.05	48	1.057	0.05
49	1.068	0.049	50	1.08	0.049	51	1.091	0.048	52	1.102	0.048
53	1.114	0.047	54	1.125	0.047	55	1.136	0.046	56	1.147	0.046
57	1.159	0.045	58	1.17	0.045	59	1.181	0.044	60	1.193	0.044
61	1.204	0.043	62	1.215	0.043	63	1.227	0.043	64	1.238	0.042
65	1.249	0.042	66	1.26	0.042	67	1.272	0.041	68	1.283	0.041
69	1.294	0.04	70	1.306	0.04	71	1.317	0.04	72	1.328	0.039
73	1.339	0.039	74	1.351	0.039	75	1.362	0.038	76	1.373	0.038
77	1.385	0.038	78	1.396	0.038	79	1.407	0.037	80	1.419	0.037
81	1.43	0.037	82	1.441	0.036	83	1.452	0.036	84	1.464	0.036
85	1.475	0.035	86	1.486	0.035	87	1.498	0.035	88	1.509	0.035
89	1.52	0.034	90	1.532	0.034	91	1.543	0.034	92	1.554	0.034
93	1.565	0.033	94	1.577	0.033	95	1.588	0.033	96	1.599	0.033
97	1.611	0.033	98	1.622	0.032	99	1.633	0.032	100	1.645	0.032
101	1.656	0.032	102	1.667	0.031	103	1.678	0.031	104	1.69	0.031
105	1.74	0.029	106	1.79	0.028	107	1.84	0.026	108	1.89	0.025
109	1.94	0.024	110	1.99	0.022	111	2.04	0.021	112	2.09	0.02
113	2.14	0.019	114	2.19	0.018	115	2.24	0.018	116	2.29	0.017
117	2.34	0.016	118	2.39	0.015	119	2.44	0.015	120	2.49	0.014
121	2.54	0.014	122	2.59	0.013	123	2.64	0.013	124	2.69	0.012
125	2.74	0.012	126	2.79	0.011	127	2.84	0.011	128	2.89	0.011
129	2.94	0.01	130	2.99	0.01	131	3.04	0.01	132	3.09	0.009
133	3.14	0.009	134	3.19	0.009	135	3.24	0.008	136	3.29	0.008
137	3.34	0.008	138	3.39	0.008	139	3.44	0.007	140	3.49	0.007
141	3.54	0.007	142	3.59	0.007	143	3.64	0.007	144	3.69	0.006
145	3.74	0.006	146	3.79	0.006	147	3.84	0.006	148	3.89	0.006
149	3.94	0.006	150	3.99	0.006	151	4.04	0.005	152	4.09	0.005
153	4.14	0.005	154	4.19	0.005	155	4.24	0.005	156	4.29	0.005
157	4.34	0.005	158	4.39	0.005	159	4.44	0.004	160	4.49	0.004
161	4.54	0.004	162	4.59	0.004	163	4.64	0.004	164	4.69	0.004

Sisma Y SLO



Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.036	2	0.183	0.095	3	0.549	0.095	4	0.56	0.094
5	0.571	0.092	6	0.583	0.09	7	0.594	0.088	8	0.605	0.087
9	0.616	0.085	10	0.628	0.083	11	0.639	0.082	12	0.65	0.081
13	0.662	0.079	14	0.673	0.078	15	0.684	0.077	16	0.695	0.075
17	0.707	0.074	18	0.718	0.073	19	0.729	0.072	20	0.741	0.071
21	0.752	0.07	22	0.763	0.069	23	0.775	0.068	24	0.786	0.067
25	0.797	0.066	26	0.808	0.065	27	0.82	0.064	28	0.831	0.063
29	0.842	0.062	30	0.854	0.061	31	0.865	0.061	32	0.876	0.06
33	0.888	0.059	34	0.899	0.058	35	0.91	0.058	36	0.921	0.057
37	0.933	0.056	38	0.944	0.055	39	0.955	0.055	40	0.967	0.054
41	0.978	0.054	42	0.989	0.053	43	1.001	0.052	44	1.012	0.052
45	1.023	0.051	46	1.034	0.051	47	1.046	0.05	48	1.057	0.05
49	1.068	0.049	50	1.08	0.049	51	1.091	0.048	52	1.102	0.048
53	1.114	0.047	54	1.125	0.047	55	1.136	0.046	56	1.147	0.046
57	1.159	0.045	58	1.17	0.045	59	1.181	0.044	60	1.193	0.044
61	1.204	0.043	62	1.215	0.043	63	1.227	0.043	64	1.238	0.042
65	1.249	0.042	66	1.26	0.042	67	1.272	0.041	68	1.283	0.041
69	1.294	0.04	70	1.306	0.04	71	1.317	0.04	72	1.328	0.039
73	1.339	0.039	74	1.351	0.039	75	1.362	0.038	76	1.373	0.038
77	1.385	0.038	78	1.396	0.038	79	1.407	0.037	80	1.419	0.037
81	1.43	0.037	82	1.441	0.036	83	1.452	0.036	84	1.464	0.036
85	1.475	0.035	86	1.486	0.035	87	1.498	0.035	88	1.509	0.035
89	1.52	0.034	90	1.532	0.034	91	1.543	0.034	92	1.554	0.034
93	1.565	0.033	94	1.577	0.033	95	1.588	0.033	96	1.599	0.033
97	1.611	0.033	98	1.622	0.032	99	1.633	0.032	100	1.645	0.032
101	1.656	0.032	102	1.667	0.031	103	1.678	0.031	104	1.69	0.031
105	1.74	0.029	106	1.79	0.028	107	1.84	0.026	108	1.89	0.025
109	1.94	0.024	110	1.99	0.022	111	2.04	0.021	112	2.09	0.02
113	2.14	0.019	114	2.19	0.018	115	2.24	0.018	116	2.29	0.017
117	2.34	0.016	118	2.39	0.015	119	2.44	0.015	120	2.49	0.014
121	2.54	0.014	122	2.59	0.013	123	2.64	0.013	124	2.69	0.012
125	2.74	0.012	126	2.79	0.011	127	2.84	0.011	128	2.89	0.011
129	2.94	0.01	130	2.99	0.01	131	3.04	0.01	132	3.09	0.009
133	3.14	0.009	134	3.19	0.009	135	3.24	0.008	136	3.29	0.008
137	3.34	0.008	138	3.39	0.008	139	3.44	0.007	140	3.49	0.007
141	3.54	0.007	142	3.59	0.007	143	3.64	0.007	144	3.69	0.006
145	3.74	0.006	146	3.79	0.006	147	3.84	0.006	148	3.89	0.006
149	3.94	0.006	150	3.99	0.006	151	4.04	0.005	152	4.09	0.005
153	4.14	0.005	154	4.19	0.005	155	4.24	0.005	156	4.29	0.005
157	4.34	0.005	158	4.39	0.005	159	4.44	0.004	160	4.49	0.004
161	4.54	0.004	162	4.59	0.004	163	4.64	0.004	164	4.69	0.004

6 Risultati numerici

6.1 Spostamenti nodali estremi

***Nodo**: nodo interessato dallo spostamento.*
***Ind.**: indice del nodo.*
***Cont.**: condizione o combinazione di carico a cui si riferisce lo spostamento.*
***N.br.**: nome breve della condizione o combinazione di carico.*
***Spostamento**: spostamento traslazionale del nodo.*
***ux**: componente X dello spostamento del nodo. [m]*
***uy**: componente Y dello spostamento del nodo. [m]*
***uz**: componente Z dello spostamento del nodo. [m]*
***Rotazione**: spostamento rotazionale del nodo.*
***rx**: componente X della rotazione del nodo. [deg]*
***ry**: componente Y della rotazione del nodo. [deg]*
***rz**: componente Z della rotazione del nodo. [deg]*

Spostamenti nodali con componente Ux minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
195	SLU 8	-0.0030934	-0.0003587	-0.0074415	0.0041	-0.0586	0.0048
268	SLU 8	-0.0030934	0.0003587	-0.0074415	-0.0041	-0.0586	-0.0048
219	SLU 8	-0.0030791	-0.0001117	-0.0073796	0.0028	-0.0497	-0.0038
244	SLU 8	-0.0030791	0.0001117	-0.0073796	-0.0028	-0.0497	0.0038
196	SLU 8	-0.0028559	-0.0003437	-0.0065822	0.0049	-0.0627	-0.0022

Spostamenti nodali con componente Ux massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
218	SLU 8	0.0030934	-0.0003587	-0.0074415	0.0041	0.0586	-0.0048
291	SLU 8	0.0030934	0.0003587	-0.0074415	-0.0041	0.0586	0.0048
267	SLU 8	0.0030791	0.0001117	-0.0073796	-0.0028	0.0497	-0.0038
242	SLU 8	0.0030791	-0.0001117	-0.0073796	0.0028	0.0497	0.0038
290	SLU 8	0.0028559	0.0003437	-0.0065822	-0.0049	0.0627	-0.0022

Spostamenti nodali con componente Uy minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
218	SLV FO 9	0.0000188	-0.0040144	-0.0051315	0.0881	0.0003	-0.0002
195	SLV FO 5	-0.0000188	-0.0040144	-0.0051315	0.0881	-0.0003	0.0002
231	SLV FO 5	-0.0000151	-0.0040143	-0.0038554	0.0875	-0.0003	0
229	SLV FO 9	0.0000149	-0.0040143	-0.0038509	0.0875	0.0003	0
232	SLV FO 5	-0.0000149	-0.0040143	-0.0038509	0.0875	-0.0003	0

Spostamenti nodali con componente Uy massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
291	SLV FO 11	0.0000188	0.0040144	-0.0051315	-0.0881	0.0003	0.0002
268	SLV FO 7	-0.0000188	0.0040144	-0.0051315	-0.0881	-0.0003	-0.0002
243	SLV FO 7	-0.0000152	0.0040143	-0.0032467	-0.0875	-0.0003	0
256	SLV FO 7	-0.0000151	0.0040143	-0.0038554	-0.0875	-0.0003	0
257	SLV FO 7	-0.0000149	0.0040143	-0.0038509	-0.0875	-0.0003	0

Spostamenti nodali con componente Uz minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
2	SLU 8	0	0	-0.0083491	0.0079	-0.085	0.0035
98	SLU 8	0	0	-0.0083491	-0.0079	0.085	0.0035
75	SLU 8	0	0	-0.0083491	-0.0079	-0.085	-0.0035
25	SLU 8	0	0	-0.0083491	0.0079	0.085	-0.0035
74	SLU 8	0	0	-0.0081492	-0.0114	0.0574	-0.0025

Spostamenti nodali con componente Uz massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
195	MVBR 15	0.0001556	-0.0005692	0.0028444	-0.1562	0.0146	0.0284
196	MVBR 17	-0.0000203	0.0002828	0.0028349	-0.1513	0.0081	0.0153
15	MVBR 15	0	0	0.0028294	-0.1436	0	0
159	MVBR 15	-0.0000061	-0.0011041	0.002829	0.0944	0.0003	0.0019
111	MVBR 15	-0.0000003	0.0010387	0.0028269	0.0754	-0.0002	0.0009

6.2 Reazioni nodali estreme

***Nodo**: Nodo sollecitato dalla reazione vincolare.*

***Ind.**: indice del nodo.*
***Cont.**: Contesto a cui si riferisce la reazione vincolare.*
***N.br.**: nome breve della condizione o combinazione di carico.*
***Reazione a traslazione**: reazione vincolare traslazionale del nodo.*
***x**: componente X della reazione vincolare del nodo. [kN]*
***y**: componente Y della reazione vincolare del nodo. [kN]*
***z**: componente Z della reazione vincolare del nodo. [kN]*
***Reazione a rotazione**: reazione vincolare rotazionale del nodo.*
***x**: componente X della reazione a rotazione del nodo. [kN*m]*
***y**: componente Y della reazione a rotazione del nodo. [kN*m]*
***z**: componente Z della reazione a rotazione del nodo. [kN*m]*

Reazioni Fx minime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
74	SLU 8	-3595.89	6.22	78.23	0	0	0
49	SLU 8	-3595.89	-6.22	78.23	0	0	0
98	SLU 8	-3284.76	-1897.62	40.08	0	0	0
25	SLU 8	-3284.76	1897.62	40.08	0	0	0
97	SLU 8	-840.2	-3538.29	69.72	0	0	0

Reazioni Fx massime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
26	SLU 8	3595.89	-6.22	78.23	0	0	0
51	SLU 8	3595.89	6.22	78.23	0	0	0
2	SLU 8	3284.76	1897.62	40.08	0	0	0
75	SLU 8	3284.76	-1897.62	40.08	0	0	0
3	SLU 8	840.2	3538.29	69.72	0	0	0

Reazioni Fy minime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
87	SLU 4	-10.69	-3642.12	19.36	0	0	0
86	SLU 4	10.69	-3642.12	19.36	0	0	0
85	SLU 4	31.69	-3641.89	20.18	0	0	0
88	SLU 4	-31.69	-3641.89	20.18	0	0	0
89	SLU 4	-51.28	-3641.24	21.84	0	0	0

Reazioni Fy massime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
14	SLU 4	-10.69	3642.12	19.36	0	0	0
13	SLU 4	10.69	3642.12	19.36	0	0	0
12	SLU 4	31.69	3641.89	20.18	0	0	0
15	SLU 4	-31.69	3641.89	20.18	0	0	0
16	SLU 4	-51.28	3641.24	21.84	0	0	0

Reazioni Fz minime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
62	ΔT	0.01	-0.01	-23.39	0	0	0
38	ΔT	-0.01	0.01	-23.39	0	0	0
37	ΔT	0.01	0.01	-23.39	0	0	0
63	ΔT	-0.01	-0.01	-23.39	0	0	0
64	ΔT	0.02	0.05	-22.32	0	0	0

Reazioni Fz massime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
73	SLU 8	-1.79	-11.28	138.99	0	0	0
48	SLU 8	-1.79	11.28	138.99	0	0	0
27	SLU 8	1.79	11.28	138.99	0	0	0
52	SLU 8	1.79	-11.28	138.99	0	0	0
47	SLU 8	2	-8.27	121.79	0	0	0

6.3 Pressioni massime sul terreno

***Nodo**: Nodo che interagisce col terreno.*
***Ind.**: indice del nodo.*
***Pressione minima**: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.*
***Cont.**: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.*
***uz**: spostamento massimo verticale del nodo. [m]*
***Valore**: pressione minima sul terreno del nodo. [kN/m²]*
***Pressione massima**: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.*
***Cont.**: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.*
***uz**: spostamento minimo verticale del nodo. [m]*
***Valore**: pressione massima sul terreno del nodo. [kN/m²]*

Compressione estrema massima -250.474 al nodo di indice 2, di coordinate x = -0.83, y = 0.52, z = 0, nel contesto SLU 8.
Spostamento estremo minimo -0.0083491 al nodo di indice 2, di coordinate x = -0.83, y = 0.52, z = 0, nel contesto SLU 8.

Spostamento estremo massimo -0.0007651 al nodo di indice 13, di coordinate x = 7.97, y = 0.52, z = 0, nel contesto SLU 2.

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2	SLU 8	-0.0083491	-250.474	SLV FO 11	-0.001177	-35.309
3	SLU 8	-0.007262	-217.86	SLV FO 11	-0.0011814	-35.441
4	SLU 8	-0.0063576	-190.729	SLV FO 11	-0.0011859	-35.576
5	SLU 8	-0.0055667	-167.001	SLV FO 11	-0.0011902	-35.707
6	SLV FO 5	-0.0050911	-152.734	SLV FO 11	-0.0011946	-35.839
7	SLV FO 5	-0.0050857	-152.571	SLV FO 11	-0.001199	-35.97
8	SLV FO 5	-0.0050804	-152.412	SLV FO 11	-0.0012033	-36.1
9	SLV FO 5	-0.0050753	-152.259	SLV FO 11	-0.0012077	-36.231
10	SLV FO 5	-0.0050703	-152.11	SLV FO 11	-0.001212	-36.361
11	SLV FO 5	-0.0050655	-151.965	SLU 2	-0.0010228	-30.685
12	SLV FO 5	-0.0050608	-151.823	SLU 2	-0.0008509	-25.526
13	SLV FO 5	-0.0050562	-151.685	SLU 2	-0.0007651	-22.952
14	SLV FO 9	-0.0050562	-151.685	SLU 2	-0.0007651	-22.952
15	SLV FO 9	-0.0050608	-151.823	SLU 2	-0.0008509	-25.526
16	SLV FO 9	-0.0050655	-151.965	SLU 2	-0.0010228	-30.685
17	SLV FO 9	-0.0050703	-152.11	SLV FO 7	-0.001212	-36.361
18	SLV FO 9	-0.0050753	-152.259	SLV FO 7	-0.0012077	-36.231
19	SLV FO 9	-0.0050804	-152.412	SLV FO 7	-0.0012033	-36.1
20	SLV FO 9	-0.0050857	-152.571	SLV FO 7	-0.001199	-35.97
21	SLV FO 9	-0.0050911	-152.734	SLV FO 7	-0.0011946	-35.839
22	SLU 8	-0.0055667	-167.001	SLV FO 7	-0.0011902	-35.707
23	SLU 8	-0.0063576	-190.729	SLV FO 7	-0.0011859	-35.576
24	SLU 8	-0.007262	-217.86	SLV FO 7	-0.0011814	-35.441
25	SLU 8	-0.0083491	-250.474	SLV FO 7	-0.001177	-35.309
26	SLU 8	-0.0081492	-244.477	SLV FO 11	-0.0023766	-71.298
27	SLU 8	-0.0072391	-217.172	SLV FO 11	-0.0023842	-71.527
28	SLU 8	-0.0063435	-190.304	SLV FO 11	-0.0023888	-71.665
29	SLU 8	-0.0055569	-166.707	SLV FO 11	-0.0023929	-71.787
30	SLU 8	-0.0048676	-146.028	SLV FO 11	-0.002397	-71.91
31	SLU 7	-0.0043235	-129.704	SLV FO 11	-0.0024012	-72.036
32	SLU 7	-0.0043228	-129.683	SLU 2	-0.0021458	-64.373
33	SLU 7	-0.0043222	-129.666	SLU 2	-0.0017226	-51.678
34	SLU 7	-0.0043218	-129.653	SLU 2	-0.0013857	-41.572
35	SLU 7	-0.0043214	-129.643	SLU 2	-0.0011341	-34.023
36	SLU 7	-0.0043212	-129.637	SLU 2	-0.0009669	-29.006
37	SLU 7	-0.0043211	-129.633	SLU 2	-0.0008834	-26.501
38	SLU 7	-0.0043211	-129.633	SLU 2	-0.0008834	-26.501
39	SLU 7	-0.0043212	-129.637	SLU 2	-0.0009669	-29.006
40	SLU 7	-0.0043214	-129.643	SLU 2	-0.0011341	-34.023
41	SLU 7	-0.0043218	-129.653	SLU 2	-0.0013857	-41.572
42	SLU 7	-0.0043222	-129.666	SLU 2	-0.0017226	-51.678
43	SLU 7	-0.0043228	-129.683	SLU 2	-0.0021458	-64.373
44	SLU 7	-0.0043235	-129.704	SLV FO 7	-0.0024012	-72.036
45	SLU 8	-0.0048676	-146.028	SLV FO 7	-0.002397	-71.91
46	SLU 8	-0.0055569	-166.707	SLV FO 7	-0.0023929	-71.787
47	SLU 8	-0.0063435	-190.304	SLV FO 7	-0.0023888	-71.665
48	SLU 8	-0.0072391	-217.172	SLV FO 7	-0.0023842	-71.527
49	SLU 8	-0.0081492	-244.477	SLV FO 7	-0.0023766	-71.298
51	SLU 8	-0.0081492	-244.477	SLV FO 9	-0.0023766	-71.298
52	SLU 8	-0.0072391	-217.172	SLV FO 9	-0.0023842	-71.527
53	SLU 8	-0.0063435	-190.304	SLV FO 9	-0.0023888	-71.665
54	SLU 8	-0.0055569	-166.707	SLV FO 9	-0.0023929	-71.787
55	SLU 8	-0.0048676	-146.028	SLV FO 9	-0.002397	-71.91
56	SLU 7	-0.0043235	-129.704	SLV FO 9	-0.0024012	-72.036
57	SLU 7	-0.0043228	-129.683	SLU 2	-0.0021458	-64.373
58	SLU 7	-0.0043222	-129.666	SLU 2	-0.0017226	-51.678
59	SLU 7	-0.0043218	-129.653	SLU 2	-0.0013857	-41.572
60	SLU 7	-0.0043214	-129.643	SLU 2	-0.0011341	-34.023
61	SLU 7	-0.0043212	-129.637	SLU 2	-0.0009669	-29.006
62	SLU 7	-0.0043211	-129.633	SLU 2	-0.0008834	-26.501
63	SLU 7	-0.0043211	-129.633	SLU 2	-0.0008834	-26.501
64	SLU 7	-0.0043212	-129.637	SLU 2	-0.0009669	-29.006
65	SLU 7	-0.0043214	-129.643	SLU 2	-0.0011341	-34.023
66	SLU 7	-0.0043218	-129.653	SLU 2	-0.0013857	-41.572
67	SLU 7	-0.0043222	-129.666	SLU 2	-0.0017226	-51.678
68	SLU 7	-0.0043228	-129.683	SLU 2	-0.0021458	-64.373
69	SLU 7	-0.0043235	-129.704	SLV FO 5	-0.0024012	-72.036
70	SLU 8	-0.0048676	-146.028	SLV FO 5	-0.002397	-71.91
71	SLU 8	-0.0055569	-166.707	SLV FO 5	-0.0023929	-71.787
72	SLU 8	-0.0063435	-190.304	SLV FO 5	-0.0023888	-71.665
73	SLU 8	-0.0072391	-217.172	SLV FO 5	-0.0023842	-71.527
74	SLU 8	-0.0081492	-244.477	SLV FO 5	-0.0023766	-71.298
75	SLU 8	-0.0083491	-250.474	SLV FO 9	-0.001177	-35.309
76	SLU 8	-0.007262	-217.86	SLV FO 9	-0.0011814	-35.441
77	SLU 8	-0.0063576	-190.729	SLV FO 9	-0.0011859	-35.576
78	SLU 8	-0.0055667	-167.001	SLV FO 9	-0.0011902	-35.707
79	SLV FO 7	-0.0050911	-152.734	SLV FO 9	-0.0011946	-35.839
80	SLV FO 7	-0.0050857	-152.571	SLV FO 9	-0.001199	-35.97
81	SLV FO 7	-0.0050804	-152.412	SLV FO 9	-0.0012033	-36.1
82	SLV FO 7	-0.0050753	-152.259	SLV FO 9	-0.0012077	-36.231
83	SLV FO 7	-0.0050703	-152.11	SLV FO 9	-0.001212	-36.361
84	SLV FO 7	-0.0050655	-151.965	SLU 2	-0.0010228	-30.685
85	SLV FO 7	-0.0050608	-151.823	SLU 2	-0.0008509	-25.526
86	SLV FO 7	-0.0050562	-151.685	SLU 2	-0.0007651	-22.952
87	SLV FO 11	-0.0050562	-151.685	SLU 2	-0.0007651	-22.952
88	SLV FO 11	-0.0050608	-151.823	SLU 2	-0.0008509	-25.526
89	SLV FO 11	-0.0050655	-151.965	SLU 2	-0.0010228	-30.685
90	SLV FO 11	-0.0050703	-152.11	SLV FO 5	-0.001212	-36.361
91	SLV FO 11	-0.0050753	-152.259	SLV FO 5	-0.0012077	-36.231
92	SLV FO 11	-0.0050804	-152.412	SLV FO 5	-0.0012033	-36.1
93	SLV FO 11	-0.0050857	-152.571	SLV FO 5	-0.001199	-35.97
94	SLV FO 11	-0.0050911	-152.734	SLV FO 5	-0.0011946	-35.839
95	SLU 8	-0.0055667	-167.001	SLV FO 5	-0.0011902	-35.707
96	SLU 8	-0.0063576	-190.729	SLV FO 5	-0.0011859	-35.576
97	SLU 8	-0.007262	-217.86	SLV FO 5	-0.0011814	-35.441
98	SLU 8	-0.0083491	-250.474	SLV FO 5	-0.001177	-35.309

6.4 Spostamenti di interpiano estremi

***Nodo inferiore**: nodo inferiore.*
***I.**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*
***Pos.**: coordinate del nodo.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Z**: coordinata Z. [m]*
***Nodo superiore**: nodo superiore.*
***I.**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*
***Pos.**: coordinate del nodo.*
***Z**: coordinata Z. [m]*
***Spost. rel.**: spostamento relativo. Il valore è adimensionale.*
***Comb.**: combinazione.*
***N.b.**: nome breve o compatto della combinazione di carico.*
***Spostamento inferiore**: spostamento in pianta del nodo inferiore.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***Spostamento superiore**: spostamento in pianta del nodo superiore.*
***X**: coordinata X. [m]*
***Y**: coordinata Y. [m]*
***S.V.**: si intende non verificato qualora lo spostamento relativo sia superiore al valore limite espresso nelle preferenze di analisi.*

Questo capitolo mostra gli spostamenti estremi per ogni interpiano in ognuna delle combinazioni di carico.
Per spostamenti estremi si intendono i primi 5 spostamenti massimi tra tutti gli interpiani che condividono la stessa quota iniziale e la stessa quota finale.
limite = 0,003333

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.		N.b.	X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
2	-0.831	0.516	0	195	2.4	0.000348	SLO 1	0	0	-0.00003	-0.00083	si
25	17.569	0.516	0	218	2.4	0.000348	SLO 1	0	0	-0.00002	-0.00083	si
98	17.569	2.916	0	291	2.4	0.000348	SLO 1	0	0	-0.00002	-0.00083	si
75	-0.831	2.916	0	268	2.4	0.000348	SLO 1	0	0	-0.00003	-0.00083	si
2	-0.831	0.516	0	195	2.4	0.000348	SLO 2	0	0	-0.00003	-0.00083	si
25	17.569	0.516	0	218	2.4	0.000348	SLO 2	0	0	-0.00002	-0.00083	si
98	17.569	2.916	0	291	2.4	0.000348	SLO 2	0	0	-0.00002	-0.00083	si
75	-0.831	2.916	0	268	2.4	0.000348	SLO 2	0	0	-0.00003	-0.00083	si
75	-0.831	2.916	0	268	2.4	0.000348	SLO 3	0	0	-0.00003	0.00083	si
98	17.569	2.916	0	291	2.4	0.000348	SLO 3	0	0	-0.00002	0.00083	si
25	17.569	0.516	0	218	2.4	0.000348	SLO 3	0	0	-0.00002	0.00083	si
2	-0.831	0.516	0	195	2.4	0.000348	SLO 3	0	0	-0.00003	0.00083	si
75	-0.831	2.916	0	268	2.4	0.000348	SLO 4	0	0	-0.00003	0.00083	si
98	17.569	2.916	0	291	2.4	0.000348	SLO 4	0	0	-0.00002	0.00083	si
25	17.569	0.516	0	218	2.4	0.000348	SLO 4	0	0	-0.00002	0.00083	si
2	-0.831	0.516	0	195	2.4	0.000348	SLO 4	0	0	-0.00003	0.00083	si
2	-0.831	0.516	0	195	2.4	0.001159	SLO 5	0	0	-0.00001	-0.00278	si
25	17.569	0.516	0	218	2.4	0.001159	SLO 5	0	0	-0.00001	-0.00278	si
98	17.569	2.916	0	291	2.4	0.001159	SLO 5	0	0	-0.00001	-0.00278	si
75	-0.831	2.916	0	268	2.4	0.001159	SLO 5	0	0	-0.00001	-0.00278	si
2	-0.831	0.516	0	195	2.4	0.001159	SLO 6	0	0	-0.00001	-0.00278	si
25	17.569	0.516	0	218	2.4	0.001159	SLO 6	0	0	-0.00001	-0.00278	si
98	17.569	2.916	0	291	2.4	0.001159	SLO 6	0	0	-0.00001	-0.00278	si
75	-0.831	2.916	0	268	2.4	0.001159	SLO 6	0	0	-0.00001	-0.00278	si
75	-0.831	2.916	0	268	2.4	0.001159	SLO 7	0	0	-0.00001	0.00278	si
98	17.569	2.916	0	291	2.4	0.001159	SLO 7	0	0	-0.00001	0.00278	si
25	17.569	0.516	0	218	2.4	0.001159	SLO 7	0	0	-0.00001	0.00278	si
2	-0.831	0.516	0	195	2.4	0.001159	SLO 7	0	0	-0.00001	0.00278	si
75	-0.831	2.916	0	268	2.4	0.001159	SLO 8	0	0	-0.00001	0.00278	si
98	17.569	2.916	0	291	2.4	0.001159	SLO 8	0	0	-0.00001	0.00278	si
25	17.569	0.516	0	218	2.4	0.001159	SLO 8	0	0	-0.00001	0.00278	si
2	-0.831	0.516	0	195	2.4	0.001159	SLO 8	0	0	-0.00001	0.00278	si
25	17.569	0.516	0	218	2.4	0.001159	SLO 9	0	0	0.00001	-0.00278	si
2	-0.831	0.516	0	195	2.4	0.001159	SLO 9	0	0	0.00001	-0.00278	si
75	-0.831	2.916	0	268	2.4	0.001159	SLO 9	0	0	0.00001	-0.00278	si
98	17.569	2.916	0	291	2.4	0.001159	SLO 9	0	0	0.00001	-0.00278	si
25	17.569	0.516	0	218	2.4	0.001159	SLO 10	0	0	0.00001	-0.00278	si
2	-0.831	0.516	0	195	2.4	0.001159	SLO 10	0	0	0.00001	-0.00278	si
75	-0.831	2.916	0	268	2.4	0.001159	SLO 10	0	0	0.00001	-0.00278	si
98	17.569	2.916	0	291	2.4	0.001159	SLO 10	0	0	0.00001	-0.00278	si
98	17.569	2.916	0	291	2.4	0.001159	SLO 11	0	0	0.00001	0.00278	si
75	-0.831	2.916	0	268	2.4	0.001159	SLO 11	0	0	0.00001	0.00278	si
2	-0.831	0.516	0	195	2.4	0.001159	SLO 11	0	0	0.00001	0.00278	si
25	17.569	0.516	0	218	2.4	0.001159	SLO 11	0	0	0.00001	0.00278	si
98	17.569	2.916	0	291	2.4	0.001159	SLO 12	0	0	0.00001	0.00278	si
75	-0.831	2.916	0	268	2.4	0.001159	SLO 12	0	0	0.00001	0.00278	si
2	-0.831	0.516	0	195	2.4	0.001159	SLO 12	0	0	0.00001	0.00278	si
25	17.569	0.516	0	218	2.4	0.001159	SLO 12	0	0	0.00001	0.00278	si
25	17.569	0.516	0	218	2.4	0.000348	SLO 13	0	0	0.00003	-0.00083	si
2	-0.831	0.516	0	195	2.4	0.000348	SLO 13	0	0	0.00002	-0.00083	si
75	-0.831	2.916	0	268	2.4	0.000348	SLO 13	0	0	0.00002	-0.00083	si

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.		N.b.	X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
98	17.569	2.916	0	291	2.4	0.000348	SLO 13	0	0	0.00003	-0.00083	si
25	17.569	0.516	0	218	2.4	0.000348	SLO 14	0	0	0.00003	-0.00083	si
2	-0.831	0.516	0	195	2.4	0.000348	SLO 14	0	0	0.00002	-0.00083	si
75	-0.831	2.916	0	268	2.4	0.000348	SLO 14	0	0	0.00002	-0.00083	si
98	17.569	2.916	0	291	2.4	0.000348	SLO 14	0	0	0.00003	-0.00083	si
98	17.569	2.916	0	291	2.4	0.000348	SLO 15	0	0	0.00003	0.00083	si
75	-0.831	2.916	0	268	2.4	0.000348	SLO 15	0	0	0.00002	0.00083	si
2	-0.831	0.516	0	195	2.4	0.000348	SLO 15	0	0	0.00002	0.00083	si
25	17.569	0.516	0	218	2.4	0.000348	SLO 15	0	0	0.00003	0.00083	si
98	17.569	2.916	0	291	2.4	0.000348	SLO 16	0	0	0.00003	0.00083	si
75	-0.831	2.916	0	268	2.4	0.000348	SLO 16	0	0	0.00002	0.00083	si
2	-0.831	0.516	0	195	2.4	0.000348	SLO 16	0	0	0.00002	0.00083	si
25	17.569	0.516	0	218	2.4	0.000348	SLO 16	0	0	0.00003	0.00083	si

6.5 Verifica effetti secondo ordine

***Quota inf.**: quota inferiore esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata, espressa con notazione breve. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Quota sup.**: quota superiore esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata, espressa con notazione breve. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Comb.**: combinazione.*
***N.b.**: nome breve o compatto della combinazione di carico.*
***Carico verticale**: carico verticale. [kN]*
***Spostamento**: spostamento medio di interpiano. [m]*
***Forza orizzontale totale**: forza orizzontale totale. [kN]*
***Altezza del piano**: altezza del piano. [m]*
***Theta**: coefficiente Theta formula [7.3.3] § 7.3.1. Il valore è adimensionale.*

Quota inf.	Quota sup.	Comb.	Carico verticale	Spostamento	Forza orizzontale totale	Altezza del piano	Theta
		N.b.					
L1	L2	SLV 1	2578.94	0.00348	280.12	2.4	0.013
L1	L2	SLV 2	2578.94	0.00348	280.12	2.4	0.013
L1	L2	SLV 3	2578.94	0.00348	280.12	2.4	0.013
L1	L2	SLV 4	2578.94	0.00348	280.12	2.4	0.013
L1	L2	SLV 5	2578.94	0.01151	347.36	2.4	0.036
L1	L2	SLV 6	2578.94	0.01151	347.36	2.4	0.036
L1	L2	SLV 7	2578.94	0.01151	347.36	2.4	0.036
L1	L2	SLV 8	2578.94	0.01151	347.36	2.4	0.036
L1	L2	SLV 9	2578.94	0.01151	347.36	2.4	0.036
L1	L2	SLV 10	2578.94	0.01151	347.36	2.4	0.036
L1	L2	SLV 11	2578.94	0.01151	347.36	2.4	0.036
L1	L2	SLV 12	2578.94	0.01151	347.36	2.4	0.036
L1	L2	SLV 13	2578.94	0.00348	280.12	2.4	0.013
L1	L2	SLV 14	2578.94	0.00348	280.12	2.4	0.013
L1	L2	SLV 15	2578.94	0.00348	280.12	2.4	0.013
L1	L2	SLV 16	2578.94	0.00348	280.12	2.4	0.013

6.6 Rigidezze di interpiano

***Quota inf.**: quota inferiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Quota sup.**: quota superiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***KUx**: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale X. [kN/m]*
***KUy**: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale Y. [kN/m]*

Quota inf.	Quota sup.	KUx	KUy
L1	L2	1904662	120402

6.7 Verifica deformabilità torsionale struttura

***Quota inf.**: quota inferiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***Quota sup.**: quota superiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]*
***KUx**: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale X. [kN/m]*
***KUy**: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale Y. [kN/m]*
***KRz**: rigidezza relativa alla rotazione attorno l'asse globale Z. [daN*cm/rad]*
***Is**: radice quadrata del rapporto fra il momento d'inerzia polare delle masse del piano, rispetto al baricentro, e la massa complessiva del piano. [m]*
***rx/Is**: rapporto rx/Is. Il valore è adimensionale.*
***ry/Is**: rapporto ry/Is. Il valore è adimensionale.*
***L**: dimensione in pianta, lungo l'asse globale X, dell'edificio. [m]*
***B**: dimensione in pianta, lungo l'asse globale Y, dell'edificio. [m]*
***Is(L, B)**: radice quadrata di (L^2+B^2)/12. [m]*
***rx/Is(L, B)**: rapporto rx/Is(L, B). Il valore è adimensionale.*
***ry/Is(L, B)**: rapporto rx/Is(L, B). Il valore è adimensionale.*

Quota inf.	Quota sup.	KUx	KUy	KRz	ls	rx/ls	ry/ls	L	B	ls(L, B)	rx/ls(L, B)	ry/ls(L, B)
L1	L2	1904662	120402	5.47E09	5.38	0.1	0.4	18.4	2.4	5.36	0.1	0.4

6.8 Tagli ai livelli

***Livello**: livello rispetto a cui è calcolato il taglio.*
***Nome**: nome completo del livello.*
***Cont.**: Contesto nel quale viene valutato il taglio.*
***N.br.**: nome breve della condizione o combinazione di carico.*
***Totale**: totale del taglio al livello.*
***F**: forza del taglio. [kN]*
***X**: componente lungo l'asse X globale. [kN]*
***Y**: componente lungo l'asse Y globale. [kN]*
***Z**: componente lungo l'asse Z globale. [kN]*
***Aste verticali**: contributo al taglio totale dato dalle aste verticali.*
***F**: forza del taglio. [kN]*
***X**: componente lungo l'asse X globale. [kN]*
***Y**: componente lungo l'asse Y globale. [kN]*
***Z**: componente lungo l'asse Z globale. [kN]*
***Pareti**: contributo al taglio totale dato dalle pareti e piastre generiche verticali.*
***F**: forza del taglio. [kN]*
***X**: componente lungo l'asse X globale. [kN]*
***Y**: componente lungo l'asse Y globale. [kN]*
***Z**: componente lungo l'asse Z globale. [kN]*

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
Nome	N.br.	F			F			F		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	Pesi	0	0	-1324.8	0	0	0	0	0	-1324.8
Fondazione	Port.	0	0	-2137.34	0	0	0	0	0	-2137.34
Fondazione	Eccezionali Qk	0	0	-1522.2	0	0	0	0	0	-1522.2
Fondazione	Eccezionali qki	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Eccezionali qft	0	0	-618.24	0	0	0	0	0	-618.24
Fondazione	ΔT	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	X SLV	287.39	0	0	0	0	0	287.39	0	0
Fondazione	Y SLV	0	312.3	0	0	0	0	0	312.3	0
Fondazione	X SLD	167.96	0	0	0	0	0	167.96	0	0
Fondazione	Y SLD	0	254.21	0	0	0	0	0	254.21	0
Fondazione	X SLO	159.23	0	0	0	0	0	159.23	0	0
Fondazione	Y SLO	0	301.38	0	0	0	0	0	301.38	0
Fondazione	Tr x SLV	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Tr y SLV	0	282.63	0	0	0	0	0	282.63	0
Fondazione	Tr x SLD	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Tr y SLD	0	142.03	0	0	0	0	0	142.03	0
Fondazione	Tr x SLO	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Tr y SLO	0	114.11	0	0	0	0	0	114.11	0
Fondazione	R Ux	0.01	0	0	0	0	0	0.01	0	0
Fondazione	R Uy	0	0.01	0	0	0	0	0	0.01	0
Fondazione	R Rz	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	SLU 1	0	0	-3034.68	0	0	0	0	0	-3034.68
Fondazione	SLU 2	0	0	-3034.68	0	0	0	0	0	-3034.68
Fondazione	SLU 3	0	0	-4530.82	0	0	0	0	0	-4530.82
Fondazione	SLU 4	0	0	-4530.82	0	0	0	0	0	-4530.82
Fondazione	SLU 5	0	0	-3432.12	0	0	0	0	0	-3432.12
Fondazione	SLU 6	0	0	-3432.12	0	0	0	0	0	-3432.12
Fondazione	SLU 7	0	0	-4928.26	0	0	0	0	0	-4928.26
Fondazione	SLU 8	0	0	-4928.26	0	0	0	0	0	-4928.26
Fondazione	SLE RA 1	0	0	-3462.14	0	0	0	0	0	-3462.14
Fondazione	SLE RA 2	0	0	-3462.14	0	0	0	0	0	-3462.14
Fondazione	SLE FR 1	0	0	-3462.14	0	0	0	0	0	-3462.14
Fondazione	SLE FR 2	0	0	-3462.14	0	0	0	0	0	-3462.14
Fondazione	SLE QP 1	0	0	-3462.14	0	0	0	0	0	-3462.14
Fondazione	SLU EX 1	0	0	-4080.38	0	0	0	0	0	-4080.38
Fondazione	SLU EX 2	0	0	-3462.14	0	0	0	0	0	-3462.14
Fondazione	SLU EX 3	0	0	-4984.34	0	0	0	0	0	-4984.34
Fondazione	SLO 1	-159.23	-124.65	-3462.14	0	0	0	-159.23	-124.65	-3462.14
Fondazione	SLO 2	-159.23	-124.65	-3462.14	0	0	0	-159.23	-124.65	-3462.14
Fondazione	SLO 3	-159.23	124.65	-3462.14	0	0	0	-159.23	124.65	-3462.14
Fondazione	SLO 4	-159.23	124.65	-3462.14	0	0	0	-159.23	124.65	-3462.14
Fondazione	SLO 5	-47.77	-415.49	-3462.14	0	0	0	-47.77	-415.49	-3462.14
Fondazione	SLO 6	-47.77	-415.49	-3462.14	0	0	0	-47.77	-415.49	-3462.14
Fondazione	SLO 7	-47.77	415.49	-3462.14	0	0	0	-47.77	415.49	-3462.14
Fondazione	SLO 8	-47.77	415.49	-3462.14	0	0	0	-47.77	415.49	-3462.14
Fondazione	SLO 9	47.77	-415.49	-3462.14	0	0	0	47.77	-415.49	-3462.14
Fondazione	SLO 10	47.77	-415.49	-3462.14	0	0	0	47.77	-415.49	-3462.14
Fondazione	SLO 11	47.77	415.49	-3462.14	0	0	0	47.77	415.49	-3462.14
Fondazione	SLO 12	47.77	415.49	-3462.14	0	0	0	47.77	415.49	-3462.14
Fondazione	SLO 13	159.23	-124.65	-3462.14	0	0	0	159.23	-124.65	-3462.14
Fondazione	SLO 14	159.23	-124.65	-3462.14	0	0	0	159.23	-124.65	-3462.14
Fondazione	SLO 15	159.23	124.65	-3462.14	0	0	0	159.23	124.65	-3462.14
Fondazione	SLO 16	159.23	124.65	-3462.14	0	0	0	159.23	124.65	-3462.14
Fondazione	SLD 1	-167.96	-118.87	-3462.14	0	0	0	-167.96	-118.87	-3462.14
Fondazione	SLD 2	-167.96	-118.87	-3462.14	0	0	0	-167.96	-118.87	-3462.14
Fondazione	SLD 3	-167.96	118.87	-3462.14	0	0	0	-167.96	118.87	-3462.14
Fondazione	SLD 4	-167.96	118.87	-3462.14	0	0	0	-167.96	118.87	-3462.14
Fondazione	SLD 5	-50.39	-396.24	-3462.14	0	0	0	-50.39	-396.24	-3462.14
Fondazione	SLD 6	-50.39	-396.24	-3462.14	0	0	0	-50.39	-396.24	-3462.14
Fondazione	SLD 7	-50.39	396.24	-3462.14	0	0	0	-50.39	396.24	-3462.14
Fondazione	SLD 8	-50.39	396.24	-3462.14	0	0	0	-50.39	396.24	-3462.14
Fondazione	SLD 9	50.39	-396.24	-3462.14	0	0	0	50.39	-396.24	-3462.14

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
Nome	N.br.	F			F			F		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLD 10	50.39	-396.24	-3462.14	0	0	0	50.39	-396.24	-3462.14
Fondazione	SLD 11	50.39	396.24	-3462.14	0	0	0	50.39	396.24	-3462.14
Fondazione	SLD 12	50.39	396.24	-3462.14	0	0	0	50.39	396.24	-3462.14
Fondazione	SLD 13	167.96	-118.87	-3462.14	0	0	0	167.96	-118.87	-3462.14
Fondazione	SLD 14	167.96	-118.87	-3462.14	0	0	0	167.96	-118.87	-3462.14
Fondazione	SLD 15	167.96	118.87	-3462.14	0	0	0	167.96	118.87	-3462.14
Fondazione	SLD 16	167.96	118.87	-3462.14	0	0	0	167.96	118.87	-3462.14
Fondazione	SLV 1	-287.39	-178.48	-3462.14	0	0	0	-287.39	-178.48	-3462.14
Fondazione	SLV 2	-287.39	-178.48	-3462.14	0	0	0	-287.39	-178.48	-3462.14
Fondazione	SLV 3	-287.39	178.48	-3462.14	0	0	0	-287.39	178.48	-3462.14
Fondazione	SLV 4	-287.39	178.48	-3462.14	0	0	0	-287.39	178.48	-3462.14
Fondazione	SLV 5	-86.22	-594.92	-3462.14	0	0	0	-86.22	-594.92	-3462.14
Fondazione	SLV 6	-86.22	-594.92	-3462.14	0	0	0	-86.22	-594.92	-3462.14
Fondazione	SLV 7	-86.22	594.92	-3462.14	0	0	0	-86.22	594.92	-3462.14
Fondazione	SLV 8	-86.22	594.92	-3462.14	0	0	0	-86.22	594.92	-3462.14
Fondazione	SLV 9	86.22	-594.92	-3462.14	0	0	0	86.22	-594.92	-3462.14
Fondazione	SLV 10	86.22	-594.92	-3462.14	0	0	0	86.22	-594.92	-3462.14
Fondazione	SLV 11	86.22	594.92	-3462.14	0	0	0	86.22	594.92	-3462.14
Fondazione	SLV 12	86.22	594.92	-3462.14	0	0	0	86.22	594.92	-3462.14
Fondazione	SLV 13	287.39	-178.48	-3462.14	0	0	0	287.39	-178.48	-3462.14
Fondazione	SLV 14	287.39	-178.48	-3462.14	0	0	0	287.39	-178.48	-3462.14
Fondazione	SLV 15	287.39	178.48	-3462.14	0	0	0	287.39	178.48	-3462.14
Fondazione	SLV 16	287.39	178.48	-3462.14	0	0	0	287.39	178.48	-3462.14
Fondazione	SLV FO 1	-316.13	-196.32	-3462.14	0	0	0	-316.13	-196.32	-3462.14
Fondazione	SLV FO 2	-316.13	-196.32	-3462.14	0	0	0	-316.13	-196.32	-3462.14
Fondazione	SLV FO 3	-316.13	196.32	-3462.14	0	0	0	-316.13	196.32	-3462.14
Fondazione	SLV FO 4	-316.13	196.32	-3462.14	0	0	0	-316.13	196.32	-3462.14
Fondazione	SLV FO 5	-94.84	-654.42	-3462.14	0	0	0	-94.84	-654.42	-3462.14
Fondazione	SLV FO 6	-94.84	-654.42	-3462.14	0	0	0	-94.84	-654.42	-3462.14
Fondazione	SLV FO 7	-94.84	654.42	-3462.14	0	0	0	-94.84	654.42	-3462.14
Fondazione	SLV FO 8	-94.84	654.42	-3462.14	0	0	0	-94.84	654.42	-3462.14
Fondazione	SLV FO 9	94.84	-654.42	-3462.14	0	0	0	94.84	-654.42	-3462.14
Fondazione	SLV FO 10	94.84	-654.42	-3462.14	0	0	0	94.84	-654.42	-3462.14
Fondazione	SLV FO 11	94.84	654.42	-3462.14	0	0	0	94.84	654.42	-3462.14
Fondazione	SLV FO 12	94.84	654.42	-3462.14	0	0	0	94.84	654.42	-3462.14
Fondazione	SLV FO 13	316.13	-196.32	-3462.14	0	0	0	316.13	-196.32	-3462.14
Fondazione	SLV FO 14	316.13	-196.32	-3462.14	0	0	0	316.13	-196.32	-3462.14
Fondazione	SLV FO 15	316.13	196.32	-3462.14	0	0	0	316.13	196.32	-3462.14
Fondazione	SLV FO 16	316.13	196.32	-3462.14	0	0	0	316.13	196.32	-3462.14
Fondazione	CRTFP Ux+	0.01	0	0	0	0	0	0.01	0	0
Fondazione	CRTFP Ux-	-0.01	0	0	0	0	0	-0.01	0	0
Fondazione	CRTFP Uy+	0	0.01	0	0	0	0	0	0.01	0
Fondazione	CRTFP Uy-	0	-0.01	0	0	0	0	0	-0.01	0
Fondazione	CRTFP Rz+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	CRTFP Rz-	0	0	0	0	0	0	0	0	0

6.9 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.*
***Massa sX**: massa partecipante in direzione Sisma X. Il valore è adimensionale.*
***Massa sY**: massa partecipante in direzione Sisma Y. Il valore è adimensionale.*

Totale masse partecipanti:

Traslazione X: 0.999394
Traslazione Y: 0.999999
Traslazione Z: 0
Rotazione X: 1
Rotazione Y: 0.99999
Rotazione Z: 0.983851

Modo	Periodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Massa rot. X	Massa rot. Y	Massa rot. Z	Massa sX	Massa sY
1	0.301096807	0	0.952398845	0	0.999999436	0	0.653473143	0	0.952398845
2	0.045341684	0	0	0	0	0	0.268756786	0	0
3	0.044752362	0.951315495	0	0	0	0.999367184	0.027437808	0.951315495	0
4	0.031467698	0	0.000000045	0	0.000000001	0	0.000000031	0	0.000000045
5	0.014427652	0	0.000000192	0	0	0	0.000000132	0	0.000000192
6	0.010171355	0.000475511	0	0	0	0.000476906	0.000013715	0.000475511	0
7	0.008437916	0	0.000000779	0	0	0	0.000000577	0	0.000000779
8	0.00678548	0.000118163	0	0	0	0.000111908	0.000003329	0.000118163	0
9	0.005983298	0.000000042	0.000016709	0	0	0.000000009	0.000005259	0.000000042	0.000016709
10	0.005687873	0.000027044	0.000000424	0	0	0.000001973	0.000000592	0.000027044	0.000000424
11	0.005429865	0	0.042421254	0	0.000000016	0	0.029128166	0	0.042421254
12	0.004483845	0.000173798	0.000001004	0	0	0.000000064	0.000008039	0.000173798	0.000001004
13	0.004312968	0.000037042	0.000005486	0	0	0.000000033	0.000015608	0.000037042	0.000005486
14	0.003205847	0.006322455	0.00000001	0	0	0.000029439	0.000212201	0.006322455	0.00000001
15	0.002292124	0.000003347	0.004071777	0	0.000000331	0.000000001	0.003269395	0.000003347	0.004071777
16	0.00215343	0.015831515	0.000034453	0	0.000000006	0.000000322	0.000235052	0.015831515	0.000034453
17	0.002139069	0.000366757	0.001048065	0	0.000000202	0.000000005	0.000471721	0.000366757	0.001048065
18	0.001641243	0.024722933	0.000000003	0	0	0.00000257	0.000819428	0.024722933	0.000000003

6.10 Equilibrio globale forze

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

Bilancio in condizione di carico: Pesi strutturali

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-1766.4	-3030.9465	14783.2624	0
Reazioni	0	0	1766.4	3030.9465	-14783.2624	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Permanenti portati

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-2322.816	-3985.6946	19439.99	0
Reazioni	0	0	2322.816	3985.6946	-19439.99	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Eccezionali Qk

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-1522.1952	-2611.9181	12739.4764	0
Reazioni	0	0	1522.1952	2611.9181	-12739.4764	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Eccezionali qki

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Eccezionali qft

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-618.24	-1060.8313	5174.1418	0
Reazioni	0	0	618.24	1060.8313	-5174.1418	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: ΔT

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	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
Forze applicate	301.79801	0	0	0	692.9392	-517.8519
Reazioni	-301.79801	0	0	0	-692.9392	517.8519
P-Delta	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
Forze applicate	0	327.63559	0	-752.2632	0	2742.0306
Reazioni	0	-327.63559	0	752.2632	0	-2742.0306
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	176.42803	0	0	0	405.0852	-302.7309
Reazioni	-176.42803	0	0	0	-405.0852	302.7309
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	266.83049	0	-612.6525	0	2233.1437
Reazioni	0	-266.83049	0	612.6525	0	-2233.1437
P-Delta	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
Forze applicate	167.28152	0	0	0	384.0845	-287.0365
Reazioni	-167.28152	0	0	0	-384.0845	287.0365
P-Delta	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
Forze applicate	0	316.39656	0	-726.458	0	2647.9695
Reazioni	0	-316.39656	0	726.458	0	-2647.9695

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma X SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma Y SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	282.62675	0	-406.9825	0	2365.345
Reazioni	0	-282.62675	0	406.9825	0	-2365.345
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma X SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma Y SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	142.02924	0	-204.5221	0	1188.6637
Reazioni	0	-142.02924	0	204.5221	0	-1188.6637
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma X SLO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Terreno sisma Y SLO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	114.10704	0	-164.3141	0	954.9786
Reazioni	0	-114.10704	0	164.3141	0	-954.9786
P-Delta	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
Forze applicate	0.01	0	0	0	0.024	-0.0172
Reazioni	-0.01	0	0	0	-0.024	0.0172
P-Delta	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
Forze applicate	0	0.01	0	-0.024	0	0.0837
Reazioni	0	-0.01	0	0.024	0	-0.0837
P-Delta	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
Forze applicate	0	0	0	0	0	0.0001
Reazioni	0	0	0	0	0	-0.0001
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

6.11 Risposta di spettro

***Spettro**: condizione elementare corrispondente allo spettro.*
***N.b.**: nome breve della condizione elementare.*
***Fx**: componente della forza lungo l'asse X. [kN]*
***Fy**: componente della forza lungo l'asse Y. [kN]*
***Fz**: componente della forza lungo l'asse Z. [kN]*
***Mx**: componente della coppia attorno all'asse X. [kN*m]*
***My**: componente della coppia attorno all'asse Y. [kN*m]*
***Mz**: componente della coppia attorno all'asse Z. [kN*m]*
***Max X**: massima reazione lungo l'asse X.*
***Valore**: valore massimo della reazione. [kN]*
***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. [kN]*
***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. [kN]*
***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	
N.b.							Valore	Angolo	Valore	Angolo	Valore	Angolo

7 Verifiche

7.1 Verifiche piastre C.A.

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [m, kN, deg] ove non espressamente specificato.

***Nodo**: indice del nodo di verifica.*
***Dir.**: direzione della sezione di verifica.*
***B**: base della sezione rettangolare di verifica. [m]*
***H**: altezza della sezione rettangolare di verifica. [m]*
***A. sup.**: area barre armatura superiori. [m²]*
***C. sup.**: distanza media delle barre superiori dal bordo superiore della sezione. [m]*
***A. inf.**: area barre armatura inferiori. [m²]*
***C. inf.**: distanza media delle barre inferiori dal bordo inferiore della sezione. [m]*
***Comb.**: combinazione di verifica.*
***M**: momento flettente. [kN*m]*
***N**: sforzo normale. [kN]*
***Mu**: momento flettente ultimo. [kN*m]*
***Nu**: sforzo normale ultimo. [kN]*
***c.s.**: coefficiente di sicurezza.*
***Verifica**: stato di verifica.*
***σc**: tensione nel calcestruzzo. [kN/m²]*
***σlim**: tensione limite. [kN/m²]*
***Es/Ec**: coefficiente di omogenizzazione.*
***σf**: tensione nell'acciaio d'armatura. [kN/m²]*
***Comb.**: combinazione.*
***Fh**: componente orizzontale del carico. [kN]*
***Fv**: componente verticale del carico. [kN]*
***Cnd**: resistenza valutata a breve o lungo termine (BT - LT).*
***Ad**: adesione di progetto. [kN/m²]*
***Phi**: angolo di attrito di progetto. [deg]*
***RPl**: resistenza passiva laterale unitaria di progetto. [kN/m²]*
***γR**: coefficiente parziale sulla resistenza di progetto.*
***Rd**: resistenza alla traslazione di progetto. [kN]*
***Ed**: azione di progetto. [kN]*
***Rd/Ed**: coefficiente di sicurezza allo scorrimento.*
***ID**: indice della verifica di capacità portante.*
***Fx**: componente lungo x del carico. [kN]*
***Fy**: componente lungo y del carico. [kN]*
***Fz**: componente verticale del carico. [kN]*
***Mx**: componente lungo x del momento. [kN*m]*
***My**: componente lungo y del momento. [kN*m]*
***ix**: inclinazione del carico in x. [deg]*
***iy**: inclinazione del carico in y. [deg]*
***ex**: eccentricità del carico in x. [m]*
***ey**: eccentricità del carico in y. [m]*
***B'**: larghezza efficace. [m]*
***L'**: lunghezza efficace. [m]*
***C**: coesione di progetto. [kN/m²]*
***Qs**: sovraccarico laterale da piano di posa. [kN/m²]*
***Rd**: resistenza alla rottura del complesso di progetto. [kN]*
***Ed**: azione di progetto (sforzo normale al piano di posa). [kN]*
***Rd/Ed**: coefficiente di sicurezza alla capacità portante.*
***N**:*
***Nq**: fattore di capacità portante per il termine di sovraccarico.*
***Nc**: fattore di capacità portante per il termine coesivo.*
***Ng**: fattore di capacità portante per il termine attritivo.*
***S**:*
***Sq**: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine di sovraccarico.*
***Sc**: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine coesivo.*
***Sg**: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine attritivo.*
***D**:*
***Dq**: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine di sovraccarico.*
***Dc**: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine coesivo.*
***Dg**: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine attritivo.*
***I**:*
***Iq**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine di sovraccarico.*
***Ic**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine coesivo.*
***Ig**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine attritivo.*
***B**:*
***Bq**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine di sovraccarico.*
***Bc**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine coesivo.*
***Bg**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine attritivo.*
***G**:*

***Gq**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine di sovraccarico.*
***Gc**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine coesivo.*
***Gg**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine attritivo.*
***P**:*
***Pq**: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine di sovraccarico.*
***Pc**: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine coesivo.*
***Pg**: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine attritivo.*
***E**:*
***Eq**: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine di sovraccarico.*
***Ec**: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine coesivo.*
***Eg**: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine attritivo.*

Piastra a "Piano 1"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000
Calcestruzzo: C32/40 Rck 40000

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-0.831; 0.516; 2.4), direzione dell'asse X = (0.01; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 0.01; 0).
Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

Verifiche nei nodi

Verifiche SLU flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
289	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-139.2688	0	-166.2586	0	1.1938	Si
216	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-139.2688	0	-166.2586	0	1.1938	Si
270	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-139.2688	0	-166.2586	0	1.1938	Si
197	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-139.2688	0	-166.2586	0	1.1938	Si
271	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-136.6073	0	-166.2586	0	1.2171	Si

Verifiche SLU EX flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
267	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 3	19.5	0	97.2138	0	4.9853	Si
242	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 3	19.5	0	97.2138	0	4.9853	Si
244	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 3	19.5	0	97.2138	0	4.9853	Si
219	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLU EX 3	19.5	0	97.2138	0	4.9853	Si
266	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	37.8381	0	195.2253	0	5.1595	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
244	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 5	14.9678	0	81.9614	0	5.4759	Si
219	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 7	14.9678	0	81.9614	0	5.4759	Si
242	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 11	14.9678	0	81.9614	0	5.4759	Si
267	X	0.5	0.4	0.000636	0.067	0.000636	0.067	SLD 9	14.9678	0	81.9614	0	5.4759	Si
241	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 11	29.1322	0	166.2586	0	5.707	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
197	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-93.0509	0	-3097	19920	15	Si
216	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-93.0509	0	-3097	19920	15	Si
289	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-93.0509	0	-3097	19920	15	Si
270	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-93.0509	0	-3097	19920	15	Si
271	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-91.2733	0	-3038	19920	15	Si

Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
197	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-93.0509	0	30896	360000	15	Si
270	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-93.0509	0	30896	360000	15	Si
216	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-93.0509	0	30896	360000	15	Si
289	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-93.0509	0	30896	360000	15	Si
271	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-91.2733	0	30305	360000	15	Si

Verifiche SLE fessurazione nei nodi

La piastra non presenta nodi con apertura delle fessure.

Platea a "Fondazione"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000
Calcestruzzo: C32/40 Rck 40000

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-0.831; 0.516; 0), direzione dell'asse X = (0.01; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 0.01; 0).
Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

Verifiche nei nodi

Verifiche SLU flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
2	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLU 8	-68.1172	0	-83.8971	0	1.2317	Si
25	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLU 8	-68.1172	0	-83.8971	0	1.2317	Si
75	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLU 8	-68.1172	0	-83.8971	0	1.2317	Si
98	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLU 8	-68.1172	0	-83.8971	0	1.2317	Si
48	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU 8	-134.4031	0	-166.2586	0	1.237	Si

Verifiche SLU EX flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
27	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-44.8308	0	-195.2253	0	4.3547	Si
48	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-44.8308	0	-195.2253	0	4.3547	Si
73	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-44.8308	0	-195.2253	0	4.3547	Si
52	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-44.8308	0	-195.2253	0	4.3547	Si
69	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLU EX 3	-44.2894	0	-195.2253	0	4.4079	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
52	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 7	-39.4881	0	-149.7861	0	3.7932	Si
73	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 11	-39.4881	0	-149.7861	0	3.7932	Si
27	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 5	-39.4881	0	-149.7861	0	3.7932	Si
48	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 9	-39.4881	0	-149.7861	0	3.7932	Si
45	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLD 9	-39.0082	0	-149.7861	0	3.8399	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
52	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-91.2282	0	-3037	19920	15	Si
27	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-91.2282	0	-3037	19920	15	Si
48	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-91.2282	0	-3037	19920	15	Si
73	X	1	0.4	0.001272	0.067	0.001272	0.067	SLE RA 2	-91.2282	0	-3037	19920	15	Si
2	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLE RA 2	-45.4714	0	-2932	19920	15	Si

Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
2	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLE RA 2	-45.4714	0	33204	360000	15	Si
25	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLE RA 2	-45.4714	0	33204	360000	15	Si
75	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLE RA 2	-45.4714	0	33204	360000	15	Si
98	Y	0.5	0.4	0.000636	0.049	0.000636	0.049	SLE RA 2	-45.4714	0	33204	360000	15	Si
73	Y	1	0.4	0.001272	0.049	0.001272	0.049	SLE RA 2	-86.0057	0	31401	360000	15	Si

Verifiche SLE fessurazione nei nodi

La piastra non presenta nodi con apertura delle fessure.

Verifiche geotecniche

Dati geometrici dell'impronta di calcolo

Forma dell'impronta di calcolo: rettangolare di area equivalente
Centro impronta, nel sistema globale: 8.4; 1.7; -0.4
Lato minore B dell'impronta: 2.4
Lato maggiore L dell'impronta: 18.4
Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 44.2

Verifica di scorrimento sul piano di posa

Coefficiente di sicurezza minimo per scorrimento 2.02

Comb.	Fh	Fv	Cnd	Ad	Phi	RPl	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
SLU EX 3	0	-5611.41	LT	0	20	0	1.1	1836.57	0	770315325053.9	Si
SLV FO 9	661.25	-4089.22	LT	0	20	0	1.1	1338.37	661.25	2.02	Si

Verifica di capacità portante sul piano di posa

Profondità massima del bulbo di rottura considerato: 2.07 m
Peso specifico efficace del terreno di progetto γs: 1800 daN/m3
Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLD: 0.013
Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLV: 0.027

Coefficiente di sicurezza minimo per portanza 1.88

ID	Comb.	Fx	Fy	Fz	Mx	My	ix	iy	ex	ey	B'	L'	Cnd	C	Phi	Qs	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
1	SLU 7	0	0	-5780.54	0	0	0	0	0	0	2.4	18.4	LT	16	30	0	2.3	18422.23	-5780.54	3.19	Si
2	SLV FO 9	94.83	-654.42	-4089.22	1497.5677	255.5294	0	-9	0.06	0.37	1.67	18.28	LT	16	30	0	2.3	7682.46	-4089.22	1.88	Si
3	SLD 7	-50.38	396.24	-4089.22	-946.5233	-135.7955	0	6	-0.03	-0.23	1.94	18.33	LT	16	30	0	2.3	11037.25	-4089.22	2.7	Si

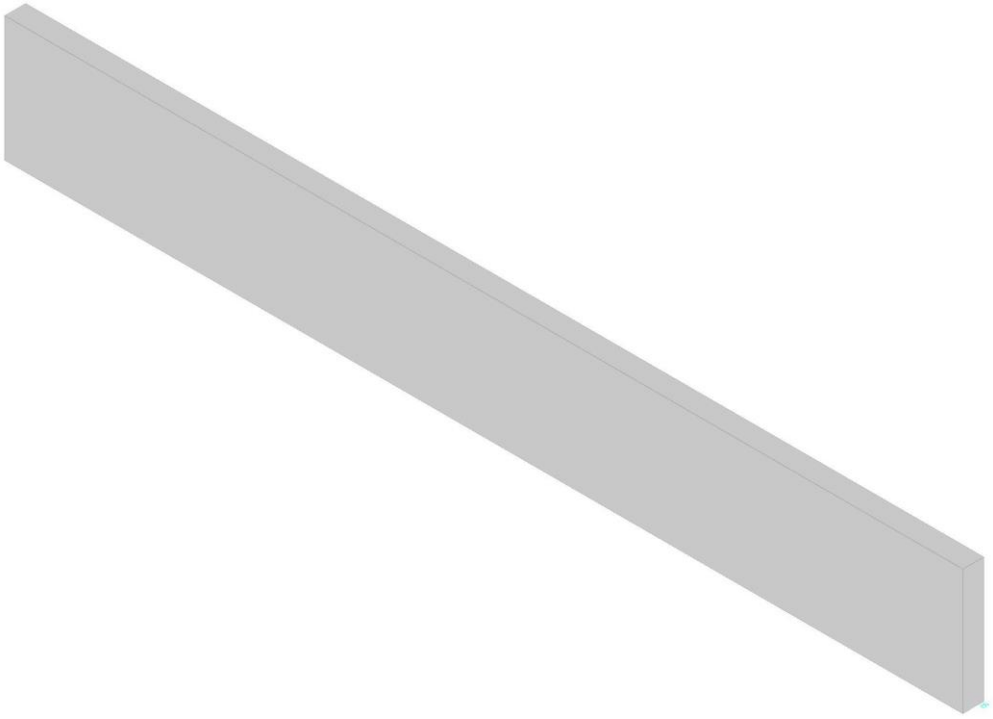
Verifiche geotecniche di capacità portante - fattori utilizzati nel calcolo di Rd

ID	N			S			D			I			B			G			P			E		
	Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	Ic	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
1	18	29	21	1.07	1.08	0.95	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
2	18	29	21	1.05	1.06	0.96	1	1	1	0.76	0.75	0.66	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.98	0.99	0.98
3	18	29	21	1.06	1.06	0.96	1	1	1	0.86	0.85	0.79	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	1	0.99

Parete Fondazione - Piano 1

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C32/40 Rck 400

Livelli significativi

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	0	0
L2	Piano 1	240	0

Verifiche nei nodi

Sezioni rettangolari

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
172 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
193 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
180 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
185 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
181 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
76 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
97 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
77 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
96 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
94 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
79 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
78 Prosp.A	Verticale	50	40	4.62	3.08	4.7	4.7
80 Prosp.A	Verticale	50	40	4.62	3.08	4.7	4.7
82 Prosp.A	Verticale	50	40	4.62	3.08	4.7	4.7
81 Prosp.A	Verticale	50	40	4.62	3.08	4.7	4.7
79 Prosp.A	Verticale	50	40	4.62	3.08	4.7	4.7
178 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
187 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1
179 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	6.1	6.1

Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
172 Prosp.A	Orizzontale	SLU 8	926526	-2500	1152536	-3110	1.2439	Si
193 Prosp.A	Orizzontale	SLU 8	926526	-2500	1152536	-3110	1.2439	Si
180 Prosp.A	Orizzontale	SLU 4	791996	-6533	1262294	-10413	1.5938	Si
185 Prosp.A	Orizzontale	SLU 4	791996	-6533	1262294	-10413	1.5938	Si
181 Prosp.A	Orizzontale	SLU 4	787882	-6290	1256659	-10033	1.595	Si

Verifiche a flessione SLU Ecc. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
76 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	277802	-13051	4149008	-194912	14.9351	Si
97 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	277802	-13051	4149008	-194912	14.9351	Si
77 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	271938	-13083	4293265	-206551	15.7876	Si
96 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	271938	-13083	4293265	-206551	15.7876	Si
94 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	272480	-13159	4316631	-208466	15.842	Si

Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
76 Prosp.A	Orizzontale	SLD 5	291454	-8237	1913833	-54086	6.5665	Si
97 Prosp.A	Orizzontale	SLD 9	291454	-8237	1913833	-54086	6.5665	Si
96 Prosp.A	Orizzontale	SLD 9	286369	-8178	1928190	-55066	6.7332	Si
77 Prosp.A	Orizzontale	SLD 5	286369	-8178	1928190	-55066	6.7332	Si
79 Prosp.A	Orizzontale	SLD 5	286312	-8233	1937881	-55726	6.7684	Si

Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
134 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 2	6739	-513	180560	16138	99032	0	16138	2.5	7.697	2.3949	Si
135 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 2	6739	-513	180560	16138	99032	0	16138	2.5	7.697	2.3949	Si
136 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 2	6705	-735	185986	16166	99061	0	16166	2.5	7.697	2.4112	Si
133 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU 2	6705	-735	185986	16166	99061	0	16166	2.5	7.697	2.4112	Si
172 Prosp.A	Verticale	35.3	100	Non necessaria	0	SLU 8	6947	-3082	702662	16927	103474	0	16927	2.5	7.697	2.4365	Si

Verifiche a taglio SLU Ecc. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
76 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-1671	-8949	214413	22292	149624	0	22292	2.5	7.697	13.3379	Si
97 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-1671	-8949	214413	22292	149624	0	22292	2.5	7.697	13.3379	Si
145 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-1671	-8976	80380	22295	149627	0	22295	2.5	7.697	13.3399	Si
124 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-1671	-8976	80380	22295	149627	0	22295	2.5	7.697	13.3399	Si
127 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLU EX 2	-1666	-9014	77917	22300	149632	0	22300	2.5	7.697	13.3851	Si

Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
124 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 5	-1341	-8218	184808	17118	100045	0	17118	2.5	7.697	12.7669	Si
145 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 9	-1341	-8218	184807	17118	100045	0	17118	2.5	7.697	12.7669	Si
76 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 5	-1341	-8237	291454	17120	100048	0	17120	2.5	7.697	12.7687	Si
97 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 9	-1341	-8237	291454	17120	100048	0	17120	2.5	7.697	12.7687	Si
96 Prosp.A	Orizzontale	33.9	100	Non necessaria	0	SLD 9	-1318	-8178	286369	17113	100040	0	17113	2.5	7.697	12.9839	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
78 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	244032	-117780	No	-73.8	199.2	15	2.6997	Si
80 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	229878	-119142	No	-73.5	199.2	15	2.7111	Si
82 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	224530	-119332	No	-73.2	199.2	15	2.7213	Si
81 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	224416	-119273	No	-73.2	199.2	15	2.7227	Si
79 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	226205	-118835	No	-73.1	199.2	15	2.726	Si

Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
193 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	622204	-1880	No	217.8	3600	15	16.5289	Si
172 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	622204	-1880	No	217.8	3600	15	16.5289	Si
178 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	547328	-5831	No	176.8	3600	15	20.3643	Si
187 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	547328	-5831	No	176.8	3600	15	20.3643	Si
179 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	542678	-5420	No	176.6	3600	15	20.3898	Si

Verifica diametro massimo D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Spessore	Φ	Φ max	Verifica
76 Prosp.A	Orizzontale	40	1.4	4	Si
176 Prosp.A	Orizzontale	40	1.4	4	Si
175 Prosp.A	Verticale	40	1.4	4	Si
175 Prosp.A	Orizzontale	40	1.4	4	Si
174 Prosp.A	Verticale	40	1.4	4	Si

Verifica passo massimo per verifica di duttilità D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Passo	Passo max.	Verifica
76 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si
176 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si
175 Prosp.A	Verticale	20	30	Si
175 Prosp.A	Orizzontale	20	30	Si
174 Prosp.A	Verticale	20	30	Si

Verifica area minima per verifica di duttilità D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Ac	As,eff	As,min	% min	Verifica
84 Prosp.A	Verticale	2000	6.16	4	0.2	Si
86 Prosp.A	Verticale	2000	6.16	4	0.2	Si
87 Prosp.A	Verticale	2000	6.16	4	0.2	Si
88 Prosp.A	Verticale	2000	6.16	4	0.2	Si
89 Prosp.A	Verticale	2000	6.16	4	0.2	Si

Verifiche generali

Verifica fyk minimo D.M. 17-01-18 §§7.4.2.2-11.3.2.1

fyk = 4500 >= 4500.

Verifica copriferro minimo Circolare 7 21-01-19 §C4.1.6.1.3

Elemento	fck	Classe esposizione	Copriferro	Copriferro min	Verifica
Parete C.A. a tronco Fondazione - Piano 1 fili 2-6	332	XC4	4	4	Si

Verifica Rck minimo D.M. 17-01-18 §7.4.2.1

Elemento	Rck	Rck min	Verifica
Parete C.A. a tronco Fondazione - Piano 1 fili 2-6	400	250	Si

Verifica numero di ganci D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Numero di ganci a mq = 9 >= 9.

Significato dei simboli utilizzati:

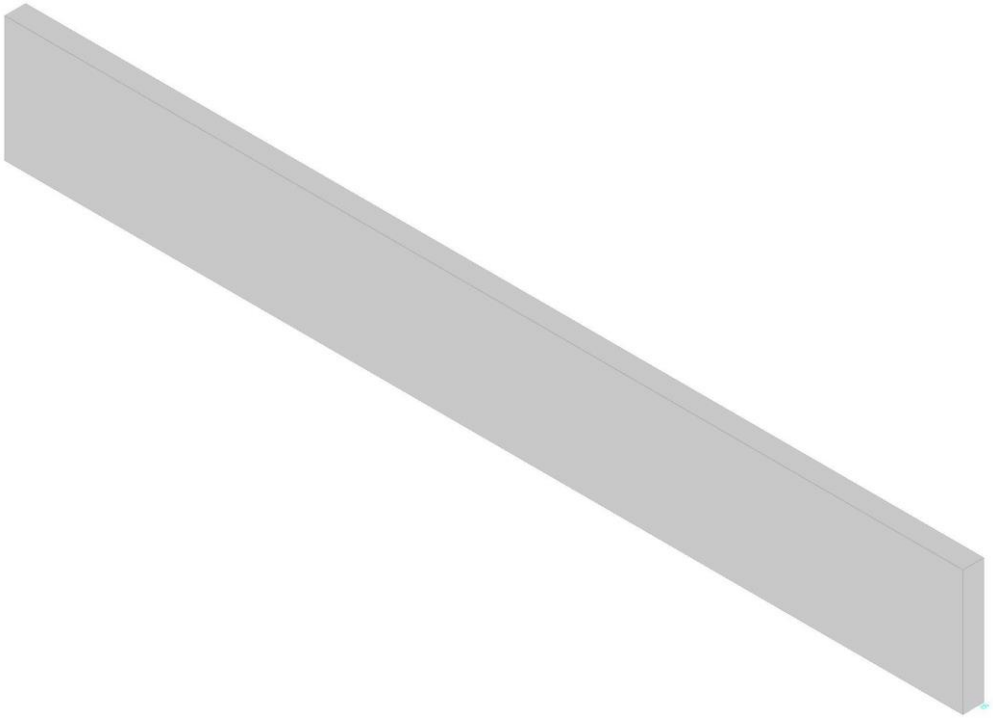
Le unità di misura elencate sono in [cm, daN, deg] ove non espressamente specificato.

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: *descrizione della sezione di verifica.*
Dir.: *direzione della sezione di verifica.*
Base: *base della sezione. [cm]*
Altezza: *altezza della sezione. [cm]*
As,sup: *area di acciaio efficace superiore. [cm]*
As,inf: *area di acciaio efficace inferiore. [cm]*
c,sup: *copriferro medio superiore. [cm]*
c,inf: *copriferro medio inferiore. [cm]*
Comb.: *combinazione di verifica.*
MEd: *momento agente. [daN*cm]*
NEd: *sforzo normale agente, positivo se di trazione. [daN]*
MRd: *momento resistente. [daN*cm]*
NRd: *sforzo normale resistente, positivo se di trazione. [daN]*
c.s.: *coefficiente di sicurezza.*
Verifica: *stato di verifica.*
d: *altezza utile. [cm]*
bw: *minima larghezza anima. [cm]*
Armatura a taglio: *necessità di armatura a taglio.*
Asw/s: *rapporto tra l'area dell'armatura trasversale e l'interasse tra due armature consecutive.*
VEd: *taglio agente. [daN]*
Vrd,c: *resistenza di calcolo a taglio per elementi privi di armature trasversali. [daN]*
Vrcd: *valore resistente di calcolo a taglio compressione del calcestruzzo d'anima. [daN]*
Vrsd: *valore resistente di calcolo a taglio trazione dell'armatura trasversale. [daN]*
VRd: *resistenza a taglio. [daN]*
cotg(θ): *cotangente dell'angolo dei puntoni rispetto all'asse.*
Asl: *area armatura longitudinale. [cm²]*
Sezione fessurata: *sezione fessurata.*
σc: *tensione del calcestruzzo. [daN/cm²]*
σc limite: *tensione limite del calcestruzzo. [daN/cm²]*
Es/Ec: *coefficiente di omogenizzazione.*
σf: *tensione dell'armatura. [daN/cm²]*
σf limite: *tensione limite dell'armatura. [daN/cm²]*
Spessore: *spessore della parete in corrispondenza della barra. [cm]*
Φ: *diametro barra. [cm]*
Φ max: *diametro massimo ammissibile. [cm]*
Passo: *passo massimo delle barre. [cm]*
Passo max.: *passo massimo delle barre ammissibile da norma. [cm]*
Ac: *area sezione. [cm²]*
As,eff: *area efficace delle barre presenti nella sezione. [cm²]*
As,min: *area minima richiesta. [cm²]*
% min: *percentuale minima di area da prevedere.*
Elemento: *descrizione dell'elemento di disegno.*
fck: *valore della resistenza caratteristica cilindrica del calcestruzzo. [daN/cm²]*
Classe esposizione: *classe di esposizione dell'elemento.*
Copriferro: *minimo valore di copriferro. [cm]*
Copriferro min: *minimo valore limite di Copriferro. [cm]*
Rck: *valore della resistenza caratteristica cubica del calcestruzzo. [daN/cm²]*
Rck min: *minimo valore limite di Rck. [daN/cm²]*

Parete Fondazione - Piano 1

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000
Calcestruzzo: C32/40 Rck 40000

Livelli significativi

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	0	0
L2	Piano 1	2.4	0

Verifiche nei nodi

Sezioni rettangolari

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
172 Prosp.A	Orizzontale	1	0.4	0.077	0.077	0.061	0.061
193 Prosp.A	Orizzontale	1	0.4	0.077	0.077	0.061	0.061
180 Prosp.A	Orizzontale	1	0.4	0.077	0.077	0.061	0.061
185 Prosp.A	Orizzontale	1	0.4	0.077	0.077	0.061	0.061
181 Prosp.A	Orizzontale	1	0.4	0.077	0.077	0.061	0.061
76 Prosp.A	Orizzontale	1	0.4	0.077	0.077	0.061	0.061
97 Prosp.A	Orizzontale	1	0.4	0.077	0.077	0.061	0.061
77 Prosp.A	Orizzontale	1	0.4	0.077	0.077	0.061	0.061
96 Prosp.A	Orizzontale	1	0.4	0.077	0.077	0.061	0.061
94 Prosp.A	Orizzontale	1	0.4	0.077	0.077	0.061	0.061
79 Prosp.A	Orizzontale	1	0.4	0.077	0.077	0.061	0.061
78 Prosp.A	Verticale	0.5	0.4	0.0462	0.0308	0.047	0.047
80 Prosp.A	Verticale	0.5	0.4	0.0462	0.0308	0.047	0.047
82 Prosp.A	Verticale	0.5	0.4	0.0462	0.0308	0.047	0.047
81 Prosp.A	Verticale	0.5	0.4	0.0462	0.0308	0.047	0.047
79 Prosp.A	Verticale	0.5	0.4	0.0462	0.0308	0.047	0.047
178 Prosp.A	Orizzontale	1	0.4	0.077	0.077	0.061	0.061
187 Prosp.A	Orizzontale	1	0.4	0.077	0.077	0.061	0.061
179 Prosp.A	Orizzontale	1	0.4	0.077	0.077	0.061	0.061

Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
172 Prosp.A	Orizzontale	SLU 8	92.6526	-25	115.2536	-31.1	1.2439	Si
193 Prosp.A	Orizzontale	SLU 8	92.6526	-25	115.2536	-31.1	1.2439	Si
180 Prosp.A	Orizzontale	SLU 4	79.1996	-65.33	126.2294	-104.13	1.5938	Si
185 Prosp.A	Orizzontale	SLU 4	79.1996	-65.33	126.2294	-104.13	1.5938	Si
181 Prosp.A	Orizzontale	SLU 4	78.7882	-62.9	125.6659	-100.33	1.595	Si

Verifiche a flessione SLU Ecc. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
76 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	27.7802	-130.51	414.9008	-1949.12	14.9351	Si
97 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	27.7802	-130.51	414.9008	-1949.12	14.9351	Si
77 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	27.1938	-130.83	429.3265	-2065.51	15.7876	Si
96 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	27.1938	-130.83	429.3265	-2065.51	15.7876	Si
94 Prosp.A	Orizzontale	SLU EX 3	27.248	-131.59	431.6631	-2084.66	15.842	Si

Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
76 Prosp.A	Orizzontale	SLD 5	29.1454	-82.37	191.3833	-540.86	6.5665	Si
97 Prosp.A	Orizzontale	SLD 9	29.1454	-82.37	191.3833	-540.86	6.5665	Si
96 Prosp.A	Orizzontale	SLD 9	28.6369	-81.78	192.819	-550.66	6.7332	Si
77 Prosp.A	Orizzontale	SLD 5	28.6369	-81.78	192.819	-550.66	6.7332	Si
79 Prosp.A	Orizzontale	SLD 5	28.6312	-82.33	193.7881	-557.26	6.7684	Si

Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
134 Prosp.A	Orizzontale	0.339	1	Non necessaria	0	SLU 2	67.39	-5.13	18.056	161.38	990.32	0	161.38	2.5	0.0007697	2.3949	Si
135 Prosp.A	Orizzontale	0.339	1	Non necessaria	0	SLU 2	67.39	-5.13	18.056	161.38	990.32	0	161.38	2.5	0.0007697	2.3949	Si
136 Prosp.A	Orizzontale	0.339	1	Non necessaria	0	SLU 2	67.05	-7.35	18.5986	161.66	990.61	0	161.66	2.5	0.0007697	2.4112	Si
133 Prosp.A	Orizzontale	0.339	1	Non necessaria	0	SLU 2	67.05	-7.35	18.5986	161.66	990.61	0	161.66	2.5	0.0007697	2.4112	Si
172 Prosp.A	Verticale	0.353	1	Non necessaria	0	SLU 8	69.47	-30.82	70.2662	169.27	1034.74	0	169.27	2.5	0.0007697	2.4365	Si

Verifiche a taglio SLU Ecc. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
76 Prosp.A	Orizzontale	0.339	1	Non necessaria	0	SLU EX 2	-16.71	-89.49	21.4413	222.92	1496.24	0	222.92	2.5	0.0007697	13.3379	Si
97 Prosp.A	Orizzontale	0.339	1	Non necessaria	0	SLU EX 2	-16.71	-89.49	21.4413	222.92	1496.24	0	222.92	2.5	0.0007697	13.3379	Si
145 Prosp.A	Orizzontale	0.339	1	Non necessaria	0	SLU EX 2	-16.71	-89.76	8.038	222.95	1496.27	0	222.95	2.5	0.0007697	13.3399	Si
124 Prosp.A	Orizzontale	0.339	1	Non necessaria	0	SLU EX 2	-16.71	-89.76	8.038	222.95	1496.27	0	222.95	2.5	0.0007697	13.3399	Si
127 Prosp.A	Orizzontale	0.339	1	Non necessaria	0	SLU EX 2	-16.66	-90.14	7.7917	223	1496.32	0	223	2.5	0.0007697	13.3851	Si

Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
124 Prosp.A	Orizzontale	0.339	1	Non necessaria	0	SLD 5	-13.41	-82.18	18.4808	171.18	1000.45	0	171.18	2.5	0.0007697	12.7669	Si
145 Prosp.A	Orizzontale	0.339	1	Non necessaria	0	SLD 9	-13.41	-82.18	18.4807	171.18	1000.45	0	171.18	2.5	0.0007697	12.7669	Si
76 Prosp.A	Orizzontale	0.339	1	Non necessaria	0	SLD 5	-13.41	-82.37	29.1454	171.2	1000.48	0	171.2	2.5	0.0007697	12.7687	Si
97 Prosp.A	Orizzontale	0.339	1	Non necessaria	0	SLD 9	-13.41	-82.37	29.1454	171.2	1000.48	0	171.2	2.5	0.0007697	12.7687	Si
96 Prosp.A	Orizzontale	0.339	1	Non necessaria	0	SLD 9	-13.18	-81.78	28.6369	171.13	1000.4	0	171.13	2.5	0.0007697	12.9839	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
78 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	24.4032	-1177.8	No	-7379	19920	15	2.6997	Si
80 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	22.9878	-1191.42	No	-7347	19920	15	2.7111	Si
82 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	22.453	-1193.32	No	-7320	19920	15	2.7213	Si
81 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	22.4416	-1192.73	No	-7316	19920	15	2.7227	Si
79 Prosp.A	Verticale	SLE RA 2	22.6205	-1188.35	No	-7307	19920	15	2.726	Si

Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
193 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	62.2204	-18.8	No	21780	360000	15	16.5289	Si
172 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	62.2204	-18.8	No	21780	360000	15	16.5289	Si
178 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	54.7328	-58.31	No	17678	360000	15	20.3643	Si
187 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	54.7328	-58.31	No	17678	360000	15	20.3643	Si
179 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 2	54.2678	-54.2	No	17656	360000	15	20.3898	Si

Verifica diametro massimo D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Spessore	Φ	Φ max	Verifica
76 Prosp.A	Orizzontale	0.4	0.014	0.04	Si
176 Prosp.A	Orizzontale	0.4	0.014	0.04	Si
175 Prosp.A	Verticale	0.4	0.014	0.04	Si
175 Prosp.A	Orizzontale	0.4	0.014	0.04	Si
174 Prosp.A	Verticale	0.4	0.014	0.04	Si

Verifica passo massimo per verifica di duttilità D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Passo	Passo max.	Verifica
76 Prosp.A	Orizzontale	0.2	0.3	Si
176 Prosp.A	Orizzontale	0.2	0.3	Si
175 Prosp.A	Verticale	0.2	0.3	Si
175 Prosp.A	Orizzontale	0.2	0.3	Si
174 Prosp.A	Verticale	0.2	0.3	Si

Verifica area minima per verifica di duttilità D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Descrizione	Dir.	Ac	As,eff	As,min	% min	Verifica
84 Prosp.A	Verticale	0.2	0.000616	0.0004	0.2	Si
86 Prosp.A	Verticale	0.2	0.000616	0.0004	0.2	Si
87 Prosp.A	Verticale	0.2	0.000616	0.0004	0.2	Si
88 Prosp.A	Verticale	0.2	0.000616	0.0004	0.2	Si
89 Prosp.A	Verticale	0.2	0.000616	0.0004	0.2	Si

Verifiche generali

Verifica fyk minimo D.M. 17-01-18 §§7.4.2.2-11.3.2.1

fyk = 450000 >= 450000.

Verifica copriferro minimo Circolare 7 21-01-19 §C4.1.6.1.3

Elemento	fck	Classe esposizione	Copriferro	Copriferro min	Verifica
Parete C.A. a tronco Fondazione - Piano 1 fili 2-6	33200	XC4	0.04	0.04	Si

Verifica Rck minimo D.M. 17-01-18 §7.4.2.1

Elemento	Rck	Rck min	Verifica
Parete C.A. a tronco Fondazione - Piano 1 fili 2-6	40000	25000	Si

Verifica numero di ganci D.M. 17-01-18 §7.4.6.2.4

Numero di ganci a mq = 9 >= 9.

Significato dei simboli utilizzati:

Le unità di misura elencate sono in [m, kN, deg] ove non espressamente specificato.

Descrizione breve: *nome sintetico assegnato al livello.*
Descrizione: *nome assegnato al livello.*
Quota: *quota superiore espressa nel sistema di riferimento assoluto. [m]*
Spessore: *spessore del livello. [m]*
Descrizione: *descrizione della sezione di verifica.*
Dir.: *direzione della sezione di verifica.*
Base: *base della sezione. [m]*
Altezza: *altezza della sezione. [m]*
As,sup: *area di acciaio efficace superiore. [m]*
As,inf: *area di acciaio efficace inferiore. [m]*
c,sup: *copriferro medio superiore. [m]*
c,inf: *copriferro medio inferiore. [m]*
Comb.: *combinazione di verifica.*
MEd: *momento agente. [kN*m]*
NEd: *sforzo normale agente, positivo se di trazione. [kN]*
MRd: *momento resistente. [kN*m]*
NRd: *sforzo normale resistente, positivo se di trazione. [kN]*
c.s.: *coefficiente di sicurezza.*
Verifica: *stato di verifica.*
d: *altezza utile. [m]*
bw: *minima larghezza anima. [m]*
Armatura a taglio: *necessità di armatura a taglio.*
Asw/s: *rapporto tra l'area dell'armatura trasversale e l'interasse tra due armature consecutive.*
VEd: *taglio agente. [kN]*
Vrd,c: *resistenza di calcolo a taglio per elementi privi di armature trasversali. [kN]*
Vrcd: *valore resistente di calcolo a taglio compressione del calcestruzzo d'anima. [kN]*
Vrsd: *valore resistente di calcolo a taglio trazione dell'armatura trasversale. [kN]*
VRd: *resistenza a taglio. [kN]*
cotg(θ): *cotangente dell'angolo dei puntoni rispetto all'asse.*
Asl: *area armatura longitudinale. [m²]*
Sezione fessurata: *sezione fessurata.*
σc: *tensione del calcestruzzo. [kN/m²]*
σc limite: *tensione limite del calcestruzzo. [kN/m²]*
Es/Ec: *coefficiente di omogenizzazione.*
σf: *tensione dell'armatura. [kN/m²]*
σf limite: *tensione limite dell'armatura. [kN/m²]*
Spessore: *spessore della parete in corrispondenza della barra. [m]*
Φ: *diametro barra. [m]*
Φ max: *diametro massimo ammissibile. [m]*
Passo: *passo massimo delle barre. [m]*
Passo max.: *passo massimo delle barre ammissibile da norma. [m]*
Ac: *area sezione. [m²]*
As,eff: *area efficace delle barre presenti nella sezione. [m²]*
As,min: *area minima richiesta. [m²]*
% min: *percentuale minima di area da prevedere.*
Elemento: *descrizione dell'elemento di disegno.*
fck: *valore della resistenza caratteristica cilindrica del calcestruzzo. [kN/m²]*
Classe esposizione: *classe di esposizione dell'elemento.*
Copriferro: *minimo valore di copriferro. [m]*
Copriferro min: *minimo valore limite di Copriferro. [m]*
Rck: *valore della resistenza caratteristica cubica del calcestruzzo. [kN/m²]*
Rck min: *minimo valore limite di Rck. [kN/m²]*