

CUP:E97B15000170005 PIANO DEGLI INTERVENTI
DELL'ACQUEDOTTO PUGLIESE S.p.A.
2016 - 2019

PROGETTO DEFINITIVO
ACQUEDOTTO DEL FORTORE, LOCONO ED OFANTO - OPERE DI
INTERCONNESSIONE - II LOTTO: CONDOTTA DALL'OPERA DI
DISCONNESSIONE DI CANOSA AL SERBATOIO DI FOGGIA

Il Responsabile del Procedimento
ing. Massimo Pellegrini
PROGETTAZIONE
Progettisti
ing. Rosario ESPOSITO (Responsabile del progetto)

ing. Tommaso DI LEBBA
ing. Michelangelo GUASTAMACCHIA

ing. M. Alessandro SALIOLA

geom. Giuseppe VALENTINO

ing. Roberto LAVOPA

ing. Antonio DISCIPLO

Collaborazione alla progettazione

geom. Pietro SIMONE

Il Responsabile Ingegneria di Progettazione
ing. Massimo PELLEGRINI



acquedotto pugliese
l'acqua, bene comune

Direzione Ingegneria

Il Direttore
ing. Andrea VOLPE

Elaborato

D.3.5

Tabulati di calcolo:
Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Codice Intervento P1292

Codice SAP: 21/16650

Prot. N. 45215

Data 14/07/2020

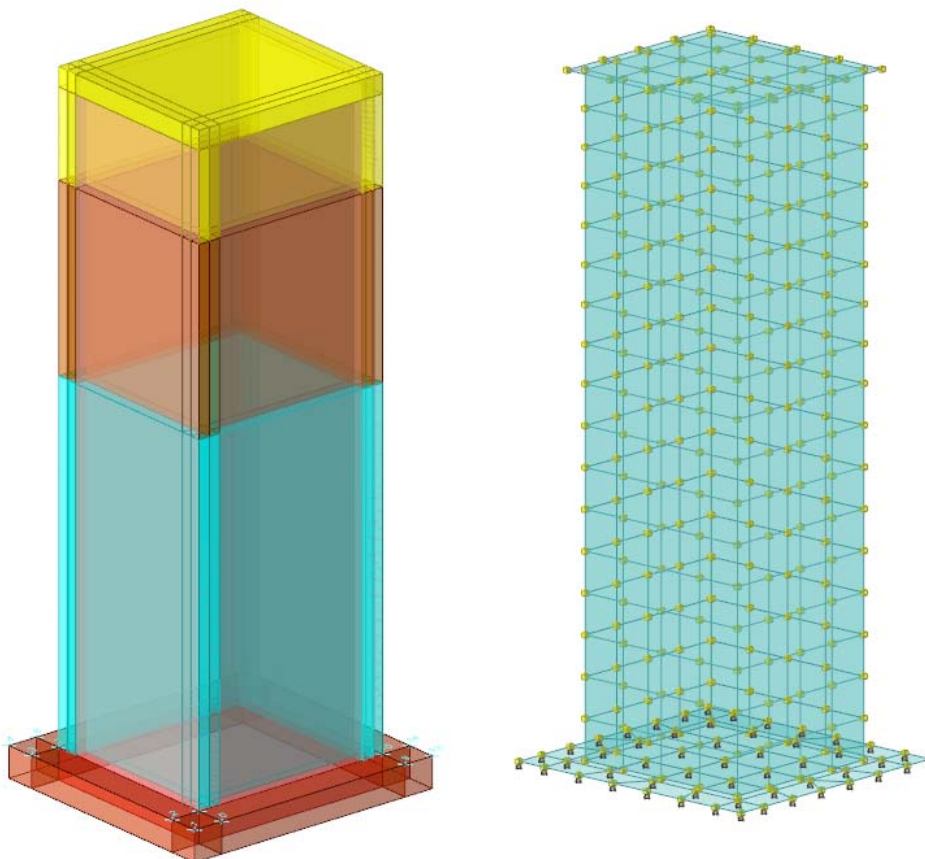
Scala: -

N. Rev.	Data	Descrizione	Disegnato	Controllato	Approvato
00	OTT. 2020	Emesso per Progetto definitivo	-	-	-

Sommar

Sommario	1
1 Materiali c.a.	3
2 Armature	3
3 Preferenze commessa	4
3.1 Preferenze di analisi	4
3.2 Torsione accidentale NTC 08/NTC 18	5
3.3 Preferenze di verifica	5
3.3.1 Normativa di verifica in uso	5
3.3.2 Normativa di verifica C.A.	5
3.3.3 Normativa di verifica legno	5
3.3.4 Normativa di verifica acciaio	5
3.4 Preferenze FEM	6
3.5 Moltiplicatori inerziali	6
3.6 Preferenze di analisi carichi superficiali	6
3.7 Preferenze del suolo	6
3.8 Preferenze progetto muratura	7
4 Azioni e carichi	7
4.1 Azione del vento	7
4.2 Azione della neve	7
Copertura ad una falda D.M. 17-01-18 §3.4.3.2	7
4.3 Condizioni elementari di carico	8
4.4 Combinazioni di carico	9
4.5 Definizioni di carichi superficiali	18
4.6 Definizioni di carichi potenziali	18
5 Quote	19
5.1 Livelli	19
5.2 Tronchi	19
6 Fili fissi	19
6.1 Fili fissi di piano	19
7 Piastre C.A.	19
7.1 Piastre C.A. di piano	19
8 Pareti C.A.	20
9 Accelerazioni spettrali	21
10 Sollecitazioni	29
10.1 Sollecitazioni gusci	29
10.1.1 Convenzioni di segno gusci	29
10.1.2 Sollecitazioni estreme gusci	31
10.1.3 Sollecitazioni estreme gusci non verticali	32
10.1.4 Sollecitazioni estreme gusci verticali	33
11 Pressioni sul terreno	35
11.1 Pressioni massime sul terreno	35
12 Spostamenti di interpiano estremi	35
13 Equilibrio globale forze	41
14 Risposta di spettro	42
15 Annotazioni solutore	43
16 Statistiche soluzione	43
17 Verifica effetti secondo ordine	43
18 Verifica deformabilità torsionale struttura	44
19 Tagli ai livelli	44
20 Risposta modale	60
21 Verifiche	61
21.1 Verifiche pareti C.A.	61
Parete Fondazione - Copertura - Lato corto	62
Caratteristiche dei materiali	62
Livelli significativi	62
Verifiche nei nodi	62
Sezioni rettangolari	62
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2	63
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2	63
Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	63
Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	63
Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1	63
Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2	63
Verifiche generali	63
Verifica del nucleo N1	63
Posizione delle sezioni di verifica	63
Sezioni lorde	63
Ritegni all'instabilità	64
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1	64
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1	64
Verifiche a taglio non dissipativa SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	64
Verifiche a taglio non dissipativa SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	64
Verifiche ad instabilità deviata SLU EN1992-1-1:2008 §5.8.8	64
Verifiche ad instabilità deviata SLD Resistenza EN1992-1-1:2008 §5.8.8	65
Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1	65
Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2	65
Verifiche SLE fessurazione	65
Parete Fondazione - Copertura - Lato lungo	65

Caratteristiche dei materiali	66
Livelli significativi	66
Verifiche nei nodi	66
Sezioni rettangolari	66
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2	67
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2	67
Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	67
Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	67
Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1	67
Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2	67
Verifiche generali	67
Verifica del nucleo N1	67
Posizione delle sezioni di verifica	67
Sezioni lorde	67
Ritegni all'instabilità	68
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1	68
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1	68
Verifiche a taglio non dissipativa SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	68
Verifiche a taglio non dissipativa SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	68
Verifiche ad instabilità deviata SLU EN1992-1-1:2008 §5.8.8	68
Verifiche ad instabilità deviata SLD Resistenza EN1992-1-1:2008 §5.8.8	68
Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1	69
Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2	69
Verifiche SLE fessurazione	69
21.2 Verifiche piastre C.A.	69
Piastra a "Copertura"	69
Caratteristiche dei materiali	70
Sistema di riferimento e direzioni di armatura	70
Verifiche nei nodi	70
Verifiche SLU flessione nei nodi	70
Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi	70
Verifiche SLU taglio nei nodi	70
Verifiche SLD Resistenza taglio nei nodi	70
Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi	70
Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi	71
Verifiche SLE fessurazione nei nodi	71
Platea a "Fondazione"	71
Caratteristiche dei materiali	71
Sistema di riferimento e direzioni di armatura	71
Verifiche nei nodi	71
Verifiche SLU flessione nei nodi	71
Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi	71
Verifiche SLU taglio nei nodi	72
Verifiche SLD Resistenza taglio nei nodi	72
Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi	72
Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi	72
Verifiche SLE fessurazione nei nodi	72



Modello strutturale (solido e f.e.m.)

1 Materiali c.a.

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Rck: resistenza caratteristica cubica; valore medio nel caso di edificio esistente. [daN/cm²]

E: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [daN/cm²]

G: modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste e di elementi guscio a comportamento ortotropo. [daN/cm²]

v: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.

γ: peso specifico del materiale. [daN/cm³]

α: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C⁻¹]

Descrizione	Rck	E	G	v	γ	α
c35/45	450	346255	Default (157388.57)	0.1	0.0025	0.00001

2 Armature

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

fyk: resistenza caratteristica. [daN/cm²]

σ_{amm.}: tensione ammissibile. [daN/cm²]

Tipo: tipo di barra.

E: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [daN/cm²]

γ: peso specifico del materiale. [daN/cm³]

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	σ _{amm.}	Tipo	E	γ	v	α	Livello di conoscenza
B450C	4500	2550	Aderenza migliorata	2060000	0.00785	0.3	0.000012	Nuovo

3 Preferenze commessa

3.1 Preferenze di analisi

Metodo di analisi	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)	
Tipo di costruzione	3 - Costruzioni con livelli di prestazioni elevati	
Vn	100	
Classe d'uso	IV	
Vr	200	
Tipo di analisi	Lineare dinamica	
Considera sisma Z	Solo se $Ag \geq 0.15 g$, conformemente a §3.2.3.1	
Località	Barletta-andria-trani, Canosa Di Puglia; Latitudine ED50 41,2464° (41° 14' 47''); Longitudine ED50 16,0559° (16° 3' 21''); Altitudine s.l.m. 89,29 m.	
Categoria del suolo	C - Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti	
Categoria topografica	T1 - Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$	
Ss orizzontale SLO	1.5	
Tb orizzontale SLO	0.171	[s]
Tc orizzontale SLO	0.514	[s]
Td orizzontale SLO	1.952	[s]
Ss orizzontale SLD	1.5	
Tb orizzontale SLD	0.177	[s]
Tc orizzontale SLD	0.53	[s]
Td orizzontale SLD	2.066	[s]
Ss orizzontale SLV	1.2205	
Tb orizzontale SLV	0.195	[s]
Tc orizzontale SLV	0.585	[s]
Td orizzontale SLV	2.978	[s]
Ss verticale	1	
Tb verticale	0.05	[s]
Tc verticale	0.15	[s]
Td verticale	1	[s]
St	1	
PVr SLO (%)	81	
Tr SLO	120.43	
Ag/g SLO	0.088	
Fo SLO	2.474	
Tc* SLO	0.345	[s]
PVr SLD (%)	63	
Tr SLD	201	
Ag/g SLD	0.1165	
Fo SLD	2.459	
Tc* SLD	0.36	[s]
PVr SLV (%)	10	
Tr SLV	1898.24	
Ag/g SLV	0.3444	
Fo SLV	2.321	
Tc* SLV	0.418	[s]
Smorzamento viscoso (%)	5	
Classe di duttilità	Non dissipativa	
Rotazione del sisma	0	[deg]
Quota dello '0' sismico	-696	[cm]
Regolarità in pianta	Si	
Regolarità in elevazione	Si	
Edificio C.A.	Si	
Edificio esistente	No	
Altezza costruzione	836	[cm]
C1	0.05	
T1,x	0.24582	[s]
T1,y	0.24582	[s]
T1,z	0.12049	[s]
λ SLO,x	0.85	
λ SLO,y	0.85	
λ SLD,x	0.85	
λ SLD,y	0.85	
λ SLV,x	0.85	
λ SLV,y	0.85	
λ z	1	
Numero modi	15	
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 SLD Z	1	
Fattore di comportamento per sisma SLV X	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLV Y	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLV Z	1	
Coefficiente di sicurezza per carico limite (fondazioni superficiali)	2.3	
Coefficiente di sicurezza per scorrimento (fondazioni superficiali)	1.1	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, punta	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, punta	1.35	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, punta	1.35	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza trasversale pali	1.3	
Fattore di correlazione resistenza caratteristica dei pali in base alle verticali indagate	1.7	

3.2 Torsione accidentale NTC 08/NTC 18

Quota: Livello o falda a cui si riferisce l'eccentricità.

Eccentricità X: Eccentricità X per sisma Y attribuita alla quota. [cm]

Eccentricità Y: Eccentricità Y per sisma X attribuita alla quota. [cm]

Quota	Eccentricità X	Eccentricità Y
Fondazione	14	13
Falda	0	0
Piano campagna	0	0
Copertura	14	13

3.3 Preferenze di verifica

3.3.1 Normativa di verifica in uso

Norma di verifica

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

Cemento armato

Preferenze comuni di verifica C.A. D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

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.)

3.3.2 Normativa di verifica C.A.

γ_s (fattore di sicurezza parziale per l'acciaio)

1.15

γ_c (fattore di sicurezza parziale per il calcestruzzo)

1.5

Limite σ/f_{ck} in combinazione rara

0.6

Limite σ/f_{ck} in combinazione quasi permanente

0.45

Limite σ/f_{yk} in combinazione rara

0.8

Coefficiente di riduzione della τ per cattiva aderenza

0.7

Dimensione limite fessure w1 §4.1.2.2.4

0.02

[cm]

Dimensione limite fessure w2 §4.1.2.2.4

0.03

[cm]

Dimensione limite fessure w3 §4.1.2.2.4

0.04

[cm]

Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q

No

Copriferro secondo EC2

Si

acc elementi nuovi nelle combinazioni sismiche

0.85

acc elementi esistenti

0.85

3.3.3 Normativa di verifica legno

γ combinazioni fondamentali massiccio

1.5

γ combinazioni fondamentali lamellare

1.45

γ combinazioni fondamentali unioni

1.5

γ combinazioni eccezionali

1

γ combinazioni esercizio

1

Kmod durata istantaneo, classe 1

1.1

Kmod durata istantaneo, classe 2

1.1

Kmod durata istantaneo, classe 3

0.9

Kmod durata breve, classe 1

0.9

Kmod durata breve, classe 2

0.9

Kmod durata breve, classe 3

0.7

Kmod durata media, classe 1

0.8

Kmod durata media, classe 2

0.8

Kmod durata media, classe 3

0.65

Kmod durata lunga, classe 1

0.7

Kmod durata lunga, classe 2

0.7

Kmod durata lunga, classe 3

0.55

Kmod durata permanente, classe 1

0.6

Kmod durata permanente, classe 2

0.6

Kmod durata permanente, classe 3

0.5

Kdef classe 1

0.6

Kdef classe 2

0.8

Kdef classe 3

2

3.3.4 Normativa di verifica acciaio

γ_{m0}

1.05

γ_{m1}

1.05

γ_{m2}

1.25

Coefficiente riduttivo per effetto vettoriale

0.7

Calcolo coefficienti C1, C2, C3 per Mcr

automatico

Coefficienti α , β per flessione deviata

unitari

Verifica semplificata conservativa

si

L/e0 iniziale per profili accoppiati compressi

500

Metodo semplificato formula (4.2.82)

si

Escludi 6.2.6.7 e 6.2.6.8 in 7.5.4.3 e 7.5.4.5

si

Applica Nota 1 del prospetto 6.2

si

Riduzione f_y per tubi tondi di classe 4

no

Effettua la verifica secondo 6.2.8 con irrigidimenti superiori (piastra di base)

si

Limite spostamento relativo interpiano e monopiano colonne

0.00333

Limite spostamento relativo complessivo multipiano colonne

0.002

Considera taglio resistente estremità sagomati

no

Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q

no

3.4 Preferenze FEM

Dimensione massima ottimale mesh pareti (default)	50	[cm]
Dimensione massima ottimale mesh piastre (default)	50	[cm]
Tipo di mesh dei gusci (default)	Quadrilateri o triangoli	
Tipo di mesh imposta ai gusci	Specifico dell'elemento	
Metodo P-Delta	non utilizzato	
Analisi buckling	non utilizzata	
Rapporto spessore flessionale/membranale gusci muratura verticali	0.2	
Spessori membranale e flessionale pareti XLAM da sole tavole verticali	No	
Moltiplicatore rigidità connettori pannelli pareti legno a diaframma	1	
Tolleranza di parallelismo	4.99	[deg]
Tolleranza di unicità punti	10	[cm]
Tolleranza generazione nodi di aste	1	[cm]
Tolleranza di parallelismo in suddivisione aste	4.99	[deg]
Tolleranza generazione nodi di gusci	4	[cm]
Tolleranza eccentricità carichi concentrati	100	[cm]
Considera 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 rigidità molla torsionale applicata ad aste di fondazione	1	
Modello trave su suolo alla Winkler nel caso di modellazione lineare	Equilibrio elastico	

3.5 Moltiplicatori inerziali

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

J2: moltiplicatore inerziale di J2. Il valore è adimensionale.

J3: moltiplicatore inerziale di J3. Il valore è adimensionale.

Jt: moltiplicatore inerziale di Jt. Il valore è adimensionale.

A: moltiplicatore dell'area della sezione. Il valore è adimensionale.

A2: moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 2. Il valore è adimensionale.

A3: moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 3. Il valore è adimensionale.

Conci rigidi: fattore di riduzione dei tronchi rigidi. Il valore è adimensionale.

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

3.6 Preferenze di analisi carichi superficiali

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

3.7 Preferenze del suolo

Fondazioni non modellate e struttura bloccata alla base	no	
Fondazioni bloccate orizzontalmente	no	
Considera peso sismico delle fondazioni	si	
Fondazioni superficiali e profonde su suolo elastoplastico	no	
Coefficiente di sottofondo verticale per fondazioni superficiali (default)	3	[daN/cm ³]
Rapporto di coefficiente sottofondo orizzontale/verticale	0.5	
Pressione verticale limite sul terreno per abbassamento (default)	10	[daN/cm ²]
Pressione verticale limite sul terreno per innalzamento (default)	0.001	[daN/cm ²]
Metodo di calcolo della K verticale	Vesic	
Metodo di calcolo della portanza e della pressione limite	Hansen	
Terreno laterale di riporto da piano posa fondazioni (default)	Terreno di riporto	
Dimensione massima della discretizzazione del palo (default)	200	[cm]
Moltiplicatore coesione per pressione orizzontale limite nei pali	1	
Moltiplicatore spinta passiva per pressione orizzontale pali	1	
K punta palo (default)	4	[daN/cm ³]
Pressione limite punta palo (default)	10	[daN/cm ²]
Pressione per verifica schiacciamento fondazioni superficiali	10	[daN/cm ²]
Calcola cedimenti fondazioni superficiali	si	
Spessore massimo strato	100	[cm]
Profondità massima	3000	[cm]
Cedimento assoluto ammissibile	5	[cm]
Cedimento differenziale ammissibile	5	[cm]

Cedimento relativo ammissibile	5	[cm]
Rapporto di inflessione F/L ammissibile	0.003333	
Rotazione rigida ammissibile	0.191	[deg]
Rotazione assoluta ammissibile	0.191	[deg]
Distorsione positiva ammissibile	0.191	[deg]
Distorsione negativa ammissibile	0.095	[deg]
Considera fondazioni compensate	no	
Coefficiente di riduzione della a Max attesa	0.28	
Condizione per la valutazione della spinta su pareti	Lungo termine	
Considera l'azione sismica del terreno anche su pareti sotto lo zero sismico	no	
Calcola cedimenti teorici pali	no	
Considera accorciamento del palo	si	
Distanza influenza cedimento palo	1000	[cm]
Distribuzione attrito laterale	Attrito laterale uniforme	
Ripartizione del carico	Ripartizione come da modello FEM	
Scelta terreno laterale	Media pesata degli strati coinvolti	
Scelta terreno punta	Media pesata degli strati coinvolti	
Cedimento assoluto ammissibile	5	[cm]
Cedimento medio ammissibile	5	[cm]
Cedimento differenziale ammissibile	5	[cm]
Rotazione rigida ammissibile	0.191	[deg]
Trascura la coesione efficace in verifica allo scorrimento	si	
Considera inclinazione spinta del terreno contro pareti	si	
Esegui verifica a liquefazione	no	
Metodo di verifica liquefazione	Seed-Idriss (1982)	
Coeff. di sicurezza minimo a liquefazione	1.3	
Magnitudo scaling factor per liquefazione	1	

3.8 Preferenze progetto muratura

Forza minima aggancio al piano (default)	0	[daN/cm]
Denominatore per momento ortogonale (default)	8	
Minima resistenza trazione travi (default)	30000	[daN]
Angolo cuneo verifica ribaltamento (default)	30	[deg]
Considera $d = 0.8 * h$ nei maschi senza fibre compresse	No	
Verifica pressoflessione deviata	No	
Considera effetto piastra in presenza di irrigidimenti	Si	
N = 0 per verifica fessurazione diagonale elementi esistenti in D.M. 17-01-2018	No	
Resistenza a pressoflessione FRCM	Secondo CNR-DT 215	
Considera rinforzi FRP/FRCM anche per combinazioni non sismiche	No	

4 Azioni e carichi

4.1 Azione del vento

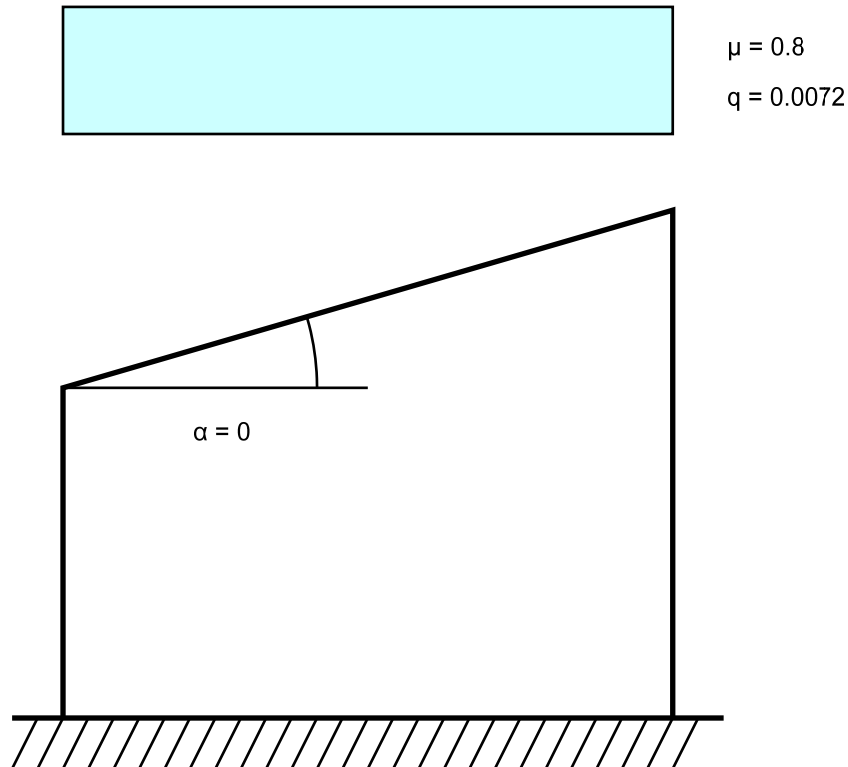
Zona	Zona 3	
Rugosità	Aree urbane in cui almeno il 15% della superficie sia coperto da edifici la cui altezza media superi i 15m	
Categoria esposizione	V	
Vb	2700	[cm/s]
Tr	50	[cm/s]
Ct	1	[cm/s]
qr	0.00456	[daN/cm ²]

4.2 Azione della neve

Zona	Zona II	
Classe topografica	Aree pianeggianti non ostruite esposte su tutti i lati, senza costruzioni o alberi più alti	
Ce	0.9	
Ct	1	
Tr	50	
qsk	0.01	[daN/cm ²]

Copertura ad una falda D.M. 17-01-18 §3.4.3.2

α	0	[deg]
μ	0.8	
q	0.0072	[daN/cm ²]



4.3 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).
 ψ_0 : coefficiente moltiplicatore ψ_0 . Il valore è adimensionale.
 ψ_1 : coefficiente moltiplicatore ψ_1 . Il valore è adimensionale.
 ψ_2 : coefficiente moltiplicatore ψ_2 . Il valore è adimensionale.
Con segno: descrive se la condizione elementare ha la possibilità di variare di segno.

Descrizione	Nome breve	Durata	ψ_0	ψ_1	ψ_2	Con segno
Pesi strutturali	Pesi	Permanente				
Permanenti portati	Port.	Permanente				
Variabile E - Sovraccarichi fondo	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Media	1	0.9	0.8	
Neve	Neve	Media	0.5	0.2	0	
Variabile H - Coperture	Variabile H - Coperture	Media	0	0	0	
Carico statico terreno+falda	Carico statico terreno+falda	Media	1	1	1	
Carico sismico terreno+falda	Carico sismico terreno+falda	Media	0	0	0	
AT	AT	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					

4.4 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

Variabile E - Sovraccarichi fondo: Variabile E - Sovraccarichi fondo

Neve: Neve

Variabile H - Coperture: Variabile H - Coperture

Carico statico terreno+falda: Carico statico terreno+falda

Carico sismico terreno+falda: Carico sismico terreno+falda

ΔT: ΔT

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.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno+falda	Carico sismico terreno+falda	ΔT
1	SLU 1	1	0	0	0	0	0	0	0
2	SLU 2	1	0	0	0	0	0	0	0
3	SLU 3	1	0	0	0	0	1.5	0	0
4	SLU 4	1	0	0	0	0	1.5	0	0
5	SLU 5	1	0	0	0	1.5	0	0	0
6	SLU 6	1	0	0	0	1.5	1.5	0	0
7	SLU 7	1	0	0	0.75	0	0	0	0
8	SLU 8	1	0	0	0.75	0	1.5	0	0
9	SLU 9	1	0	0	0.75	0	1.5	0	0
10	SLU 10	1	0	0	0.75	1.5	0	0	0
11	SLU 11	1	0	0	0.75	1.5	1.5	0	0
12	SLU 12	1	0	0	1.5	0	0	0	0
13	SLU 13	1	0	0	1.5	0	1.5	0	0
14	SLU 14	1	0	1.5	0	0	0	0	0
15	SLU 15	1	0	1.5	0	0	1.5	0	0
16	SLU 16	1	0	1.5	0	0	1.5	0	0
17	SLU 17	1	0	1.5	0	1.5	0	0	0
18	SLU 18	1	0	1.5	0	1.5	1.5	0	0
19	SLU 19	1	0	1.5	0.75	0	0	0	0
20	SLU 20	1	0	1.5	0.75	0	1.5	0	0
21	SLU 21	1	0	1.5	0.75	0	1.5	0	0
22	SLU 22	1	0	1.5	0.75	1.5	0	0	0
23	SLU 23	1	0	1.5	0.75	1.5	1.5	0	0
24	SLU 24	1	0	1.5	1.5	0	0	0	0
25	SLU 25	1	0	1.5	1.5	0	1.5	0	0
26	SLU 26	1	0	1.5	0	0	0	0	0

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno+falda	Carico sismico terreno+falda	ΔT
27	SLU 27	1	0	1.5	0.75	0	0	0	0
28	SLU 28	1	1.5	0	0	0	0	0	0
29	SLU 29	1	1.5	0	0	0	0	0	0
30	SLU 30	1	1.5	0	0	0	1.5	0	0
31	SLU 31	1	1.5	0	0	0	1.5	0	0
32	SLU 32	1	1.5	0	0	1.5	0	0	0
33	SLU 33	1	1.5	0	0	1.5	1.5	0	0
34	SLU 34	1	1.5	0	0.75	0	0	0	0
35	SLU 35	1	1.5	0	0.75	0	1.5	0	0
36	SLU 36	1	1.5	0	0.75	0	1.5	0	0
37	SLU 37	1	1.5	0	0.75	1.5	0	0	0
38	SLU 38	1	1.5	0	0.75	1.5	1.5	0	0
39	SLU 39	1	1.5	0	1.5	0	0	0	0
40	SLU 40	1	1.5	0	1.5	0	1.5	0	0
41	SLU 41	1	1.5	1.5	0	0	0	0	0
42	SLU 42	1	1.5	1.5	0	0	1.5	0	0
43	SLU 43	1	1.5	1.5	0	0	1.5	0	0
44	SLU 44	1	1.5	1.5	0	1.5	0	0	0
45	SLU 45	1	1.5	1.5	0	1.5	1.5	0	0
46	SLU 46	1	1.5	1.5	0.75	0	0	0	0
47	SLU 47	1	1.5	1.5	0.75	0	1.5	0	0
48	SLU 48	1	1.5	1.5	0.75	0	1.5	0	0
49	SLU 49	1	1.5	1.5	0.75	1.5	0	0	0
50	SLU 50	1	1.5	1.5	0.75	1.5	1.5	0	0
51	SLU 51	1	1.5	1.5	1.5	0	0	0	0
52	SLU 52	1	1.5	1.5	1.5	0	1.5	0	0
53	SLU 53	1	1.5	1.5	1.5	0	0	0	0
54	SLU 54	1	1.5	1.5	0.75	0	0	0	0
55	SLU 55	1.3	0	0	0	0	0	0	0
56	SLU 56	1.3	0	0	0	0	0	0	0
57	SLU 57	1.3	0	0	0	0	1.5	0	0
58	SLU 58	1.3	0	0	0	0	1.5	0	0
59	SLU 59	1.3	0	0	0	1.5	0	0	0
60	SLU 60	1.3	0	0	0	1.5	1.5	0	0
61	SLU 61	1.3	0	0	0.75	0	0	0	0
62	SLU 62	1.3	0	0	0.75	0	1.5	0	0
63	SLU 63	1.3	0	0	0.75	0	1.5	0	0
64	SLU 64	1.3	0	0	0.75	1.5	0	0	0
65	SLU 65	1.3	0	0	0.75	1.5	1.5	0	0
66	SLU 66	1.3	0	0	1.5	0	0	0	0
67	SLU 67	1.3	0	0	1.5	0	1.5	0	0
68	SLU 68	1.3	0	1.5	0	0	0	0	0
69	SLU 69	1.3	0	1.5	0	0	1.5	0	0
70	SLU 70	1.3	0	1.5	0	0	1.5	0	0
71	SLU 71	1.3	0	1.5	0	1.5	0	0	0
72	SLU 72	1.3	0	1.5	0	1.5	1.5	0	0
73	SLU 73	1.3	0	1.5	0.75	0	0	0	0
74	SLU 74	1.3	0	1.5	0.75	0	1.5	0	0
75	SLU 75	1.3	0	1.5	0.75	0	1.5	0	0
76	SLU 76	1.3	0	1.5	0.75	1.5	0	0	0
77	SLU 77	1.3	0	1.5	0.75	1.5	1.5	0	0
78	SLU 78	1.3	0	1.5	1.5	0	0	0	0
79	SLU 79	1.3	0	1.5	1.5	0	1.5	0	0
80	SLU 80	1.3	0	1.5	0	0	0	0	0
81	SLU 81	1.3	0	1.5	0.75	0	0	0	0
82	SLU 82	1.3	1.5	0	0	0	0	0	0
83	SLU 83	1.3	1.5	0	0	0	0	0	0
84	SLU 84	1.3	1.5	0	0	0	1.5	0	0
85	SLU 85	1.3	1.5	0	0	0	1.5	0	0
86	SLU 86	1.3	1.5	0	0	1.5	0	0	0
87	SLU 87	1.3	1.5	0	0	1.5	1.5	0	0
88	SLU 88	1.3	1.5	0	0.75	0	0	0	0
89	SLU 89	1.3	1.5	0	0.75	0	1.5	0	0
90	SLU 90	1.3	1.5	0	0.75	0	1.5	0	0
91	SLU 91	1.3	1.5	0	0.75	1.5	0	0	0
92	SLU 92	1.3	1.5	0	0.75	1.5	1.5	0	0
93	SLU 93	1.3	1.5	0	1.5	0	0	0	0
94	SLU 94	1.3	1.5	0	1.5	0	1.5	0	0
95	SLU 95	1.3	1.5	1.5	0	0	0	0	0
96	SLU 96	1.3	1.5	1.5	0	0	1.5	0	0
97	SLU 97	1.3	1.5	1.5	0	0	1.5	0	0
98	SLU 98	1.3	1.5	1.5	0	1.5	0	0	0
99	SLU 99	1.3	1.5	1.5	0	1.5	1.5	0	0
100	SLU 100	1.3	1.5	1.5	0.75	0	0	0	0
101	SLU 101	1.3	1.5	1.5	0.75	0	1.5	0	0
102	SLU 102	1.3	1.5	1.5	0.75	0	1.5	0	0
103	SLU 103	1.3	1.5	1.5	0.75	1.5	0	0	0
104	SLU 104	1.3	1.5	1.5	0.75	1.5	1.5	0	0
105	SLU 105	1.3	1.5	1.5	1.5	0	0	0	0
106	SLU 106	1.3	1.5	1.5	1.5	0	1.5	0	0
107	SLU 107	1.3	1.5	1.5	0	0	0	0	0
108	SLU 108	1.3	1.5	1.5	0.75	0	0	0	0

Famiglia SLE rara

Il nome compatto della famiglia è SLE RA.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno+falda	Carico sismico terreno+falda	ΔT
1	SLE RA 1	1	0	0	0	0	0	0	0
2	SLE RA 2	1	0	0	0	0	0	0	0
3	SLE RA 3	1	0	0	0	0	1	0	0
4	SLE RA 4	1	0	0	0	0	1	0	0
5	SLE RA 5	1	0	0	0	1	0	0	0
6	SLE RA 6	1	0	0	0	1	1	0	0
7	SLE RA 7	1	0	0	0.5	0	0	0	0
8	SLE RA 8	1	0	0	0.5	0	1	0	0
9	SLE RA 9	1	0	0	0.5	0	1	0	0

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno+falda	Carico sismico terreno+falda	ΔT
10	SLE RA 10	1	0	0	0.5	1	0	0	0
11	SLE RA 11	1	0	0	0.5	1	1	0	0
12	SLE RA 12	1	0	0	1	0	0	0	0
13	SLE RA 13	1	0	0	1	0	1	0	0
14	SLE RA 14	1	0	1	0	0	0	0	0
15	SLE RA 15	1	0	1	0	0	1	0	0
16	SLE RA 16	1	0	1	0	0	1	0	0
17	SLE RA 17	1	0	1	0	1	0	0	0
18	SLE RA 18	1	0	1	0	1	1	0	0
19	SLE RA 19	1	0	1	0.5	0	0	0	0
20	SLE RA 20	1	0	1	0.5	0	1	0	0
21	SLE RA 21	1	0	1	0.5	0	1	0	0
22	SLE RA 22	1	0	1	0.5	1	0	0	0
23	SLE RA 23	1	0	1	0.5	1	1	0	0
24	SLE RA 24	1	0	1	1	0	0	0	0
25	SLE RA 25	1	0	1	1	0	1	0	0
26	SLE RA 26	1	0	1	0	0	0	0	0
27	SLE RA 27	1	0	1	0.5	0	0	0	0
28	SLE RA 28	1	1	0	0	0	0	0	0
29	SLE RA 29	1	1	0	0	0	0	0	0
30	SLE RA 30	1	1	0	0	0	1	0	0
31	SLE RA 31	1	1	0	0	0	1	0	0
32	SLE RA 32	1	1	0	0	1	0	0	0
33	SLE RA 33	1	1	0	0	1	1	0	0
34	SLE RA 34	1	1	0	0.5	0	0	0	0
35	SLE RA 35	1	1	0	0.5	0	1	0	0
36	SLE RA 36	1	1	0	0.5	0	1	0	0
37	SLE RA 37	1	1	0	0.5	1	0	0	0
38	SLE RA 38	1	1	0	0.5	1	1	0	0
39	SLE RA 39	1	1	0	1	0	0	0	0
40	SLE RA 40	1	1	0	1	0	1	0	0
41	SLE RA 41	1	1	1	0	0	0	0	0
42	SLE RA 42	1	1	1	0	0	1	0	0
43	SLE RA 43	1	1	1	0	0	1	0	0
44	SLE RA 44	1	1	1	0	1	0	0	0
45	SLE RA 45	1	1	1	0	1	1	0	0
46	SLE RA 46	1	1	1	0.5	0	0	0	0
47	SLE RA 47	1	1	1	0.5	0	1	0	0
48	SLE RA 48	1	1	1	0.5	0	1	0	0
49	SLE RA 49	1	1	1	0.5	1	0	0	0
50	SLE RA 50	1	1	1	0.5	1	1	0	0
51	SLE RA 51	1	1	1	1	0	0	0	0
52	SLE RA 52	1	1	1	1	0	1	0	0
53	SLE RA 53	1	1	1	0	0	0	0	0
54	SLE RA 54	1	1	1	0.5	0	0	0	0

Famiglia SLE frequente

Il nome compatto della famiglia è SLE FR.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno+falda	Carico sismico terreno+falda	ΔT
1	SLE FR 1	1	0	0	0	0	0	0	0
2	SLE FR 2	1	0	0	0	0	1	0	0
3	SLE FR 3	1	0	0	0.2	0	0	0	0
4	SLE FR 4	1	0	0.8	0	0	1	0	0
5	SLE FR 5	1	0	0.8	0.2	0	0	0	0
6	SLE FR 6	1	0	0.9	0	0	0	0	0
7	SLE FR 7	1	1	0	0	0	0	0	0
8	SLE FR 8	1	1	0	0	0	1	0	0
9	SLE FR 9	1	1	0	0.2	0	0	0	0
10	SLE FR 10	1	1	0.8	0	0	1	0	0
11	SLE FR 11	1	1	0.8	0.2	0	0	0	0
12	SLE FR 12	1	1	0.9	0	0	0	0	0

Famiglia SLE quasi permanente

Il nome compatto della famiglia è SLE QP.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno+falda	Carico sismico terreno+falda	ΔT
1	SLE QP 1	1	0	0	0	0	0	0	0
2	SLE QP 2	1	0	0	0	0	1	0	0
3	SLE QP 3	1	0	0.8	0	0	0	0	0
4	SLE QP 4	1	0	0.8	0	0	1	0	0
5	SLE QP 5	1	1	0	0	0	0	0	0
6	SLE QP 6	1	1	0	0	0	1	0	0
7	SLE QP 7	1	1	0.8	0	0	0	0	0
8	SLE QP 8	1	1	0.8	0	0	1	0	0

Famiglia SLU eccezionale

Il nome compatto della famiglia è SLU EX.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno+falda	Carico sismico terreno+falda	ΔT

Famiglia SLO

Il nome compatto della famiglia è SLO.

Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno+falda	Carico sismico terreno+falda	ΔT
1	SLO 1	1	1	0.8	0	0	0	1	0
2	SLO 2	1	1	0.8	0	0	0	1	0
3	SLO 3	1	1	0.8	0	0	0	1	0
4	SLO 4	1	1	0.8	0	0	0	1	0
5	SLO 5	1	1	0.8	0	0	0	1	0

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno+falda	Carico sismico terreno+falda	ΔT
6	SLO 6	1	1	0.8	0	0	1	1	0
7	SLO 7	1	1	0.8	0	0	1	1	0
8	SLO 8	1	1	0.8	0	0	1	1	0
9	SLO 9	1	1	0.8	0	0	1	1	0
10	SLO 10	1	1	0.8	0	0	1	1	0
11	SLO 11	1	1	0.8	0	0	1	1	0
12	SLO 12	1	1	0.8	0	0	1	1	0
13	SLO 13	1	1	0.8	0	0	1	1	0
14	SLO 14	1	1	0.8	0	0	1	1	0
15	SLO 15	1	1	0.8	0	0	1	1	0
16	SLO 16	1	1	0.8	0	0	1	1	0
17	SLO 17	1	1	0.8	0	0	1	1	0
18	SLO 18	1	1	0.8	0	0	1	1	0
19	SLO 19	1	1	0.8	0	0	1	1	0
20	SLO 20	1	1	0.8	0	0	1	1	0
21	SLO 21	1	1	0.8	0	0	1	1	0
22	SLO 22	1	1	0.8	0	0	1	1	0
23	SLO 23	1	1	0.8	0	0	1	1	0
24	SLO 24	1	1	0.8	0	0	1	1	0
25	SLO 25	1	1	0.8	0	0	1	1	0
26	SLO 26	1	1	0.8	0	0	1	1	0
27	SLO 27	1	1	0.8	0	0	1	1	0
28	SLO 28	1	1	0.8	0	0	1	1	0
29	SLO 29	1	1	0.8	0	0	1	1	0
30	SLO 30	1	1	0.8	0	0	1	1	0
31	SLO 31	1	1	0.8	0	0	1	1	0
32	SLO 32	1	1	0.8	0	0	1	1	0
33	SLO 33	1	1	0.8	0	0	1	1	0
34	SLO 34	1	1	0.8	0	0	1	1	0
35	SLO 35	1	1	0.8	0	0	1	1	0
36	SLO 36	1	1	0.8	0	0	1	1	0
37	SLO 37	1	1	0.8	0	0	1	1	0
38	SLO 38	1	1	0.8	0	0	1	1	0
39	SLO 39	1	1	0.8	0	0	1	1	0
40	SLO 40	1	1	0.8	0	0	1	1	0
41	SLO 41	1	1	0.8	0	0	1	1	0
42	SLO 42	1	1	0.8	0	0	1	1	0
43	SLO 43	1	1	0.8	0	0	1	1	0
44	SLO 44	1	1	0.8	0	0	1	1	0
45	SLO 45	1	1	0.8	0	0	1	1	0
46	SLO 46	1	1	0.8	0	0	1	1	0
47	SLO 47	1	1	0.8	0	0	1	1	0
48	SLO 48	1	1	0.8	0	0	1	1	0
49	SLO 49	1	1	0.8	0	0	1	1	0
50	SLO 50	1	1	0.8	0	0	1	1	0
51	SLO 51	1	1	0.8	0	0	1	1	0
52	SLO 52	1	1	0.8	0	0	1	1	0
53	SLO 53	1	1	0.8	0	0	1	1	0
54	SLO 54	1	1	0.8	0	0	1	1	0
55	SLO 55	1	1	0.8	0	0	1	1	0
56	SLO 56	1	1	0.8	0	0	1	1	0
57	SLO 57	1	1	0.8	0	0	1	1	0
58	SLO 58	1	1	0.8	0	0	1	1	0
59	SLO 59	1	1	0.8	0	0	1	1	0
60	SLO 60	1	1	0.8	0	0	1	1	0
61	SLO 61	1	1	0.8	0	0	1	1	0
62	SLO 62	1	1	0.8	0	0	1	1	0
63	SLO 63	1	1	0.8	0	0	1	1	0
64	SLO 64	1	1	0.8	0	0	1	1	0
65	SLO 65	1	1	0.8	0	0	1	1	0
66	SLO 66	1	1	0.8	0	0	1	1	0
67	SLO 67	1	1	0.8	0	0	1	1	0
68	SLO 68	1	1	0.8	0	0	1	1	0
69	SLO 69	1	1	0.8	0	0	1	1	0
70	SLO 70	1	1	0.8	0	0	1	1	0
71	SLO 71	1	1	0.8	0	0	1	1	0
72	SLO 72	1	1	0.8	0	0	1	1	0
73	SLO 73	1	1	0.8	0	0	1	1	0
74	SLO 74	1	1	0.8	0	0	1	1	0
75	SLO 75	1	1	0.8	0	0	1	1	0
76	SLO 76	1	1	0.8	0	0	1	1	0
77	SLO 77	1	1	0.8	0	0	1	1	0
78	SLO 78	1	1	0.8	0	0	1	1	0
79	SLO 79	1	1	0.8	0	0	1	1	0
80	SLO 80	1	1	0.8	0	0	1	1	0
81	SLO 81	1	1	0.8	0	0	1	1	0
82	SLO 82	1	1	0.8	0	0	1	1	0
83	SLO 83	1	1	0.8	0	0	1	1	0
84	SLO 84	1	1	0.8	0	0	1	1	0
85	SLO 85	1	1	0.8	0	0	1	1	0
86	SLO 86	1	1	0.8	0	0	1	1	0
87	SLO 87	1	1	0.8	0	0	1	1	0
88	SLO 88	1	1	0.8	0	0	1	1	0
89	SLO 89	1	1	0.8	0	0	1	1	0
90	SLO 90	1	1	0.8	0	0	1	1	0
91	SLO 91	1	1	0.8	0	0	1	1	0
92	SLO 92	1	1	0.8	0	0	1	1	0
93	SLO 93	1	1	0.8	0	0	1	1	0
94	SLO 94	1	1	0.8	0	0	1	1	0
95	SLO 95	1	1	0.8	0	0	1	1	0
96	SLO 96	1	1	0.8	0	0	1	1	0

Nome	Nome breve	X SLO	Y SLO	Z SLO	EY SLO	EX SLO	Tr x SLO	Tr y SLO	Tr z SLO
1	SLO 1	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
2	SLO 2	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3	-0.3
3	SLO 3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
4	SLO 4	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3	-0.3

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Nome	Nome breve	X SLO	Y SLO	Z SLO	EY SLO	EX SLO	Tr x SLO	Tr y SLO	Tr z SLO
5	SLO 5	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	0.3
6	SLO 6	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3	0.3
7	SLO 7	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3	0.3
8	SLO 8	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3	0.3
9	SLO 9	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3	-0.3
10	SLO 10	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3	-0.3
11	SLO 11	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3	-0.3
12	SLO 12	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3	-0.3
13	SLO 13	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3	0.3
14	SLO 14	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3	0.3
15	SLO 15	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3	0.3
16	SLO 16	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3	0.3
17	SLO 17	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
18	SLO 18	-0.3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3
19	SLO 19	-0.3	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
20	SLO 20	-0.3	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3
21	SLO 21	-0.3	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3
22	SLO 22	-0.3	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3
23	SLO 23	-0.3	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3
24	SLO 24	-0.3	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3
25	SLO 25	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
26	SLO 26	-0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
27	SLO 27	-0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
28	SLO 28	-0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
29	SLO 29	-0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
30	SLO 30	-0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
31	SLO 31	-0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
32	SLO 32	-0.3	-0.3	1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
33	SLO 33	-0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
34	SLO 34	-0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
35	SLO 35	-0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
36	SLO 36	-0.3	0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
37	SLO 37	-0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
38	SLO 38	-0.3	0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	1
39	SLO 39	-0.3	0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
40	SLO 40	-0.3	0.3	1	0.3	0.3	-0.3	0.3	1
41	SLO 41	-0.3	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3
42	SLO 42	-0.3	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3
43	SLO 43	-0.3	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3
44	SLO 44	-0.3	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3
45	SLO 45	-0.3	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3
46	SLO 46	-0.3	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3
47	SLO 47	-0.3	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3
48	SLO 48	-0.3	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3
49	SLO 49	0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3
50	SLO 50	0.3	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3
51	SLO 51	0.3	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3
52	SLO 52	0.3	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3
53	SLO 53	0.3	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3
54	SLO 54	0.3	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3
55	SLO 55	0.3	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3
56	SLO 56	0.3	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3
57	SLO 57	0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
58	SLO 58	0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
59	SLO 59	0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
60	SLO 60	0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
61	SLO 61	0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
62	SLO 62	0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	1
63	SLO 63	0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
64	SLO 64	0.3	-0.3	1	0.3	0.3	0.3	-0.3	1
65	SLO 65	0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
66	SLO 66	0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	0.3	-1
67	SLO 67	0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
68	SLO 68	0.3	0.3	-1	0.3	0.3	0.3	0.3	-1
69	SLO 69	0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	1
70	SLO 70	0.3	0.3	1	-0.3	0.3	0.3	0.3	1
71	SLO 71	0.3	0.3	1	0.3	-0.3	0.3	0.3	1
72	SLO 72	0.3	0.3	1	0.3	0.3	0.3	0.3	1
73	SLO 73	0.3	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3
74	SLO 74	0.3	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3
75	SLO 75	0.3	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3
76	SLO 76	0.3	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3
77	SLO 77	0.3	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3
78	SLO 78	0.3	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3
79	SLO 79	0.3	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3
80	SLO 80	0.3	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3
81	SLO 81	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3	-0.3
82	SLO 82	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3	-0.3
83	SLO 83	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3	-0.3
84	SLO 84	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3	-0.3
85	SLO 85	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3	0.3
86	SLO 86	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3	0.3
87	SLO 87	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3	0.3
88	SLO 88	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3	0.3
89	SLO 89	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3	-0.3
90	SLO 90	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3	-0.3
91	SLO 91	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3	-0.3
92	SLO 92	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3	-0.3
93	SLO 93	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3	0.3
94	SLO 94	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3	0.3
95	SLO 95	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3	0.3
96	SLO 96	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3	0.3

Famiglia SLD

Il nome compatto della famiglia è SLD.

Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno+falda	Carico sismico terreno+falda	ΔT
------	------------	------	-------	-----------------------------------	------	-------------------------	------------------------------	------------------------------	----

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno+falda	Carico sismico terreno+falda	ΔT
1	SLD 1	1	1	0.8	0	0	1	1	0
2	SLD 2	1	1	0.8	0	0	1	1	0
3	SLD 3	1	1	0.8	0	0	1	1	0
4	SLD 4	1	1	0.8	0	0	1	1	0
5	SLD 5	1	1	0.8	0	0	1	1	0
6	SLD 6	1	1	0.8	0	0	1	1	0
7	SLD 7	1	1	0.8	0	0	1	1	0
8	SLD 8	1	1	0.8	0	0	1	1	0
9	SLD 9	1	1	0.8	0	0	1	1	0
10	SLD 10	1	1	0.8	0	0	1	1	0
11	SLD 11	1	1	0.8	0	0	1	1	0
12	SLD 12	1	1	0.8	0	0	1	1	0
13	SLD 13	1	1	0.8	0	0	1	1	0
14	SLD 14	1	1	0.8	0	0	1	1	0
15	SLD 15	1	1	0.8	0	0	1	1	0
16	SLD 16	1	1	0.8	0	0	1	1	0
17	SLD 17	1	1	0.8	0	0	1	1	0
18	SLD 18	1	1	0.8	0	0	1	1	0
19	SLD 19	1	1	0.8	0	0	1	1	0
20	SLD 20	1	1	0.8	0	0	1	1	0
21	SLD 21	1	1	0.8	0	0	1	1	0
22	SLD 22	1	1	0.8	0	0	1	1	0
23	SLD 23	1	1	0.8	0	0	1	1	0
24	SLD 24	1	1	0.8	0	0	1	1	0
25	SLD 25	1	1	0.8	0	0	1	1	0
26	SLD 26	1	1	0.8	0	0	1	1	0
27	SLD 27	1	1	0.8	0	0	1	1	0
28	SLD 28	1	1	0.8	0	0	1	1	0
29	SLD 29	1	1	0.8	0	0	1	1	0
30	SLD 30	1	1	0.8	0	0	1	1	0
31	SLD 31	1	1	0.8	0	0	1	1	0
32	SLD 32	1	1	0.8	0	0	1	1	0
33	SLD 33	1	1	0.8	0	0	1	1	0
34	SLD 34	1	1	0.8	0	0	1	1	0
35	SLD 35	1	1	0.8	0	0	1	1	0
36	SLD 36	1	1	0.8	0	0	1	1	0
37	SLD 37	1	1	0.8	0	0	1	1	0
38	SLD 38	1	1	0.8	0	0	1	1	0
39	SLD 39	1	1	0.8	0	0	1	1	0
40	SLD 40	1	1	0.8	0	0	1	1	0
41	SLD 41	1	1	0.8	0	0	1	1	0
42	SLD 42	1	1	0.8	0	0	1	1	0
43	SLD 43	1	1	0.8	0	0	1	1	0
44	SLD 44	1	1	0.8	0	0	1	1	0
45	SLD 45	1	1	0.8	0	0	1	1	0
46	SLD 46	1	1	0.8	0	0	1	1	0
47	SLD 47	1	1	0.8	0	0	1	1	0
48	SLD 48	1	1	0.8	0	0	1	1	0
49	SLD 49	1	1	0.8	0	0	1	1	0
50	SLD 50	1	1	0.8	0	0	1	1	0
51	SLD 51	1	1	0.8	0	0	1	1	0
52	SLD 52	1	1	0.8	0	0	1	1	0
53	SLD 53	1	1	0.8	0	0	1	1	0
54	SLD 54	1	1	0.8	0	0	1	1	0
55	SLD 55	1	1	0.8	0	0	1	1	0
56	SLD 56	1	1	0.8	0	0	1	1	0
57	SLD 57	1	1	0.8	0	0	1	1	0
58	SLD 58	1	1	0.8	0	0	1	1	0
59	SLD 59	1	1	0.8	0	0	1	1	0
60	SLD 60	1	1	0.8	0	0	1	1	0
61	SLD 61	1	1	0.8	0	0	1	1	0
62	SLD 62	1	1	0.8	0	0	1	1	0
63	SLD 63	1	1	0.8	0	0	1	1	0
64	SLD 64	1	1	0.8	0	0	1	1	0
65	SLD 65	1	1	0.8	0	0	1	1	0
66	SLD 66	1	1	0.8	0	0	1	1	0
67	SLD 67	1	1	0.8	0	0	1	1	0
68	SLD 68	1	1	0.8	0	0	1	1	0
69	SLD 69	1	1	0.8	0	0	1	1	0
70	SLD 70	1	1	0.8	0	0	1	1	0
71	SLD 71	1	1	0.8	0	0	1	1	0
72	SLD 72	1	1	0.8	0	0	1	1	0
73	SLD 73	1	1	0.8	0	0	1	1	0
74	SLD 74	1	1	0.8	0	0	1	1	0
75	SLD 75	1	1	0.8	0	0	1	1	0
76	SLD 76	1	1	0.8	0	0	1	1	0
77	SLD 77	1	1	0.8	0	0	1	1	0
78	SLD 78	1	1	0.8	0	0	1	1	0
79	SLD 79	1	1	0.8	0	0	1	1	0
80	SLD 80	1	1	0.8	0	0	1	1	0
81	SLD 81	1	1	0.8	0	0	1	1	0
82	SLD 82	1	1	0.8	0	0	1	1	0
83	SLD 83	1	1	0.8	0	0	1	1	0
84	SLD 84	1	1	0.8	0	0	1	1	0
85	SLD 85	1	1	0.8	0	0	1	1	0
86	SLD 86	1	1	0.8	0	0	1	1	0
87	SLD 87	1	1	0.8	0	0	1	1	0
88	SLD 88	1	1	0.8	0	0	1	1	0
89	SLD 89	1	1	0.8	0	0	1	1	0
90	SLD 90	1	1	0.8	0	0	1	1	0
91	SLD 91	1	1	0.8	0	0	1	1	0
92	SLD 92	1	1	0.8	0	0	1	1	0
93	SLD 93	1	1	0.8	0	0	1	1	0
94	SLD 94	1	1	0.8	0	0	1	1	0
95	SLD 95	1	1	0.8	0	0	1	1	0
96	SLD 96	1	1	0.8	0	0	1	1	0

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Nome	Nome breve	X SLD	Y SLD	Z SLD	EY SLD	EX SLD	Tr x SLD	Tr y SLD	Tr z SLD
1	SLD 1	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
2	SLD 2	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3	-0.3
3	SLD 3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
4	SLD 4	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3	-0.3
5	SLD 5	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	0.3
6	SLD 6	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3	0.3
7	SLD 7	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3	0.3
8	SLD 8	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3	0.3
9	SLD 9	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3	-0.3
10	SLD 10	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3	-0.3
11	SLD 11	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3	-0.3
12	SLD 12	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3	-0.3
13	SLD 13	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3	0.3
14	SLD 14	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3	0.3
15	SLD 15	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3	0.3
16	SLD 16	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3	0.3
17	SLD 17	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
18	SLD 18	-0.3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3
19	SLD 19	-0.3	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
20	SLD 20	-0.3	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3
21	SLD 21	-0.3	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3
22	SLD 22	-0.3	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3
23	SLD 23	-0.3	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3
24	SLD 24	-0.3	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3
25	SLD 25	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
26	SLD 26	-0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
27	SLD 27	-0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
28	SLD 28	-0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
29	SLD 29	-0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
30	SLD 30	-0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
31	SLD 31	-0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
32	SLD 32	-0.3	-0.3	1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
33	SLD 33	-0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
34	SLD 34	-0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
35	SLD 35	-0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
36	SLD 36	-0.3	0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
37	SLD 37	-0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
38	SLD 38	-0.3	0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	1
39	SLD 39	-0.3	0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
40	SLD 40	-0.3	0.3	1	0.3	0.3	-0.3	0.3	1
41	SLD 41	-0.3	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3
42	SLD 42	-0.3	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3
43	SLD 43	-0.3	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3
44	SLD 44	-0.3	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3
45	SLD 45	-0.3	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3
46	SLD 46	-0.3	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3
47	SLD 47	-0.3	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3
48	SLD 48	-0.3	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3
49	SLD 49	0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3
50	SLD 50	0.3	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3
51	SLD 51	0.3	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3
52	SLD 52	0.3	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3
53	SLD 53	0.3	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3
54	SLD 54	0.3	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3
55	SLD 55	0.3	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3
56	SLD 56	0.3	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3
57	SLD 57	0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
58	SLD 58	0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
59	SLD 59	0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
60	SLD 60	0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
61	SLD 61	0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
62	SLD 62	0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	1
63	SLD 63	0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
64	SLD 64	0.3	-0.3	1	0.3	0.3	0.3	-0.3	1
65	SLD 65	0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
66	SLD 66	0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	0.3	-1
67	SLD 67	0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
68	SLD 68	0.3	0.3	-1	0.3	0.3	0.3	0.3	-1
69	SLD 69	0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	1
70	SLD 70	0.3	0.3	1	-0.3	0.3	0.3	0.3	1
71	SLD 71	0.3	0.3	1	0.3	-0.3	0.3	0.3	1
72	SLD 72	0.3	0.3	1	0.3	0.3	0.3	0.3	1
73	SLD 73	0.3	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3
74	SLD 74	0.3	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3
75	SLD 75	0.3	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3
76	SLD 76	0.3	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3
77	SLD 77	0.3	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3
78	SLD 78	0.3	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3
79	SLD 79	0.3	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3
80	SLD 80	0.3	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3
81	SLD 81	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3	-0.3
82	SLD 82	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3	-0.3
83	SLD 83	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3	-0.3
84	SLD 84	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3	-0.3
85	SLD 85	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3	0.3
86	SLD 86	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3	0.3
87	SLD 87	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3	0.3
88	SLD 88	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3	0.3
89	SLD 89	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3	-0.3
90	SLD 90	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3	-0.3
91	SLD 91	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3	-0.3
92	SLD 92	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3	-0.3
93	SLD 93	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3	0.3
94	SLD 94	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3	0.3
95	SLD 95	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3	0.3
96	SLD 96	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3	0.3

Famiglia SLV

Il nome compatto della famiglia è SLV.

Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno+falda	Carico sismico terreno+falda	ΔT
1	SLV 1	1	1	0.8	0	0	1	1	0
2	SLV 2	1	1	0.8	0	0	1	1	0
3	SLV 3	1	1	0.8	0	0	1	1	0
4	SLV 4	1	1	0.8	0	0	1	1	0
5	SLV 5	1	1	0.8	0	0	1	1	0
6	SLV 6	1	1	0.8	0	0	1	1	0
7	SLV 7	1	1	0.8	0	0	1	1	0
8	SLV 8	1	1	0.8	0	0	1	1	0
9	SLV 9	1	1	0.8	0	0	1	1	0
10	SLV 10	1	1	0.8	0	0	1	1	0
11	SLV 11	1	1	0.8	0	0	1	1	0
12	SLV 12	1	1	0.8	0	0	1	1	0
13	SLV 13	1	1	0.8	0	0	1	1	0
14	SLV 14	1	1	0.8	0	0	1	1	0
15	SLV 15	1	1	0.8	0	0	1	1	0
16	SLV 16	1	1	0.8	0	0	1	1	0
17	SLV 17	1	1	0.8	0	0	1	1	0
18	SLV 18	1	1	0.8	0	0	1	1	0
19	SLV 19	1	1	0.8	0	0	1	1	0
20	SLV 20	1	1	0.8	0	0	1	1	0
21	SLV 21	1	1	0.8	0	0	1	1	0
22	SLV 22	1	1	0.8	0	0	1	1	0
23	SLV 23	1	1	0.8	0	0	1	1	0
24	SLV 24	1	1	0.8	0	0	1	1	0
25	SLV 25	1	1	0.8	0	0	1	1	0
26	SLV 26	1	1	0.8	0	0	1	1	0
27	SLV 27	1	1	0.8	0	0	1	1	0
28	SLV 28	1	1	0.8	0	0	1	1	0
29	SLV 29	1	1	0.8	0	0	1	1	0
30	SLV 30	1	1	0.8	0	0	1	1	0
31	SLV 31	1	1	0.8	0	0	1	1	0
32	SLV 32	1	1	0.8	0	0	1	1	0
33	SLV 33	1	1	0.8	0	0	1	1	0
34	SLV 34	1	1	0.8	0	0	1	1	0
35	SLV 35	1	1	0.8	0	0	1	1	0
36	SLV 36	1	1	0.8	0	0	1	1	0
37	SLV 37	1	1	0.8	0	0	1	1	0
38	SLV 38	1	1	0.8	0	0	1	1	0
39	SLV 39	1	1	0.8	0	0	1	1	0
40	SLV 40	1	1	0.8	0	0	1	1	0
41	SLV 41	1	1	0.8	0	0	1	1	0
42	SLV 42	1	1	0.8	0	0	1	1	0
43	SLV 43	1	1	0.8	0	0	1	1	0
44	SLV 44	1	1	0.8	0	0	1	1	0
45	SLV 45	1	1	0.8	0	0	1	1	0
46	SLV 46	1	1	0.8	0	0	1	1	0
47	SLV 47	1	1	0.8	0	0	1	1	0
48	SLV 48	1	1	0.8	0	0	1	1	0
49	SLV 49	1	1	0.8	0	0	1	1	0
50	SLV 50	1	1	0.8	0	0	1	1	0
51	SLV 51	1	1	0.8	0	0	1	1	0
52	SLV 52	1	1	0.8	0	0	1	1	0
53	SLV 53	1	1	0.8	0	0	1	1	0
54	SLV 54	1	1	0.8	0	0	1	1	0
55	SLV 55	1	1	0.8	0	0	1	1	0
56	SLV 56	1	1	0.8	0	0	1	1	0
57	SLV 57	1	1	0.8	0	0	1	1	0
58	SLV 58	1	1	0.8	0	0	1	1	0
59	SLV 59	1	1	0.8	0	0	1	1	0
60	SLV 60	1	1	0.8	0	0	1	1	0
61	SLV 61	1	1	0.8	0	0	1	1	0
62	SLV 62	1	1	0.8	0	0	1	1	0
63	SLV 63	1	1	0.8	0	0	1	1	0
64	SLV 64	1	1	0.8	0	0	1	1	0
65	SLV 65	1	1	0.8	0	0	1	1	0
66	SLV 66	1	1	0.8	0	0	1	1	0
67	SLV 67	1	1	0.8	0	0	1	1	0
68	SLV 68	1	1	0.8	0	0	1	1	0
69	SLV 69	1	1	0.8	0	0	1	1	0
70	SLV 70	1	1	0.8	0	0	1	1	0
71	SLV 71	1	1	0.8	0	0	1	1	0
72	SLV 72	1	1	0.8	0	0	1	1	0
73	SLV 73	1	1	0.8	0	0	1	1	0
74	SLV 74	1	1	0.8	0	0	1	1	0
75	SLV 75	1	1	0.8	0	0	1	1	0
76	SLV 76	1	1	0.8	0	0	1	1	0
77	SLV 77	1	1	0.8	0	0	1	1	0
78	SLV 78	1	1	0.8	0	0	1	1	0
79	SLV 79	1	1	0.8	0	0	1	1	0
80	SLV 80	1	1	0.8	0	0	1	1	0
81	SLV 81	1	1	0.8	0	0	1	1	0
82	SLV 82	1	1	0.8	0	0	1	1	0
83	SLV 83	1	1	0.8	0	0	1	1	0
84	SLV 84	1	1	0.8	0	0	1	1	0
85	SLV 85	1	1	0.8	0	0	1	1	0
86	SLV 86	1	1	0.8	0	0	1	1	0
87	SLV 87	1	1	0.8	0	0	1	1	0
88	SLV 88	1	1	0.8	0	0	1	1	0
89	SLV 89	1	1	0.8	0	0	1	1	0
90	SLV 90	1	1	0.8	0	0	1	1	0
91	SLV 91	1	1	0.8	0	0	1	1	0
92	SLV 92	1	1	0.8	0	0	1	1	0
93	SLV 93	1	1	0.8	0	0	1	1	0
94	SLV 94	1	1	0.8	0	0	1	1	0
95	SLV 95	1	1	0.8	0	0	1	1	0
96	SLV 96	1	1	0.8	0	0	1	1	0

Nome	Nome breve	X SLV	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
1	SLV 1	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
2	SLV 2	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3	-0.3
3	SLV 3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
4	SLV 4	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3	-0.3
5	SLV 5	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	0.3
6	SLV 6	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3	0.3
7	SLV 7	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3	0.3
8	SLV 8	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3	0.3
9	SLV 9	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3	-0.3
10	SLV 10	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3	-0.3
11	SLV 11	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3	-0.3
12	SLV 12	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3	-0.3
13	SLV 13	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3	0.3
14	SLV 14	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3	0.3
15	SLV 15	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3	0.3
16	SLV 16	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3	0.3
17	SLV 17	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
18	SLV 18	-0.3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3
19	SLV 19	-0.3	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
20	SLV 20	-0.3	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3
21	SLV 21	-0.3	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3
22	SLV 22	-0.3	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3
23	SLV 23	-0.3	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3
24	SLV 24	-0.3	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3
25	SLV 25	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
26	SLV 26	-0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
27	SLV 27	-0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
28	SLV 28	-0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
29	SLV 29	-0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
30	SLV 30	-0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
31	SLV 31	-0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
32	SLV 32	-0.3	-0.3	1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
33	SLV 33	-0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
34	SLV 34	-0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
35	SLV 35	-0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
36	SLV 36	-0.3	0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
37	SLV 37	-0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
38	SLV 38	-0.3	0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	1
39	SLV 39	-0.3	0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
40	SLV 40	-0.3	0.3	1	0.3	0.3	-0.3	0.3	1
41	SLV 41	-0.3	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3
42	SLV 42	-0.3	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3
43	SLV 43	-0.3	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3
44	SLV 44	-0.3	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3
45	SLV 45	-0.3	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3
46	SLV 46	-0.3	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3
47	SLV 47	-0.3	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3
48	SLV 48	-0.3	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3
49	SLV 49	0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3
50	SLV 50	0.3	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3
51	SLV 51	0.3	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3
52	SLV 52	0.3	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3
53	SLV 53	0.3	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3
54	SLV 54	0.3	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3
55	SLV 55	0.3	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3
56	SLV 56	0.3	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3
57	SLV 57	0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
58	SLV 58	0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
59	SLV 59	0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
60	SLV 60	0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
61	SLV 61	0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
62	SLV 62	0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	1
63	SLV 63	0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
64	SLV 64	0.3	-0.3	1	0.3	0.3	0.3	-0.3	1
65	SLV 65	0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
66	SLV 66	0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	0.3	-1
67	SLV 67	0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
68	SLV 68	0.3	0.3	-1	0.3	0.3	0.3	0.3	-1
69	SLV 69	0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	1
70	SLV 70	0.3	0.3	1	-0.3	0.3	0.3	0.3	1
71	SLV 71	0.3	0.3	1	0.3	-0.3	0.3	0.3	1
72	SLV 72	0.3	0.3	1	0.3	0.3	0.3	0.3	1
73	SLV 73	0.3	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3
74	SLV 74	0.3	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3
75	SLV 75	0.3	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3
76	SLV 76	0.3	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3
77	SLV 77	0.3	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3
78	SLV 78	0.3	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3
79	SLV 79	0.3	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3
80	SLV 80	0.3	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3
81	SLV 81	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3	-0.3
82	SLV 82	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3	-0.3
83	SLV 83	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3	-0.3
84	SLV 84	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3	-0.3
85	SLV 85	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3	0.3
86	SLV 86	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3	0.3
87	SLV 87	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3	0.3
88	SLV 88	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3	0.3
89	SLV 89	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3	-0.3
90	SLV 90	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3	-0.3
91	SLV 91	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3	-0.3
92	SLV 92	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3	-0.3
93	SLV 93	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3	0.3
94	SLV 94	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3	0.3
95	SLV 95	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3	0.3
96	SLV 96	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3	0.3

Famiglia Calcolo rigidità 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

4.5 Definizioni di carichi superficiali**Nome:** nome identificativo della definizione di carico.**Valori:** valori associati alle condizioni di carico.**Condizione:** condizione di carico a cui sono associati i valori.**Descrizione:** nome assegnato alla condizione elementare.**Valore:** modulo del carico superficiale applicato alla superficie. [daN/cm²]**Applicazione:** modalità con cui il carico è applicato alla superficie.

Nome	Valori		
	Condizione	Valore	Applicazione
Descrizione			
Carico apparecchiature e manutenzione	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0	Verticale
	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0.025	Verticale
	Neve	0	Verticale
	Variabile H - Coperture	0	Verticale
	Carico statico terreno+falda	0	Verticale
Riporto	Carico sismico terreno+falda	0	Verticale
	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	1.044	Verticale
	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0	Verticale
	Neve	0	Verticale
	Variabile H - Coperture	0	Verticale
Copertura	Carico statico terreno+falda	0	Verticale
	Carico sismico terreno+falda	0	Verticale
	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0	Verticale
	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0	Verticale
	Neve	0.0072	Verticale
	Variabile H - Coperture	0.01	Verticale
	Carico statico terreno+falda	0	Verticale
	Carico sismico terreno+falda	0	Verticale

4.6 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. [daN/cm²]**Quota i.:** quota assoluta in cui il carico pressorio assume il valore iniziale. [cm]**Valore f.:** valore del carico pressorio alla quota finale. [daN/cm²]**Quota f.:** quota assoluta in cui il carico pressorio assume il valore finale. [cm]

Nome	Valori				
	Condizione	Valore i.	Quota i.	Valore f.	Quota f.
Descrizione					
Carico terreno	Pesi strutturali	0	0	0	0
	Permanenti portati	0	0	0	0
	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0	0	0	0
	Neve	0	0	0	0
	Variabile H - Coperture	0	0	0	0
	Carico statico terreno+falda	0.116	0	0.3666	-240
Carico terreno+falda	Carico sismico terreno+falda	0.5266	0	0.5266	-240
	Pesi strutturali	0	0	0	0
Carico terreno+falda	Permanenti portati	0	0	0	0
	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0	0	0	0
	Neve	0	0	0	0
	Variabile H - Coperture	0	0	0	0
	Carico statico terreno+falda	0.3666	-240	1.2986	-696
	Carico sismico terreno+falda	0.5713	-240	0.7055	-696

5 Quote

5.1 Livelli

Descrizione breve: nome sintetico assegnato al livello.

Descrizione: nome assegnato al livello.

Quota: quota superiore espressa nel sistema di riferimento assoluto. [cm]

Spessore: spessore del livello. [cm]

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	-696	0
L2	Falda	-240	0
L3	Piano campagna	0	0
L4	Copertura	140	0

5.2 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. [cm]

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

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

6 Fili fissi

6.1 Fili fissi di piano

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

Punto: punto di inserimento.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

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

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

Tipo: tipo di simbolo.

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

Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.
	X	Y				
L1	-175	-165	0	0	Croce	1
L1	-175	165	0	0	Croce	4
L1	175	-165	0	0	Croce	13
L1	175	165	0	0	Croce	16
L1	-135	125	0	0	Croce	7
L1	-135	-125	0	0	Croce	6
L1	135	125	0	0	Croce	11
L1	135	-125	0	0	Croce	10
L1	-135	165	0	0	Croce	8
L1	135	165	0	0	Croce	12
L1	-135	-165	0	0	Croce	5
L1	135	-165	0	0	Croce	9
L1	-175	125	0	0	Croce	3
L1	-175	-125	0	0	Croce	2
L1	175	125	0	0	Croce	15
L1	175	-125	0	0	Croce	14

7 Piastre C.A.

7.1 Piastre C.A. di piano

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

Sp.: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [cm]

Punti: punti di definizione in pianta.

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

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

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

Mat.: riferimento ad una definizione di 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 sovrarresistenza da assicurare in verifica.

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

P.sup.: peso per unità di superficie. [daN/cm²]

Fond.: riferimento alla fondazione sottostante l'elemento.

Fori: riferimenti a tutti gli elementi che forano la piastra.

Livello	Sp.	Punti			Estr.	Mat.	Car.sup.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	P.sup.	Fond.	Fori
		I.	X	Y										
L1	40	1	-175	125	0	C35/45	Riporto			0	Si	0.1		
		2	-135	125										
		3	-135	165										
		4	-175	165										
L1	40	1	-135	125	0	C35/45	Riporto			0	Si	0.1		
		2	135	125										
		3	135	165										
		4	-135	165										
L1	40	1	135	125	0	C35/45	Riporto			0	Si	0.1		
		2	175	125										
		3	175	165										
		4	135	165										
L1	40	1	-175	-125	0	C35/45	Riporto			0	Si	0.1		
		2	-135	-125										
		3	-135	125										
		4	-175	125										
L1	40	1	-135	-125	0	C35/45	Carico apparecchiature e manutenzione			0	Si	0.1		
		2	135	-125										
		3	135	125										
		4	-135	125										
L1	40	1	135	-125	0	C35/45	Riporto			0	Si	0.1		
		2	175	-125										
		3	175	125										
		4	135	125										
L1	40	1	-175	-165	0	C35/45	Riporto			0	Si	0.1		
		2	-135	-165										
		3	-135	-125										
		4	-175	-125										
L1	40	1	-135	-165	0	C35/45	Riporto			0	Si	0.1		
		2	135	-165										
		3	135	-125										
		4	-135	-125										
L1	40	1	135	-165	0	C35/45	Riporto			0	Si	0.1		
		2	175	-165										
		3	175	-125										
		4	135	-125										
L4	25	1	-135	-125	0	C35/45	Copertura			0	No	0.0625		
		2	135	-125										
		3	135	125										
		4	-135	125										

8 Pareti C.A.

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

Sp.: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [cm]

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. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Punto f.: punto finale in pianta.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

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 sovrarresistenza 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						
T2	30	Sinistra	-135	-125	-135	125	C35/45	Carico terreno+falda		0	Si	
T2	30	Sinistra	-135	125	135	125	C35/45	Carico terreno+falda		0	Si	
T2	30	Sinistra	135	125	135	-125	C35/45	Carico terreno+falda		0	Si	
T2	30	Sinistra	135	-125	-135	-125	C35/45	Carico terreno+falda		0	Si	
T3	30	Sinistra	-135	-125	-135	125	C35/45	Carico terreno		0	Si	
T3	30	Sinistra	-135	125	135	125	C35/45	Carico terreno		0	Si	
T3	30	Sinistra	135	125	135	-125	C35/45	Carico terreno		0	Si	

Tr.	Sp.	P.i.	Punto i.		Punto f.		Mat.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	Aperture
			X	Y	X	Y						
T3	30	Sinistra	135	-125	-135	-125	C35/45	Carico terreno		0	Si	
T1	30	Sinistra	-135	-125	-135	125	C35/45			0	Si	
T1	30	Sinistra	-135	125	135	125	C35/45			0	Si	
T1	30	Sinistra	135	125	135	-125	C35/45			0	Si	
T1	30	Sinistra	135	-125	-135	-125	C35/45			0	Si	

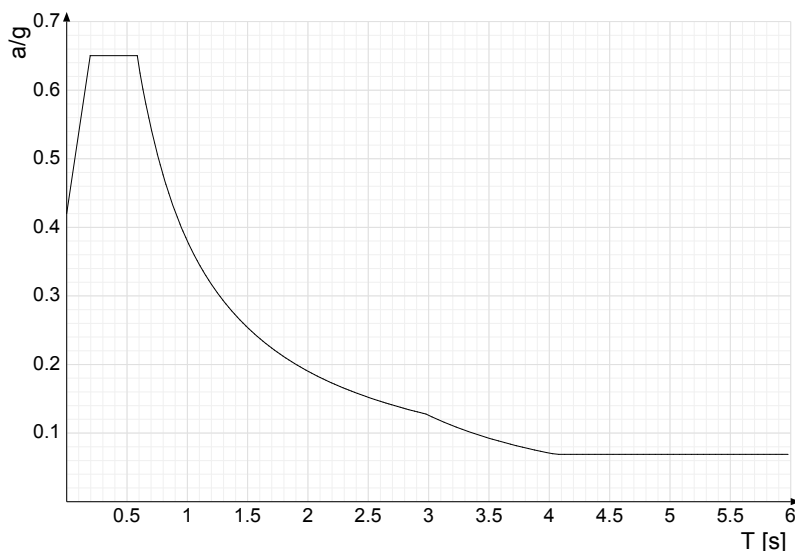
9 Accelerazioni spettrali

Ind.vertice: Indice del valore.

T: Periodo di vibrazione. [s]

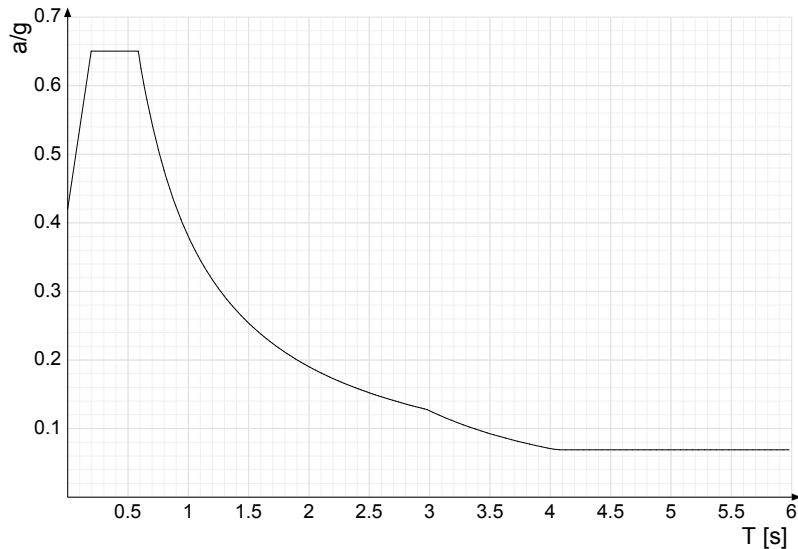
a/g: Accelerazione spettrale normalizzata ottenuta dividendo l'accelerazione spettrale per l'accelerazione di gravità. Il valore è adimensionale.

Sisma X SLV



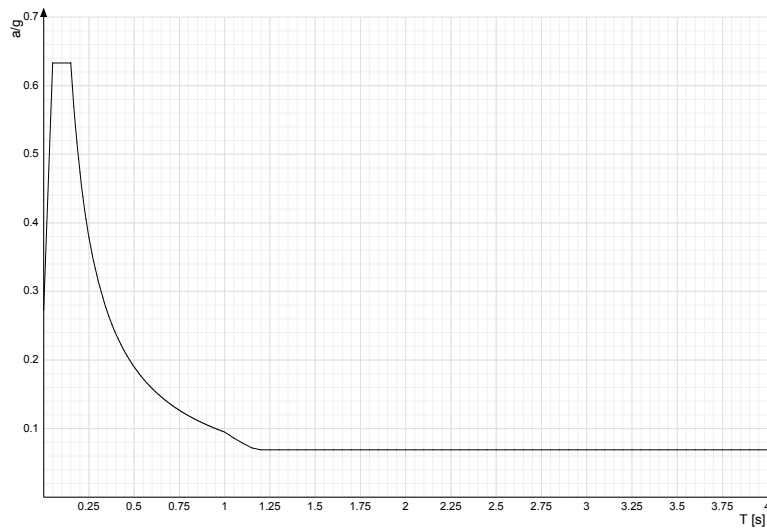
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.42	2	0.195	0.65	3	0.595	0.65	4	0.609	0.625
5	0.632	0.602	6	0.656	0.58	7	0.68	0.56	8	0.703	0.541
9	0.727	0.523	10	0.751	0.507	11	0.775	0.491	12	0.798	0.477
13	0.822	0.463	14	0.846	0.45	15	0.869	0.438	16	0.893	0.426
17	0.917	0.415	18	0.94	0.405	19	0.964	0.395	20	0.988	0.385
21	1.011	0.376	22	1.035	0.368	23	1.059	0.359	24	1.082	0.351
25	1.106	0.344	26	1.13	0.337	27	1.154	0.33	28	1.177	0.323
29	1.201	0.317	30	1.225	0.311	31	1.248	0.305	32	1.272	0.299
33	1.296	0.294	34	1.319	0.288	35	1.343	0.283	36	1.367	0.278
37	1.39	0.274	38	1.414	0.269	39	1.438	0.265	40	1.461	0.26
41	1.485	0.256	42	1.509	0.252	43	1.533	0.248	44	1.556	0.244
45	1.58	0.241	46	1.604	0.237	47	1.627	0.234	48	1.651	0.23
49	1.675	0.227	50	1.698	0.224	51	1.722	0.221	52	1.746	0.218
53	1.769	0.215	54	1.793	0.212	55	1.817	0.209	56	1.84	0.207
57	1.864	0.204	58	1.888	0.202	59	1.912	0.199	60	1.935	0.197
61	1.959	0.194	62	1.983	0.192	63	2.006	0.19	64	2.03	0.187
65	2.054	0.185	66	2.077	0.183	67	2.101	0.181	68	2.125	0.179
69	2.148	0.177	70	2.172	0.175	71	2.196	0.173	72	2.22	0.171
73	2.243	0.17	74	2.267	0.168	75	2.291	0.166	76	2.314	0.164
77	2.338	0.163	78	2.362	0.161	79	2.385	0.159	80	2.409	0.158
81	2.433	0.156	82	2.456	0.155	83	2.48	0.153	84	2.504	0.152
85	2.527	0.151	86	2.551	0.149	87	2.575	0.148	88	2.599	0.146
89	2.622	0.145	90	2.646	0.144	91	2.67	0.143	92	2.693	0.141
93	2.717	0.14	94	2.741	0.139	95	2.764	0.138	96	2.788	0.136
97	2.812	0.135	98	2.835	0.134	99	2.859	0.133	100	2.883	0.132
101	2.906	0.131	102	2.93	0.13	103	2.954	0.129	104	2.978	0.128
105	3.028	0.124	106	3.078	0.12	107	3.128	0.116	108	3.178	0.112
109	3.228	0.109	110	3.278	0.105	111	3.328	0.102	112	3.378	0.099
113	3.428	0.096	114	3.478	0.094	115	3.528	0.091	116	3.578	0.089
117	3.628	0.086	118	3.678	0.084	119	3.728	0.082	120	3.778	0.079
121	3.828	0.077	122	3.878	0.075	123	3.928	0.073	124	3.978	0.072
125	4.028	0.07	126	4.078	0.069	127	4.128	0.069	128	4.178	0.069
129	4.228	0.069	130	4.278	0.069	131	4.328	0.069	132	4.378	0.069
133	4.428	0.069	134	4.478	0.069	135	4.528	0.069	136	4.578	0.069
137	4.628	0.069	138	4.678	0.069	139	4.728	0.069	140	4.778	0.069
141	4.828	0.069	142	4.878	0.069	143	4.928	0.069	144	4.978	0.069
145	5.028	0.069	146	5.078	0.069	147	5.128	0.069	148	5.178	0.069
149	5.228	0.069	150	5.278	0.069	151	5.328	0.069	152	5.378	0.069
153	5.428	0.069	154	5.478	0.069	155	5.528	0.069	156	5.578	0.069
157	5.628	0.069	158	5.678	0.069	159	5.728	0.069	160	5.778	0.069
161	5.828	0.069	162	5.878	0.069	163	5.928	0.069	164	5.978	0.069

Sisma Y SLV



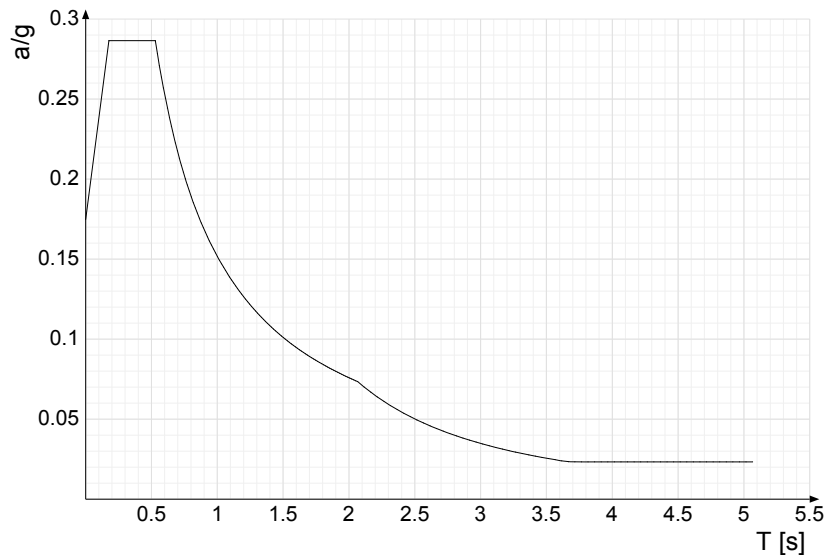
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.42	2	0.195	0.65	3	0.585	0.65	4	0.609	0.625
5	0.632	0.602	6	0.656	0.58	7	0.68	0.56	8	0.703	0.541
9	0.727	0.523	10	0.751	0.507	11	0.775	0.491	12	0.798	0.477
13	0.822	0.463	14	0.846	0.45	15	0.869	0.438	16	0.893	0.426
17	0.917	0.415	18	0.94	0.405	19	0.964	0.395	20	0.988	0.385
21	1.011	0.376	22	1.035	0.368	23	1.059	0.359	24	1.082	0.351
25	1.106	0.344	26	1.13	0.337	27	1.154	0.33	28	1.177	0.323
29	1.201	0.317	30	1.225	0.311	31	1.248	0.305	32	1.272	0.299
33	1.296	0.294	34	1.319	0.288	35	1.343	0.283	36	1.367	0.278
37	1.39	0.274	38	1.414	0.269	39	1.438	0.265	40	1.461	0.26
41	1.485	0.256	42	1.509	0.252	43	1.533	0.248	44	1.556	0.244
45	1.58	0.241	46	1.604	0.237	47	1.627	0.234	48	1.651	0.23
49	1.675	0.227	50	1.698	0.224	51	1.722	0.221	52	1.746	0.218
53	1.769	0.215	54	1.793	0.212	55	1.817	0.209	56	1.84	0.207
57	1.864	0.204	58	1.888	0.202	59	1.912	0.199	60	1.935	0.197
61	1.959	0.194	62	1.983	0.192	63	2.006	0.19	64	2.03	0.187
65	2.054	0.185	66	2.077	0.183	67	2.101	0.181	68	2.125	0.179
69	2.148	0.177	70	2.172	0.175	71	2.196	0.173	72	2.22	0.171
73	2.243	0.17	74	2.267	0.168	75	2.291	0.166	76	2.314	0.164
77	2.338	0.163	78	2.362	0.161	79	2.385	0.159	80	2.409	0.158
81	2.433	0.156	82	2.456	0.155	83	2.48	0.153	84	2.504	0.152
85	2.527	0.151	86	2.551	0.149	87	2.575	0.148	88	2.599	0.146
89	2.622	0.145	90	2.646	0.144	91	2.67	0.143	92	2.693	0.141
93	2.717	0.14	94	2.741	0.139	95	2.764	0.138	96	2.788	0.136
97	2.812	0.135	98	2.835	0.134	99	2.859	0.133	100	2.883	0.132
101	2.906	0.131	102	2.93	0.13	103	2.954	0.129	104	2.978	0.128
105	3.028	0.124	106	3.078	0.12	107	3.128	0.116	108	3.178	0.112
109	3.228	0.109	110	3.278	0.105	111	3.328	0.102	112	3.378	0.099
113	3.428	0.096	114	3.478	0.094	115	3.528	0.091	116	3.578	0.089
117	3.628	0.086	118	3.678	0.084	119	3.728	0.082	120	3.778	0.079
121	3.828	0.077	122	3.878	0.075	123	3.928	0.073	124	3.978	0.072
125	4.028	0.07	126	4.078	0.069	127	4.128	0.069	128	4.178	0.069
129	4.228	0.069	130	4.278	0.069	131	4.328	0.069	132	4.378	0.069
133	4.428	0.069	134	4.478	0.069	135	4.528	0.069	136	4.578	0.069
137	4.628	0.069	138	4.678	0.069	139	4.728	0.069	140	4.778	0.069
141	4.828	0.069	142	4.878	0.069	143	4.928	0.069	144	4.978	0.069
145	5.028	0.069	146	5.078	0.069	147	5.128	0.069	148	5.178	0.069
149	5.228	0.069	150	5.278	0.069	151	5.328	0.069	152	5.378	0.069
153	5.428	0.069	154	5.478	0.069	155	5.528	0.069	156	5.578	0.069
157	5.628	0.069	158	5.678	0.069	159	5.728	0.069	160	5.778	0.069
161	5.828	0.069	162	5.878	0.069	163	5.928	0.069	164	5.978	0.069

Sisma Z SLV



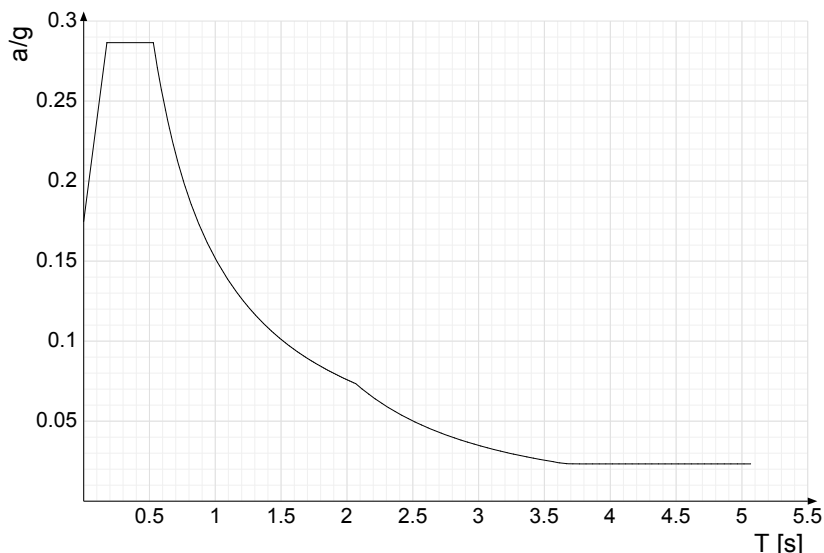
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.273	2	0.05	0.633	3	0.15	0.633	4	0.158	0.6
5	0.167	0.569	6	0.175	0.542	7	0.184	0.517	8	0.192	0.494
9	0.2	0.474	10	0.209	0.455	11	0.217	0.437	12	0.226	0.421
13	0.234	0.406	14	0.243	0.392	15	0.251	0.378	16	0.259	0.366
17	0.268	0.355	18	0.276	0.344	19	0.285	0.334	20	0.293	0.324
21	0.301	0.315	22	0.31	0.306	23	0.318	0.298	24	0.327	0.291
25	0.335	0.283	26	0.344	0.276	27	0.352	0.27	28	0.36	0.264
29	0.369	0.258	30	0.377	0.252	31	0.386	0.246	32	0.394	0.241
33	0.402	0.236	34	0.411	0.231	35	0.419	0.227	36	0.428	0.222
37	0.436	0.218	38	0.445	0.214	39	0.453	0.21	40	0.461	0.206
41	0.47	0.202	42	0.478	0.199	43	0.487	0.195	44	0.495	0.192
45	0.503	0.189	46	0.512	0.186	47	0.52	0.183	48	0.529	0.18
49	0.537	0.177	50	0.546	0.174	51	0.554	0.171	52	0.562	0.169
53	0.571	0.166	54	0.579	0.164	55	0.588	0.162	56	0.596	0.159
57	0.604	0.157	58	0.613	0.155	59	0.621	0.153	60	0.63	0.151
61	0.638	0.149	62	0.647	0.147	63	0.655	0.145	64	0.663	0.143
65	0.672	0.141	66	0.68	0.14	67	0.689	0.138	68	0.697	0.136
69	0.705	0.135	70	0.714	0.133	71	0.722	0.131	72	0.731	0.13
73	0.739	0.129	74	0.748	0.127	75	0.756	0.126	76	0.764	0.124
77	0.773	0.123	78	0.781	0.122	79	0.79	0.12	80	0.798	0.119
81	0.806	0.118	82	0.815	0.117	83	0.823	0.115	84	0.832	0.114
85	0.84	0.113	86	0.849	0.112	87	0.857	0.111	88	0.865	0.11
89	0.874	0.109	90	0.882	0.108	91	0.891	0.107	92	0.899	0.106
93	0.907	0.105	94	0.916	0.104	95	0.924	0.103	96	0.933	0.102
97	0.941	0.101	98	0.95	0.1	99	0.958	0.099	100	0.966	0.098
101	0.975	0.097	102	0.983	0.097	103	0.992	0.096	104	1	0.095
105	1.05	0.086	106	1.1	0.078	107	1.15	0.072	108	1.2	0.069
109	1.25	0.069	110	1.3	0.069	111	1.35	0.069	112	1.4	0.069
113	1.45	0.069	114	1.5	0.069	115	1.55	0.069	116	1.6	0.069
117	1.65	0.069	118	1.7	0.069	119	1.75	0.069	120	1.8	0.069
121	1.85	0.069	122	1.9	0.069	123	1.95	0.069	124	2	0.069
125	2.05	0.069	126	2.1	0.069	127	2.15	0.069	128	2.2	0.069
129	2.25	0.069	130	2.3	0.069	131	2.35	0.069	132	2.4	0.069
133	2.45	0.069	134	2.5	0.069	135	2.55	0.069	136	2.6	0.069
137	2.65	0.069	138	2.7	0.069	139	2.75	0.069	140	2.8	0.069
141	2.85	0.069	142	2.9	0.069	143	2.95	0.069	144	3	0.069
145	3.05	0.069	146	3.1	0.069	147	3.15	0.069	148	3.2	0.069
149	3.25	0.069	150	3.3	0.069	151	3.35	0.069	152	3.4	0.069
153	3.45	0.069	154	3.5	0.069	155	3.55	0.069	156	3.6	0.069
157	3.65	0.069	158	3.7	0.069	159	3.75	0.069	160	3.8	0.069
161	3.85	0.069	162	3.9	0.069	163	3.95	0.069	164	4	0.069

Sisma X SLD



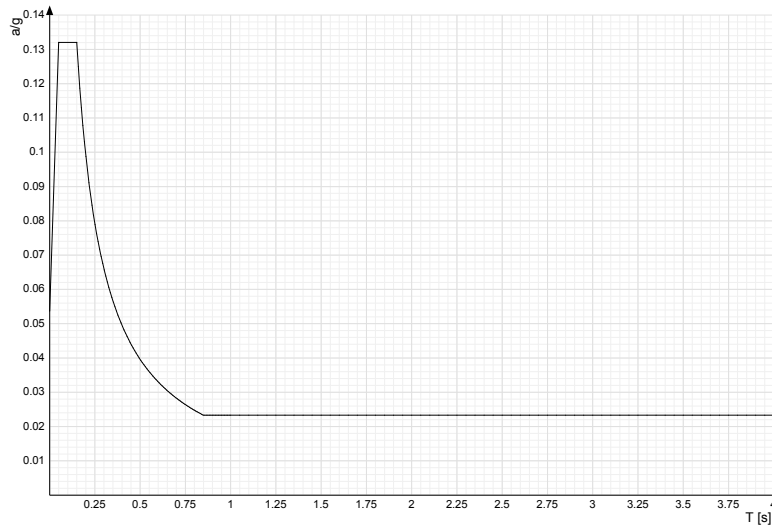
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.175	2	0.177	0.287	3	0.53	0.287	4	0.545	0.279
5	0.56	0.271	6	0.575	0.264	7	0.59	0.257	8	0.606	0.251
9	0.621	0.244	10	0.636	0.239	11	0.651	0.233	12	0.666	0.228
13	0.682	0.223	14	0.697	0.218	15	0.712	0.213	16	0.727	0.209
17	0.743	0.204	18	0.758	0.2	19	0.773	0.196	20	0.788	0.193
21	0.803	0.189	22	0.819	0.185	23	0.834	0.182	24	0.849	0.179
25	0.864	0.176	26	0.879	0.173	27	0.895	0.17	28	0.91	0.167
29	0.925	0.164	30	0.94	0.161	31	0.956	0.159	32	0.971	0.156
33	0.986	0.154	34	1.001	0.152	35	1.016	0.149	36	1.032	0.147
37	1.047	0.145	38	1.062	0.143	39	1.077	0.141	40	1.092	0.139
41	1.108	0.137	42	1.123	0.135	43	1.138	0.133	44	1.153	0.132
45	1.168	0.13	46	1.184	0.128	47	1.199	0.127	48	1.214	0.125
49	1.229	0.123	50	1.245	0.122	51	1.26	0.12	52	1.275	0.119
53	1.29	0.118	54	1.305	0.116	55	1.321	0.115	56	1.336	0.114
57	1.351	0.112	58	1.366	0.111	59	1.381	0.11	60	1.397	0.109
61	1.412	0.107	62	1.427	0.106	63	1.442	0.105	64	1.458	0.104
65	1.473	0.103	66	1.488	0.102	67	1.503	0.101	68	1.518	0.1
69	1.534	0.099	70	1.549	0.098	71	1.564	0.097	72	1.579	0.096
73	1.594	0.095	74	1.61	0.094	75	1.625	0.093	76	1.64	0.093
77	1.655	0.092	78	1.67	0.091	79	1.686	0.09	80	1.701	0.089
81	1.716	0.088	82	1.731	0.088	83	1.747	0.087	84	1.762	0.086
85	1.777	0.085	86	1.792	0.085	87	1.807	0.084	88	1.823	0.083
89	1.838	0.083	90	1.853	0.082	91	1.868	0.081	92	1.883	0.081
93	1.899	0.08	94	1.914	0.079	95	1.929	0.079	96	1.944	0.078
97	1.96	0.077	98	1.975	0.077	99	1.99	0.076	100	2.005	0.076
101	2.02	0.075	102	2.036	0.075	103	2.051	0.074	104	2.066	0.073
105	2.116	0.07	106	2.166	0.067	107	2.216	0.064	108	2.266	0.061
109	2.316	0.058	110	2.366	0.056	111	2.416	0.054	112	2.466	0.052
113	2.516	0.05	114	2.566	0.048	115	2.616	0.046	116	2.666	0.044
117	2.716	0.042	118	2.766	0.041	119	2.816	0.04	120	2.866	0.038
121	2.916	0.037	122	2.966	0.036	123	3.016	0.034	124	3.066	0.033
125	3.116	0.032	126	3.166	0.031	127	3.216	0.03	128	3.266	0.029
129	3.316	0.029	130	3.366	0.028	131	3.416	0.027	132	3.466	0.026
133	3.516	0.025	134	3.566	0.025	135	3.616	0.024	136	3.666	0.023
137	3.716	0.023	138	3.766	0.023	139	3.816	0.023	140	3.866	0.023
141	3.916	0.023	142	3.966	0.023	143	4.016	0.023	144	4.066	0.023
145	4.116	0.023	146	4.166	0.023	147	4.216	0.023	148	4.266	0.023
149	4.316	0.023	150	4.366	0.023	151	4.416	0.023	152	4.466	0.023
153	4.516	0.023	154	4.566	0.023	155	4.616	0.023	156	4.666	0.023
157	4.716	0.023	158	4.766	0.023	159	4.816	0.023	160	4.866	0.023
161	4.916	0.023	162	4.966	0.023	163	5.016	0.023	164	5.066	0.023

Sisma Y SLD



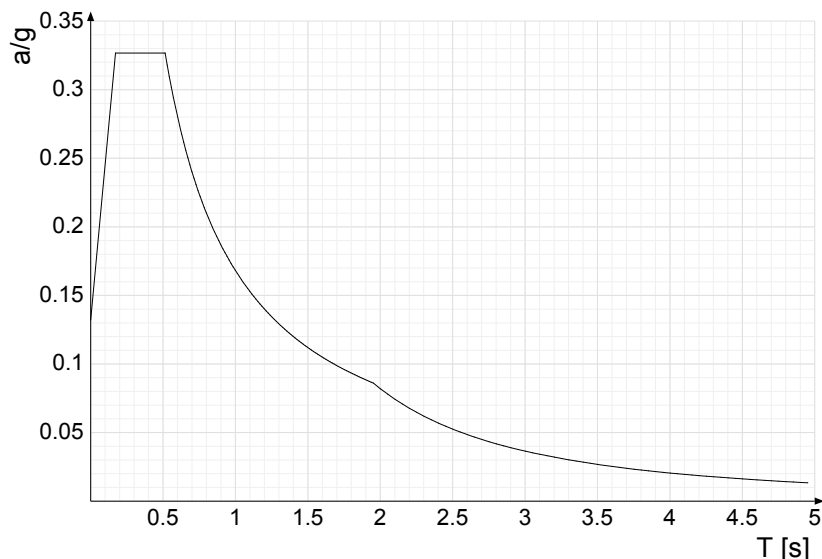
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.175	2	0.177	0.287	3	0.53	0.287	4	0.545	0.279
5	0.56	0.271	6	0.575	0.264	7	0.59	0.257	8	0.606	0.251
9	0.621	0.244	10	0.636	0.239	11	0.651	0.233	12	0.666	0.228
13	0.682	0.223	14	0.697	0.218	15	0.712	0.213	16	0.727	0.209
17	0.743	0.204	18	0.758	0.2	19	0.773	0.196	20	0.788	0.193
21	0.803	0.189	22	0.819	0.185	23	0.834	0.182	24	0.849	0.179
25	0.864	0.176	26	0.879	0.173	27	0.895	0.17	28	0.91	0.167
29	0.925	0.164	30	0.94	0.161	31	0.956	0.159	32	0.971	0.156
33	0.986	0.154	34	1.001	0.152	35	1.016	0.149	36	1.032	0.147
37	1.047	0.145	38	1.062	0.143	39	1.077	0.141	40	1.092	0.139
41	1.108	0.137	42	1.123	0.135	43	1.138	0.133	44	1.153	0.132
45	1.168	0.13	46	1.184	0.128	47	1.199	0.127	48	1.214	0.125
49	1.229	0.123	50	1.245	0.122	51	1.26	0.12	52	1.275	0.119
53	1.29	0.118	54	1.305	0.116	55	1.321	0.115	56	1.336	0.114
57	1.351	0.112	58	1.366	0.111	59	1.381	0.11	60	1.397	0.109
61	1.412	0.107	62	1.427	0.106	63	1.442	0.105	64	1.458	0.104
65	1.473	0.103	66	1.488	0.102	67	1.503	0.101	68	1.518	0.1
69	1.534	0.099	70	1.549	0.098	71	1.564	0.097	72	1.579	0.096
73	1.594	0.095	74	1.61	0.094	75	1.625	0.093	76	1.64	0.093
77	1.655	0.092	78	1.67	0.091	79	1.686	0.09	80	1.701	0.089
81	1.716	0.088	82	1.731	0.088	83	1.747	0.087	84	1.762	0.086
85	1.777	0.085	86	1.792	0.085	87	1.807	0.084	88	1.823	0.083
89	1.838	0.083	90	1.853	0.082	91	1.868	0.081	92	1.883	0.081
93	1.899	0.08	94	1.914	0.079	95	1.929	0.079	96	1.944	0.078
97	1.96	0.077	98	1.975	0.077	99	1.99	0.076	100	2.005	0.076
101	2.02	0.075	102	2.036	0.075	103	2.051	0.074	104	2.066	0.073
105	2.116	0.07	106	2.166	0.067	107	2.216	0.064	108	2.266	0.061
109	2.316	0.058	110	2.366	0.056	111	2.416	0.054	112	2.466	0.052
113	2.516	0.05	114	2.566	0.048	115	2.616	0.046	116	2.666	0.044
117	2.716	0.042	118	2.766	0.041	119	2.816	0.04	120	2.866	0.038
121	2.916	0.037	122	2.966	0.036	123	3.016	0.034	124	3.066	0.033
125	3.116	0.032	126	3.166	0.031	127	3.216	0.03	128	3.266	0.029
129	3.316	0.029	130	3.366	0.028	131	3.416	0.027	132	3.466	0.026
133	3.516	0.025	134	3.566	0.025	135	3.616	0.024	136	3.666	0.023
137	3.716	0.023	138	3.766	0.023	139	3.816	0.023	140	3.866	0.023
141	3.916	0.023	142	3.966	0.023	143	4.016	0.023	144	4.066	0.023
145	4.116	0.023	146	4.166	0.023	147	4.216	0.023	148	4.266	0.023
149	4.316	0.023	150	4.366	0.023	151	4.416	0.023	152	4.466	0.023
153	4.516	0.023	154	4.566	0.023	155	4.616	0.023	156	4.666	0.023
157	4.716	0.023	158	4.766	0.023	159	4.816	0.023	160	4.866	0.023
161	4.916	0.023	162	4.966	0.023	163	5.016	0.023	164	5.066	0.023

Sisma Z SLD



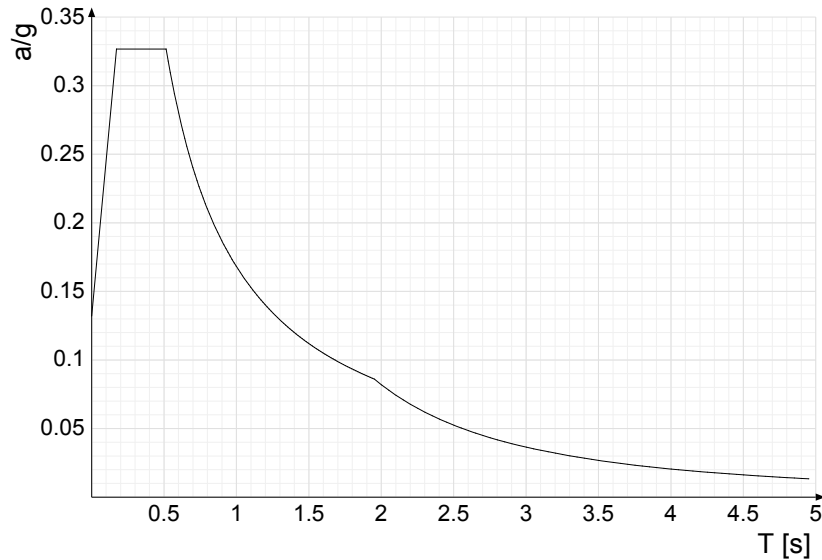
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.054	2	0.05	0.132	3	0.15	0.132	4	0.158	0.125
5	0.167	0.119	6	0.175	0.113	7	0.184	0.108	8	0.192	0.103
9	0.2	0.099	10	0.209	0.095	11	0.217	0.091	12	0.226	0.088
13	0.234	0.085	14	0.243	0.082	15	0.251	0.079	16	0.259	0.076
17	0.268	0.074	18	0.276	0.072	19	0.285	0.07	20	0.293	0.068
21	0.301	0.066	22	0.31	0.064	23	0.318	0.062	24	0.327	0.061
25	0.335	0.059	26	0.344	0.058	27	0.352	0.056	28	0.36	0.055
29	0.369	0.054	30	0.377	0.052	31	0.386	0.051	32	0.394	0.05
33	0.402	0.049	34	0.411	0.048	35	0.419	0.047	36	0.428	0.046
37	0.436	0.045	38	0.445	0.045	39	0.453	0.044	40	0.461	0.043
41	0.47	0.042	42	0.478	0.041	43	0.487	0.041	44	0.495	0.04
45	0.503	0.039	46	0.512	0.039	47	0.52	0.038	48	0.529	0.037
49	0.537	0.037	50	0.546	0.036	51	0.554	0.036	52	0.562	0.035
53	0.571	0.035	54	0.579	0.034	55	0.588	0.034	56	0.596	0.033
57	0.604	0.033	58	0.613	0.032	59	0.621	0.032	60	0.63	0.031
61	0.638	0.031	62	0.647	0.031	63	0.655	0.03	64	0.663	0.03
65	0.672	0.029	66	0.68	0.029	67	0.689	0.029	68	0.697	0.028
69	0.705	0.028	70	0.714	0.028	71	0.722	0.027	72	0.731	0.027
73	0.739	0.027	74	0.748	0.026	75	0.756	0.026	76	0.764	0.026
77	0.773	0.026	78	0.781	0.025	79	0.79	0.025	80	0.798	0.025
81	0.806	0.025	82	0.815	0.024	83	0.823	0.024	84	0.832	0.024
85	0.84	0.024	86	0.849	0.023	87	0.857	0.023	88	0.865	0.023
89	0.874	0.023	90	0.882	0.023	91	0.891	0.023	92	0.899	0.023
93	0.907	0.023	94	0.916	0.023	95	0.924	0.023	96	0.933	0.023
97	0.941	0.023	98	0.95	0.023	99	0.958	0.023	100	0.966	0.023
101	0.975	0.023	102	0.983	0.023	103	0.992	0.023	104	1	0.023
105	1.05	0.023	106	1.1	0.023	107	1.15	0.023	108	1.2	0.023
109	1.25	0.023	110	1.3	0.023	111	1.35	0.023	112	1.4	0.023
113	1.45	0.023	114	1.5	0.023	115	1.55	0.023	116	1.6	0.023
117	1.65	0.023	118	1.7	0.023	119	1.75	0.023	120	1.8	0.023
121	1.85	0.023	122	1.9	0.023	123	1.95	0.023	124	2	0.023
125	2.05	0.023	126	2.1	0.023	127	2.15	0.023	128	2.2	0.023
129	2.25	0.023	130	2.3	0.023	131	2.35	0.023	132	2.4	0.023
133	2.45	0.023	134	2.5	0.023	135	2.55	0.023	136	2.6	0.023
137	2.65	0.023	138	2.7	0.023	139	2.75	0.023	140	2.8	0.023
141	2.85	0.023	142	2.9	0.023	143	2.95	0.023	144	3	0.023
145	3.05	0.023	146	3.1	0.023	147	3.15	0.023	148	3.2	0.023
149	3.25	0.023	150	3.3	0.023	151	3.35	0.023	152	3.4	0.023
153	3.45	0.023	154	3.5	0.023	155	3.55	0.023	156	3.6	0.023
157	3.65	0.023	158	3.7	0.023	159	3.75	0.023	160	3.8	0.023
161	3.85	0.023	162	3.9	0.023	163	3.95	0.023	164	4	0.023

Sisma X SLO

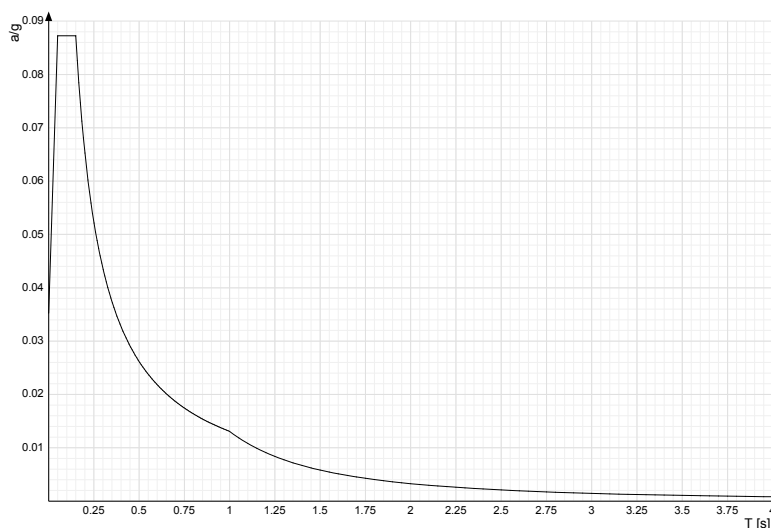


Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.132	2	0.171	0.327	3	0.514	0.327	4	0.529	0.318
5	0.543	0.31	6	0.557	0.302	7	0.571	0.294	8	0.585	0.287
9	0.6	0.28	10	0.614	0.274	11	0.628	0.267	12	0.642	0.262
13	0.657	0.256	14	0.671	0.25	15	0.685	0.245	16	0.699	0.24
17	0.714	0.235	18	0.728	0.231	19	0.742	0.226	20	0.756	0.222
21	0.771	0.218	22	0.785	0.214	23	0.799	0.21	24	0.813	0.207
25	0.827	0.203	26	0.842	0.2	27	0.856	0.196	28	0.87	0.193
29	0.884	0.19	30	0.899	0.187	31	0.913	0.184	32	0.927	0.181
33	0.941	0.178	34	0.956	0.176	35	0.97	0.173	36	0.984	0.171
37	0.998	0.168	38	1.013	0.166	39	1.027	0.164	40	1.041	0.161
41	1.055	0.159	42	1.069	0.157	43	1.084	0.155	44	1.098	0.153
45	1.112	0.151	46	1.126	0.149	47	1.141	0.147	48	1.155	0.145
49	1.169	0.144	50	1.183	0.142	51	1.198	0.14	52	1.212	0.139
53	1.226	0.137	54	1.24	0.135	55	1.255	0.134	56	1.269	0.132
57	1.283	0.131	58	1.297	0.13	59	1.312	0.128	60	1.326	0.127
61	1.34	0.125	62	1.354	0.124	63	1.368	0.123	64	1.383	0.122
65	1.397	0.12	66	1.411	0.119	67	1.425	0.118	68	1.44	0.117
69	1.454	0.116	70	1.468	0.114	71	1.482	0.113	72	1.497	0.112
73	1.511	0.111	74	1.525	0.11	75	1.539	0.109	76	1.554	0.108
77	1.568	0.107	78	1.582	0.106	79	1.596	0.105	80	1.61	0.104
81	1.625	0.103	82	1.639	0.103	83	1.653	0.102	84	1.667	0.101
85	1.682	0.1	86	1.696	0.099	87	1.71	0.098	88	1.724	0.097
89	1.739	0.097	90	1.753	0.096	91	1.767	0.095	92	1.781	0.094
93	1.796	0.094	94	1.81	0.093	95	1.824	0.092	96	1.838	0.091
97	1.852	0.091	98	1.867	0.09	99	1.881	0.089	100	1.895	0.089
101	1.909	0.088	102	1.924	0.087	103	1.938	0.087	104	1.952	0.086
105	2.002	0.082	106	2.052	0.078	107	2.102	0.074	108	2.152	0.071
109	2.202	0.068	110	2.252	0.065	111	2.302	0.062	112	2.352	0.059
113	2.402	0.057	114	2.452	0.055	115	2.502	0.052	116	2.552	0.05
117	2.602	0.048	118	2.652	0.047	119	2.702	0.045	120	2.752	0.043
121	2.802	0.042	122	2.852	0.04	123	2.902	0.039	124	2.952	0.038
125	3.002	0.036	126	3.052	0.035	127	3.102	0.034	128	3.152	0.033
129	3.202	0.032	130	3.252	0.031	131	3.302	0.03	132	3.352	0.029
133	3.402	0.028	134	3.452	0.028	135	3.502	0.027	136	3.552	0.026
137	3.602	0.025	138	3.652	0.025	139	3.702	0.024	140	3.752	0.023
141	3.802	0.023	142	3.852	0.022	143	3.902	0.022	144	3.952	0.021
145	4.002	0.02	146	4.052	0.02	147	4.102	0.019	148	4.152	0.019
149	4.202	0.019	150	4.252	0.018	151	4.302	0.018	152	4.352	0.017
153	4.402	0.017	154	4.452	0.017	155	4.502	0.016	156	4.552	0.016
157	4.602	0.015	158	4.652	0.015	159	4.702	0.015	160	4.752	0.015
161	4.802	0.014	162	4.852	0.014	163	4.902	0.014	164	4.952	0.013

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	0.132	2	0.171	0.327	3	0.514	0.327	4	0.529	0.318
5	0.543	0.31	6	0.557	0.302	7	0.571	0.294	8	0.585	0.287
9	0.6	0.28	10	0.614	0.274	11	0.628	0.267	12	0.642	0.262
13	0.657	0.256	14	0.671	0.25	15	0.685	0.245	16	0.699	0.24
17	0.714	0.235	18	0.728	0.231	19	0.742	0.226	20	0.756	0.222
21	0.771	0.218	22	0.785	0.214	23	0.799	0.21	24	0.813	0.207
25	0.827	0.203	26	0.842	0.2	27	0.856	0.196	28	0.87	0.193
29	0.884	0.19	30	0.899	0.187	31	0.913	0.184	32	0.927	0.181
33	0.941	0.178	34	0.956	0.176	35	0.97	0.173	36	0.984	0.171
37	0.998	0.168	38	1.013	0.166	39	1.027	0.164	40	1.041	0.161
41	1.055	0.159	42	1.069	0.157	43	1.084	0.155	44	1.098	0.153
45	1.112	0.151	46	1.126	0.149	47	1.141	0.147	48	1.155	0.145
49	1.169	0.144	50	1.183	0.142	51	1.198	0.14	52	1.212	0.139
53	1.226	0.137	54	1.24	0.135	55	1.255	0.134	56	1.269	0.132
57	1.283	0.131	58	1.297	0.13	59	1.312	0.128	60	1.326	0.127
61	1.34	0.125	62	1.354	0.124	63	1.368	0.123	64	1.383	0.122
65	1.397	0.12	66	1.411	0.119	67	1.425	0.118	68	1.44	0.117
69	1.454	0.116	70	1.468	0.114	71	1.482	0.113	72	1.497	0.112
73	1.511	0.111	74	1.525	0.11	75	1.539	0.109	76	1.554	0.108
77	1.568	0.107	78	1.582	0.106	79	1.596	0.105	80	1.61	0.104
81	1.625	0.103	82	1.639	0.103	83	1.653	0.102	84	1.667	0.101
85	1.682	0.1	86	1.696	0.099	87	1.71	0.098	88	1.724	0.097
89	1.739	0.097	90	1.753	0.096	91	1.767	0.095	92	1.781	0.094
93	1.796	0.094	94	1.81	0.093	95	1.824	0.092	96	1.838	0.091
97	1.852	0.091	98	1.867	0.09	99	1.881	0.089	100	1.895	0.089
101	1.909	0.088	102	1.924	0.087	103	1.938	0.087	104	1.952	0.086
105	2.002	0.082	106	2.052	0.078	107	2.102	0.074	108	2.152	0.071
109	2.202	0.068	110	2.252	0.065	111	2.302	0.062	112	2.352	0.059
113	2.402	0.057	114	2.452	0.055	115	2.502	0.052	116	2.552	0.05
117	2.602	0.048	118	2.652	0.047	119	2.702	0.045	120	2.752	0.043
121	2.802	0.042	122	2.852	0.04	123	2.902	0.039	124	2.952	0.038
125	3.002	0.036	126	3.052	0.035	127	3.102	0.034	128	3.152	0.033
129	3.202	0.032	130	3.252	0.031	131	3.302	0.03	132	3.352	0.029
133	3.402	0.028	134	3.452	0.028	135	3.502	0.027	136	3.552	0.026
137	3.602	0.025	138	3.652	0.025	139	3.702	0.024	140	3.752	0.023
141	3.802	0.023	142	3.852	0.022	143	3.902	0.022	144	3.952	0.021
145	4.002	0.02	146	4.052	0.02	147	4.102	0.019	148	4.152	0.019
149	4.202	0.019	150	4.252	0.018	151	4.302	0.018	152	4.352	0.017
153	4.402	0.017	154	4.452	0.017	155	4.502	0.016	156	4.552	0.016
157	4.602	0.015	158	4.652	0.015	159	4.702	0.015	160	4.752	0.015
161	4.802	0.014	162	4.852	0.014	163	4.902	0.014	164	4.952	0.013

Sisma Z SLO

Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.035	2	0.05	0.087	3	0.15	0.087	4	0.158	0.083
5	0.167	0.078	6	0.175	0.075	7	0.184	0.071	8	0.192	0.068
9	0.2	0.065	10	0.209	0.063	11	0.217	0.06	12	0.226	0.058
13	0.234	0.056	14	0.243	0.054	15	0.251	0.052	16	0.259	0.05
17	0.268	0.049	18	0.276	0.047	19	0.285	0.046	20	0.293	0.045
21	0.301	0.043	22	0.31	0.042	23	0.318	0.041	24	0.327	0.04
25	0.335	0.039	26	0.344	0.038	27	0.352	0.037	28	0.36	0.036
29	0.369	0.035	30	0.377	0.035	31	0.386	0.034	32	0.394	0.033
33	0.402	0.033	34	0.411	0.032	35	0.419	0.031	36	0.428	0.031
37	0.436	0.03	38	0.445	0.029	39	0.453	0.029	40	0.461	0.028
41	0.47	0.028	42	0.478	0.027	43	0.487	0.027	44	0.495	0.026
45	0.503	0.026	46	0.512	0.026	47	0.52	0.025	48	0.529	0.025
49	0.537	0.024	50	0.546	0.024	51	0.554	0.024	52	0.562	0.023
53	0.571	0.023	54	0.579	0.023	55	0.588	0.022	56	0.596	0.022
57	0.604	0.022	58	0.613	0.021	59	0.621	0.021	60	0.63	0.021
61	0.638	0.021	62	0.647	0.02	63	0.655	0.02	64	0.663	0.02
65	0.672	0.019	66	0.68	0.019	67	0.689	0.019	68	0.697	0.019
69	0.705	0.019	70	0.714	0.018	71	0.722	0.018	72	0.731	0.018
73	0.739	0.018	74	0.748	0.018	75	0.756	0.017	76	0.764	0.017
77	0.773	0.017	78	0.781	0.017	79	0.79	0.017	80	0.798	0.016
81	0.806	0.016	82	0.815	0.016	83	0.823	0.016	84	0.832	0.016
85	0.84	0.016	86	0.849	0.015	87	0.857	0.015	88	0.865	0.015
89	0.874	0.015	90	0.882	0.015	91	0.891	0.015	92	0.899	0.015
93	0.907	0.014	94	0.916	0.014	95	0.924	0.014	96	0.933	0.014
97	0.941	0.014	98	0.95	0.014	99	0.958	0.014	100	0.966	0.014
101	0.975	0.013	102	0.983	0.013	103	0.992	0.013	104	1	0.013
105	1.05	0.012	106	1.1	0.011	107	1.15	0.01	108	1.2	0.009
109	1.25	0.008	110	1.3	0.008	111	1.35	0.007	112	1.4	0.007
113	1.45	0.006	114	1.5	0.006	115	1.55	0.005	116	1.6	0.005
117	1.65	0.005	118	1.7	0.005	119	1.75	0.004	120	1.8	0.004
121	1.85	0.004	122	1.9	0.004	123	1.95	0.003	124	2	0.003
125	2.05	0.003	126	2.1	0.003	127	2.15	0.003	128	2.2	0.003
129	2.25	0.003	130	2.3	0.002	131	2.35	0.002	132	2.4	0.002
133	2.45	0.002	134	2.5	0.002	135	2.55	0.002	136	2.6	0.002
137	2.65	0.002	138	2.7	0.002	139	2.75	0.002	140	2.8	0.002
141	2.85	0.002	142	2.9	0.002	143	2.95	0.002	144	3	0.001
145	3.05	0.001	146	3.1	0.001	147	3.15	0.001	148	3.2	0.001
149	3.25	0.001	150	3.3	0.001	151	3.35	0.001	152	3.4	0.001
153	3.45	0.001	154	3.5	0.001	155	3.55	0.001	156	3.6	0.001
157	3.65	0.001	158	3.7	0.001	159	3.75	0.001	160	3.8	0.001
161	3.85	0.001	162	3.9	0.001	163	3.95	0.001	164	4	0.001

10 Sollecitazioni

10.1 Sollecitazioni gusci

10.1.1 Convenzioni di segno gusci

Sono individuate distinte convenzioni di segno in relazione al tipo di elemento strutturale a cui il guscio si riferisce:

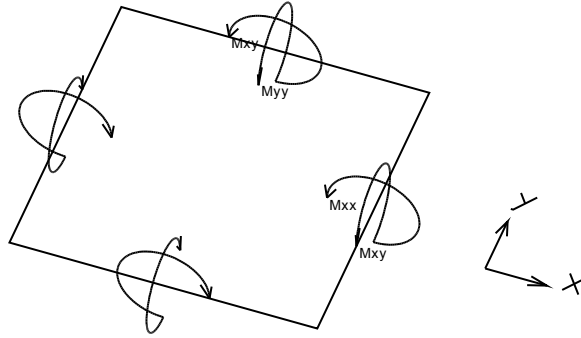
- convenzione per gusci non verticali, originati ad esempio da piastre e platee;
- convenzione per gusci verticali, originati ad esempio da pareti e muri.

Convenzione di segno per gusci non verticali

Il sistema di riferimento nel quale sono espressi i parametri di sollecitazione è così definito: origine appartenente al piano dell'elemento, asse x e y contenuti nel piano dell'elemento e terzo asse (z) ortogonale al piano dell'elemento a formare una terna destrorsa. In particolare l'asse x ha proiezione in pianta parallela ed equiversa all'asse globale X. Nel caso di piastre orizzontali (caso più comune) gli assi x, y e z locali all'elemento sono paralleli ed

equivarsi agli assi X, Y e Z globali. Si sottolinea che non ha alcun interesse collocare esattamente nel piano dell'elemento la posizione dell'origine in quanto i parametri di sollecitazione sono invarianti rispetto a tale posizione.

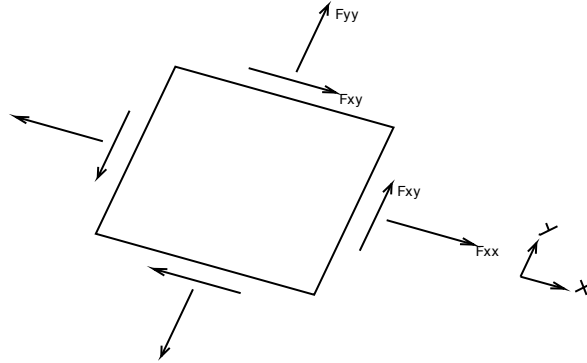
In figura è mostrato un elemento infinitesimo di shell orizzontale con indicato il sistema di riferimento e i parametri di sollecitazione M_{xx} , M_{yy} , M_{xy} .



Si definiscono:

- M_{xx} : momento flettente [Forza*Lunghezza/Lunghezza] agente sul bordo di normale x (verso positivo indicato dalla freccia in figura che tende le fibre inferiori);
- M_{yy} : momento flettente [Forza*Lunghezza/Lunghezza] agente sul bordo di normale y (verso positivo indicato dalla freccia in figura che tende le fibre inferiori);
- M_{xy} : momento torcente [Forza*Lunghezza/Lunghezza] agente sui bordi (verso positivo indicato dalla freccia in figura).

Per quanto riguarda le sollecitazioni estensionali si faccia riferimento alla figura seguente dove per lo stesso elemento infinitesimo di shell orizzontale con indicato il sistema di riferimento e i parametri di sollecitazione F_{xx} , F_{yy} , F_{xy} .



Si definiscono:

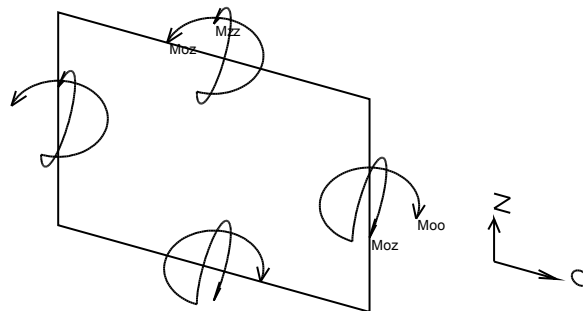
- F_{xx} : sforzo estensionale [Forza/Lunghezza] agente sul bordo di normale x (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione l'elemento);
- F_{yy} : sforzo estensionale [Forza/Lunghezza] agente sul bordo di normale all'asse y (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione l'elemento);
- F_{xy} : sforzo di taglio [Forza/Lunghezza] agente sui bordi (verso positivo indicato dalla freccia in figura).

Vengono riportati inoltre i tagli fuori dal piano dell'elemento guscio:

- V_x : taglio fuori piano [Forza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse x;
- V_y : taglio fuori piano [Forza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse y.

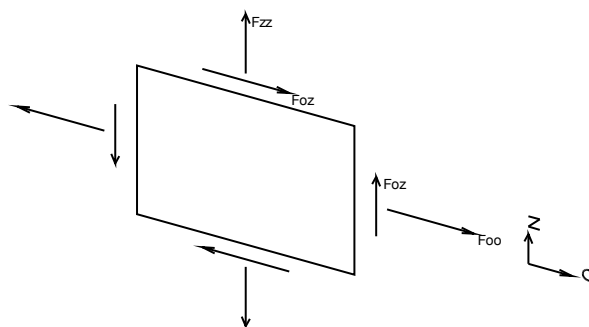
Convenzione di segno per gusci verticali

Il sistema di riferimento nel quale sono espressi i parametri di sollecitazione è così definito: origine appartenente al piano dell'elemento, asse O (ascisse) e z (ordinate) contenuti nel piano dell'elemento e terzo asse ortogonale al piano dell'elemento a formare una terna destrorsa. In particolare l'asse O è orizzontale e l'asse z parallelo ed equiverso con l'asse Z globale. Si sottolinea che non ha alcun interesse collocare esattamente nel piano dell'elemento la posizione dell'origine in quanto i parametri di sollecitazione sono invarianti rispetto a tale posizione. In figura è mostrato un elemento infinitesimo di shell orizzontale con indicato il sistema di riferimento e i parametri di sollecitazione M_{oo} , M_{zz} , M_{oz} .



- Moo: momento flettente distribuito [Forza*Lunghezza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse O (verso positivo indicato dalla freccia in figura che tende le fibre inferiori);
- Mzz: momento flettente distribuito [Forza*Lunghezza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse z (verso positivo indicato dalla freccia in figura che tende le fibre inferiori);
- Moz: momento 'torcente' distribuito [Forza*Lunghezza/Lunghezza] applicato sui bordi (verso positivo indicato dalla freccia in figura).

Per quanto riguarda le sollecitazioni estensionali si faccia riferimento alla figura seguente dove per lo stesso elemento infinitesimo di shell con indicato il sistema di riferimento i parametri di sollecitazione Foo, Fzz, Foz sono rispettivamente:



- Fzz: sforzo tensionale distribuito [Forza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse z (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione l'elemento);
- Foo: sforzo tensionale distribuito [Forza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse O (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione l'elemento);
- Foz: sforzo tagliante distribuito [Forza/Lunghezza] applicato sui bordi (verso positivo indicato dalla freccia in figura).

Vengono riportati inoltre i tagli fuori dal piano dell'elemento guscio:

- Vo: taglio fuori piano applicato al bordo di normale parallela all'asse O;
- Vz: taglio fuori piano applicato al bordo di normale parallela all'asse z.

10.1.2 Sollecitazioni estreme gusci

Shell: elemento guscio a cui si riferiscono le sollecitazioni.

Ind: indice del guscio.

Cont.: contesto a cui si riferiscono le sollecitazioni.

N.br.: nome breve della condizione o combinazione di carico.

Nodo: nodo su cui si basa il guscio a cui si riferisce la sollecitazione.

Ind: indice del nodo.

Sollecitazione: valori della sollecitazione.

M11: componente M11 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]

M12: componente M12 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]

M22: componente M22 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]

F11: componente F11 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

F12: componente F12 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

F22: componente F22 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

V13: componente V13 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

V23: componente V23 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

Sollecitazioni con momento M11 minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
			Ind	M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
226	SLV 49	104	-6537	161	-648	-203	-6	-388	144	16	
127	SLV 77	119	-6535	-163	-652	-203	5	-370	-144	16	
92	SLV 45	115	-6529	55	-684	-206	-47	-327	-137	-4	
154	SLV 45	115	-6529	162	-654	-203	-5	-371	144	16	
119	SLV 21	108	-6528	-56	-684	-206	47	-328	137	-4	

Sollecitazioni con momento M11 massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
27	SLV 89	34	7526	97	44	-136	18	-37	-131	-46
26	SLV 81	34	7515	-47	43	-136	-18	-35	-131	46
14	SLV 1	40	7512	78	48	-135	18	-35	131	46
15	SLV 9	40	7509	-91	71	-136	-18	-36	131	-46
28	SLV 89	45	6371	874	397	-43	67	38	-88	-85

Sollecitazioni con momento M22 minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
176	SLV 49	104	-687	-54	-6538	-346	47	-205	-4	138
173	SLV 77	119	-685	56	-6536	-326	-47	-206	-4	-138
172	SLV 81	104	-654	-211	-6522	-391	1	-215	16	140
169	SLV 77	119	-449	94	-6516	-364	-52	-215	4	-138
180	SLV 17	120	-923	-43	-6456	-200	59	-188	-13	132

Sollecitazioni con momento M22 massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
21	SLV 49	12	-128	-7	8895	-61	-12	-170	-45	156
17	SLV 17	12	-102	6	8887	-62	12	-169	45	156
20	SLV 41	60	-110	-35	8854	-61	-12	-170	46	-155
24	SLV 73	60	-121	-12	8850	-61	12	-170	-45	-155
16	SLV 41	59	-26	-807	7473	36	-77	-57	90	-111

Sollecitazioni con sforzo F11 minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
161	SLV 73	87	-283	-322	-3587	-599	-166	-337	92	-70
164	SLV 49	72	-283	315	-3631	-598	167	-338	91	70
165	SLV 73	87	-955	-393	-3655	-476	-77	-190	-2	-94
168	SLV 49	72	-954	391	-3696	-476	78	-194	-2	93
169	SLV 73	103	-392	-11	-5839	-398	-33	-197	5	-129

Sollecitazioni con sforzo F11 massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
161	SLV 21	87	-157	-223	-2409	449	158	91	-63	-54
164	SLV 45	72	-157	230	-2366	448	-159	93	-62	55
168	Y SLV	72	552	-101	552	291	-77	64	11	-16
165	SLV 21	87	271	-113	-2366	281	86	-45	19	-51
172	Y SLV	88	150	-26	380	225	-39	11	6	-6

Sollecitazioni con sforzo F22 minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
89	SLV 41	83	-3589	-319	-287	-344	-170	-610	-70	93
116	SLV 17	76	-3629	318	-284	-339	168	-602	70	91
152	SLV 41	83	-3461	922	-415	-303	100	-602	63	116
197	SLV 17	76	-3501	-921	-412	-300	-98	-594	-63	114
125	SLV 73	87	-3463	-917	-411	-300	-98	-592	-63	113

Sollecitazioni con sforzo F22 massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
89	SLV 53	83	-2408	-226	-153	98	162	460	-55	-64
152	SLV 53	83	-2452	460	-178	72	-123	454	48	-78
116	SLV 77	76	-2368	227	-156	94	-159	452	54	-63
197	SLV 77	76	-2412	-461	-181	68	121	447	-48	-76
125	SLV 21	87	-2450	-465	-182	69	122	445	-48	-75

10.1.3 Sollecitazioni estreme gusci non verticali*Shell*: elemento guscio a cui si riferiscono le sollecitazioni.*Ind*: indice del guscio.*Cont.*: contesto a cui si riferiscono le sollecitazioni.*N.br.*: nome breve della condizione o combinazione di carico.*Nodo*: nodo su cui si basa il guscio a cui si riferisce la sollecitazione.*Ind*: indice del nodo.*Sollecitazione*: valori della sollecitazione.*Mxx*: componente Mxx della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]*Mxy*: componente Mxy della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]*Myy*: componente Myy della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]*Fxx*: componente Fxx della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]*Fxy*: componente Fxy della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]*Fyy*: componente Fyy della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]*Vx*: componente Vo della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]*Vy*: componente Vz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]**Sollecitazioni con momento Mxx minimo**

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione								
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy	
13	Y SLV	15	-3817	-821	-3634	-34	-19	-38	-63	-42	
16	SLV 53	58	-3793	1532	-3725	-43	13	-38	-65	53	
25	Y SLV	10	-3787	806	-3606	-34	19	-38	63	-41	
28	SLV 21	62	-3739	-1483	-3607	-43	-13	-37	64	52	
14	X SLV	28	-3701	-277	-1812	-12	-16	-20	-56	-31	

Sollecitazioni con momento Mxx massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione								
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy	
27	SLV 89	34	7526	97	44	-136	18	-37	-131	-46	
26	SLV 81	34	7515	-47	43	-136	-18	-35	-131	46	
14	SLV 1	40	7512	78	48	-135	18	-35	131	46	
15	SLV 9	40	7509	-91	71	-136	-18	-36	131	-46	
28	SLV 89	45	6371	874	397	-43	67	38	-88	-85	

Sollecitazioni con momento Myy minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione								
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy	
21	Y SLV	11	-1886	298	-3938	-18	16	-12	31	-62	
5	SLV 53	59	-1561	1127	-3926	-96	-17	-2	-11	-105	
17	Y SLV	13	-1891	-304	-3917	-19	-16	-12	-31	-62	
39	SLV 45	11	-1501	1028	-3829	-95	-17	-1	10	102	
38	SLV 77	13	-1519	-1073	-3753	-91	14	7	-10	100	

Sollecitazioni con momento Myy massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione								
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy	
21	SLV 49	12	-128	-7	8895	-61	-12	-170	-45	156	
17	SLV 17	12	-102	6	8887	-62	12	-169	45	156	
20	SLV 41	60	-110	-35	8854	-61	-12	-170	46	-155	
24	SLV 73	60	-121	-12	8850	-61	12	-170	-45	-155	
16	SLV 41	59	-26	-807	7473	36	-77	-57	90	-111	

Sollecitazioni con sforzo Fxx minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione								
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy	
35	SLV 53	6	193	19	-213	-161	-26	42	-3	-46	
2	SLV 45	67	295	-18	-189	-160	-26	42	5	46	
15	SLV 5	40	6535	175	-66	-138	-9	-43	106	-33	
14	SLV 13	40	6528	-170	-72	-138	9	-44	106	33	
26	SLV 89	34	7504	183	-122	-137	-9	-43	-130	36	

Sollecitazioni con sforzo Fxx massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione								
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy	
1	SLV 41	64	-216	334	-151	75	44	76	-84	60	
34	SLV 17	2	-221	-422	-150	73	-43	74	-80	-60	
7	SLV 73	71	-220	-382	-153	73	-43	74	80	60	
40	SLV 49	9	-224	379	-140	73	43	74	81	-58	
13	SLV 1	15	5975	665	5974	52	35	59	74	85	

Sollecitazioni con sforzo Fyy minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione								
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy	
24	SLV 41	60	-267	-200	8836	-68	4	-171	-37	-153	
20	SLV 73	60	-261	154	8833	-69	-5	-171	38	-153	
21	SLV 17	12	-271	179	8862	-68	-5	-171	-37	154	
17	SLV 53	12	-211	-204	7870	-71	4	-171	34	129	
13	SLV 93	27	-137	-329	-157	-107	27	-126	-40	-1	

Sollecitazioni con sforzo Fyy massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione								
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy	
1	SLV 41	64	-216	334	-151	75	44	76	-84	60	
34	SLV 1	2	-171	-426	-193	71	-43	74	-67	-70	
7	SLV 89	71	-171	-386	-196	71	-43	74	67	70	
40	SLV 49	9	-224	379	-140	73	43	74	81	-58	
2	SLV 41	60	910	-301	1300	-26	-4	64	5	44	

10.1.4 Sollecitazioni estreme gusci verticali*Shell: elemento guscio a cui si riferiscono le sollecitazioni.**Ind: indice del guscio.**Cont.: contesto a cui si riferiscono le sollecitazioni.**N.br.: nome breve della condizione o combinazione di carico.**Nodo: nodo su cui si basa il guscio a cui si riferisce la sollecitazione.**Ind: indice del nodo.**Sollecitazione: valori della sollecitazione.**Moo: componente Moo della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]**Moz: componente Moz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]**Mzz: componente Mzz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]**Foo: componente Foo della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]**Foz: componente Foz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]**Fzz: componente Fzz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]*

Vo: componente Vo della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

Vz: componente Vz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

Sollecitazioni con momento Moo minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz
176	SLV 49	104	-6538	54	-687	-205	-47	-346	-138	-4
226	SLV 49	104	-6537	161	-648	-203	-6	-388	144	16
173	SLV 77	119	-6536	-56	-685	-206	47	-326	138	-4
199	SLV 21	108	-6528	-162	-653	-203	5	-371	-144	16
172	SLV 81	104	-6522	211	-654	-215	-1	-381	-140	16

Sollecitazioni con momento Moo massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz
127	SLV 77	119	6535	-163	652	-203	-5	-370	-144	-16
92	SLV 45	115	6529	55	684	-206	47	-327	-137	4
154	SLV 45	115	6529	162	654	-203	5	-371	144	-16
119	SLV 21	108	6528	-56	684	-206	-47	-328	137	4
118	SLV 5	108	6518	-213	647	-215	-2	-363	140	-16

Sollecitazioni con momento Mzz minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz
206	SLV 41	19	-738	-16	-6234	-32	-13	107	20	-130
215	SLV 73	19	-746	15	-6233	-36	13	107	-20	-130
152	SLV 41	52	569	70	-5110	-155	71	-536	1	-116
125	SLV 73	56	563	-78	-4953	-152	-71	-527	-1	-113
162	SLV 1	35	-514	131	-4937	-52	27	110	-11	-107

Sollecitazioni con momento Mzz massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz
134	SLV 49	54	750	-8	6224	-32	13	106	20	130
143	SLV 49	54	652	144	6223	-56	-27	102	-15	129
197	SLV 17	21	-571	-78	5010	-153	71	-530	-1	114
224	SLV 49	17	-574	86	4982	-152	-71	-526	1	114
98	SLV 89	39	600	13	4952	-28	9	113	16	107

Sollecitazioni con sforzo Foo minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz
89	SLV 41	83	3589	-319	287	-344	170	-610	-70	-93
116	SLV 17	76	3629	318	284	-339	-168	-602	70	-91
164	SLV 49	72	-3631	-315	-283	-338	-167	-598	-70	91
161	SLV 73	87	-3587	322	-283	-337	166	-599	70	92
152	SLV 9	83	3541	732	400	-333	-146	-596	63	-98

Sollecitazioni con sforzo Foo massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz
116	Y SLV	76	-498	27	-34	179	143	409	-6	54
164	Y SLV	72	500	-30	32	178	142	406	6	-53
152	X SLV	83	-492	30	-67	175	136	395	-6	54
197	X SLV	76	491	-32	66	173	134	390	6	-53
224	Y SLV	72	377	-241	86	129	-68	397	-7	-79

Sollecitazioni con sforzo Fzz minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz
89	SLV 41	83	3589	-319	287	-344	170	-610	-70	-93
116	SLV 17	76	3629	318	284	-339	-168	-602	70	-91
152	SLV 41	83	3461	922	415	-303	-100	-602	63	-116
161	SLV 73	87	-3587	322	-283	-337	166	-599	70	92
164	SLV 49	72	-3631	-315	-283	-338	-167	-598	-70	91

Sollecitazioni con sforzo Fzz massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione							
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz
89	SLV 53	83	2408	-226	153	98	-162	460	-55	64
152	SLV 53	83	2452	460	178	72	123	454	48	78
116	SLV 77	76	2368	227	156	94	159	452	54	63
161	SLV 21	87	-2409	223	-157	91	-158	449	54	-63
164	SLV 45	72	-2366	-230	-157	93	159	448	-55	-62

11 Pressioni sul terreno

11.1 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. [cm]

Valore: pressione minima sul terreno del nodo. [daN/cm²]

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. [cm]

Valore: pressione massima sul terreno del nodo. [daN/cm²]

Compressione estrema massima -4.99026 al nodo di indice 71, di coordinate x = 175, y = 165, z = -696, nel contesto SLV 73.

Spostamento estremo minimo -1.66342 al nodo di indice 71, di coordinate x = 175, y = 165, z = -696, nel contesto SLV 73.

Spostamento estremo massimo 0.94624 al nodo di indice 71, di coordinate x = 175, y = 165, z = -696, nel contesto SLV 21.

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2	SLV 17	-1.66301	-4.98904	SLV 77	0.94597	2.83791
3	SLV 17	-1.60342	-4.81026	SLV 77	0.8854	2.65621
4	SLV 17	-1.52076	-4.56229	SLV 77	0.80274	2.40821
5	SLV 17	-1.43574	-4.30721	SLV 77	0.71836	2.15507
6	SLV 49	-1.43676	-4.31029	SLV 45	0.71936	2.15809
7	SLV 49	-1.52094	-4.56282	SLV 45	0.80285	2.40854
8	SLV 49	-1.6028	-4.80841	SLV 45	0.88468	2.65403
9	SLV 49	-1.6618	-4.98539	SLV 45	0.94461	2.83383
10	SLV 49	-1.37341	-4.12022	SLV 45	0.65296	1.95887
11	SLV 49	-1.27033	-3.81099	SLV 45	0.54891	1.64674
12	SLV 49	-1.16461	-3.49382	SLV 45	0.44333	1.32999
13	SLV 17	-1.2701	-3.81029	SLV 77	0.54873	1.6462
14	SLV 1	-1.56121	-4.68363	SLV 93	0.84247	2.52741
15	SLV 17	-1.37421	-4.12264	SLV 77	0.65387	1.96161
16	SLV 81	-1.56475	-4.69426	SLV 13	0.84587	2.53762
22	SLV 1	-1.4769	-4.4307	SLV 93	0.75723	2.27169
23	SLV 81	-1.47968	-4.43905	SLV 13	0.75987	2.27962
24	SLV 81	-1.252	-3.756	SLV 13	0.52983	1.5895
25	SLV 49	-0.90447	-2.71342	SLV 45	0.18174	0.54521
26	SLV 49	-0.79773	-2.39318	SLV 45	0.0757	0.22711
27	SLV 17	-0.90455	-2.71365	SLV 77	0.18187	0.5456
28	SLV 1	-1.24926	-3.74779	SLV 93	0.5272	1.58161
31	SLV 1	-1.39028	-4.17084	SLV 93	0.67064	2.01192
32	SLV 81	-1.39227	-4.17682	SLV 13	0.6725	2.01749
34	SLV 89	-1.14273	-3.42818	SLV 5	0.42041	1.26123
36	SLV 89	-0.78682	-2.36046	SLV 5	0.06479	0.19436
37	SLV 57	-0.58613	-1.75838	SLV 37	-0.13443	-0.40328
38	SLV 1	-0.78447	-2.35341	SLV 93	0.06249	0.18746
40	SLV 1	-1.14039	-3.42117	SLV 93	0.41818	1.25454
41	SLV 9	-1.3897	-4.16909	SLV 85	0.67006	2.01017
42	SLV 89	-1.3925	-4.1775	SLV 5	0.67273	2.01818
45	SLV 89	-1.25154	-3.75461	SLV 5	0.52937	1.58812
46	SLV 73	-0.90477	-2.71432	SLV 21	0.18204	0.54611
47	SLV 73	-0.79711	-2.39133	SLV 21	0.07509	0.22526
48	SLV 41	-0.90331	-2.70993	SLV 53	0.18062	0.54187
49	SLV 9	-1.24944	-3.74833	SLV 85	0.52738	1.58215
50	SLV 9	-1.47704	-4.43113	SLV 85	0.75737	2.27211
51	SLV 89	-1.47911	-4.43733	SLV 5	0.7593	2.27791
57	SLV 9	-1.56197	-4.68592	SLV 85	0.84323	2.52969
58	SLV 41	-1.37211	-4.11633	SLV 53	0.65177	1.9553
59	SLV 41	-1.26917	-3.8075	SLV 53	0.5478	1.64341
60	SLV 73	-1.16402	-3.49206	SLV 21	0.44274	1.32823
61	SLV 73	-1.27046	-3.81137	SLV 21	0.54904	1.64712
62	SLV 73	-1.37453	-4.12358	SLV 21	0.65408	1.96223
63	SLV 89	-1.56352	-4.69056	SLV 5	0.84464	2.53393
64	SLV 41	-1.66021	-4.98064	SLV 53	0.94317	2.8295
65	SLV 41	-1.60142	-4.80425	SLV 53	0.8834	2.65019
66	SLV 41	-1.51972	-4.55916	SLV 53	0.80169	2.40507
67	SLV 41	-1.43569	-4.30706	SLV 53	0.7183	2.15491
68	SLV 73	-1.43621	-4.30864	SLV 21	0.71881	2.15642
69	SLV 73	-1.52126	-4.56377	SLV 21	0.80316	2.40949
70	SLV 73	-1.60388	-4.81165	SLV 21	0.88576	2.65727
71	SLV 73	-1.66342	-4.99026	SLV 21	0.94624	2.83871

12 Spostamenti di interpiano estremi

Nodo inferiore: nodo inferiore.

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

Pos.: coordinate del nodo.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Z: coordinata Z. [cm]

Nodo superiore: nodo superiore.

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

Pos.: coordinate del nodo.

Z: coordinata Z. [cm]

Spst. 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. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Spostamento superiore: spostamento in pianta del nodo superiore.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

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

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

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spst. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
17	120	-110	-696	333	140	0.002755	SLO 1	-0.155	-0.044	-2.334	-0.787	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002753	SLO 1	-0.154	-0.048	-2.334	-0.787	si
56	120	110	-696	363	140	0.002753	SLO 1	-0.155	-0.049	-2.334	-0.787	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002748	SLO 1	-0.154	-0.045	-2.328	-0.787	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002755	SLO 2	-0.155	-0.044	-2.334	-0.787	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002753	SLO 2	-0.154	-0.048	-2.334	-0.787	si
56	120	110	-696	363	140	0.002753	SLO 2	-0.155	-0.049	-2.334	-0.787	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002748	SLO 2	-0.154	-0.045	-2.328	-0.787	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002755	SLO 3	-0.155	-0.044	-2.334	-0.787	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002753	SLO 3	-0.154	-0.048	-2.334	-0.787	si
56	120	110	-696	363	140	0.002753	SLO 3	-0.155	-0.049	-2.334	-0.787	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002748	SLO 3	-0.154	-0.045	-2.328	-0.787	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002755	SLO 4	-0.155	-0.044	-2.334	-0.787	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002753	SLO 4	-0.154	-0.048	-2.334	-0.787	si
56	120	110	-696	363	140	0.002753	SLO 4	-0.155	-0.049	-2.334	-0.787	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002748	SLO 4	-0.154	-0.045	-2.328	-0.787	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002755	SLO 5	-0.155	-0.044	-2.335	-0.788	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002754	SLO 5	-0.154	-0.048	-2.335	-0.788	si
56	120	110	-696	363	140	0.002753	SLO 5	-0.155	-0.048	-2.335	-0.788	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002748	SLO 5	-0.154	-0.045	-2.328	-0.788	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002755	SLO 6	-0.155	-0.044	-2.335	-0.788	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002754	SLO 6	-0.154	-0.048	-2.335	-0.788	si
56	120	110	-696	363	140	0.002753	SLO 6	-0.155	-0.048	-2.335	-0.788	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002748	SLO 6	-0.154	-0.045	-2.328	-0.788	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002755	SLO 7	-0.155	-0.044	-2.335	-0.788	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002754	SLO 7	-0.154	-0.048	-2.335	-0.788	si
56	120	110	-696	363	140	0.002753	SLO 7	-0.155	-0.048	-2.335	-0.788	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002748	SLO 7	-0.154	-0.045	-2.328	-0.788	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002755	SLO 8	-0.155	-0.044	-2.335	-0.788	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002754	SLO 8	-0.154	-0.048	-2.335	-0.788	si
56	120	110	-696	363	140	0.002753	SLO 8	-0.155	-0.048	-2.335	-0.788	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002748	SLO 8	-0.154	-0.045	-2.328	-0.788	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002744	SLO 9	-0.155	0.048	-2.334	0.766	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002741	SLO 9	-0.153	0.045	-2.328	0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002739	SLO 9	-0.154	0.048	-2.328	0.766	si
56	120	110	-696	363	140	0.002738	SLO 9	-0.156	0.044	-2.328	0.767	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002744	SLO 10	-0.155	0.048	-2.334	0.766	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002741	SLO 10	-0.153	0.045	-2.328	0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002739	SLO 10	-0.154	0.048	-2.328	0.766	si
56	120	110	-696	363	140	0.002738	SLO 10	-0.156	0.044	-2.328	0.767	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002744	SLO 11	-0.155	0.048	-2.334	0.766	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002741	SLO 11	-0.153	0.045	-2.328	0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002739	SLO 11	-0.154	0.048	-2.328	0.766	si
56	120	110	-696	363	140	0.002738	SLO 11	-0.156	0.044	-2.328	0.767	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002744	SLO 12	-0.155	0.048	-2.334	0.766	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002741	SLO 12	-0.153	0.045	-2.328	0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002739	SLO 12	-0.154	0.048	-2.328	0.766	si
56	120	110	-696	363	140	0.002738	SLO 12	-0.156	0.044	-2.328	0.767	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002745	SLO 13	-0.155	0.048	-2.335	0.766	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002741	SLO 13	-0.153	0.045	-2.328	0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002739	SLO 13	-0.154	0.049	-2.328	0.766	si
56	120	110	-696	363	140	0.002738	SLO 13	-0.156	0.044	-2.328	0.766	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002745	SLO 14	-0.155	0.048	-2.335	0.766	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002741	SLO 14	-0.153	0.045	-2.328	0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002739	SLO 14	-0.154	0.049	-2.328	0.766	si
56	120	110	-696	363	140	0.002738	SLO 14	-0.156	0.044	-2.328	0.766	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002745	SLO 15	-0.155	0.048	-2.335	0.766	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002741	SLO 15	-0.153	0.045	-2.328	0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002739	SLO 15	-0.154	0.049	-2.328	0.766	si
56	120	110	-696	363	140	0.002738	SLO 15	-0.156	0.044	-2.328	0.766	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002745	SLO 16	-0.155	0.048	-2.335	0.766	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002741	SLO 16	-0.153	0.045	-2.328	0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002739	SLO 16	-0.154	0.049	-2.328	0.766	si

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spost. rel.	Comb. N.b.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
56	120	110	-696	363	140	0.002738	SLO 16	-0.156	0.044	-2.328	0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003023	SLO 17	-0.048	-0.154	-0.71	-2.593	si
56	120	110	-696	363	140	0.003022	SLO 17	-0.045	-0.155	-0.71	-2.593	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003021	SLO 17	-0.048	-0.156	-0.71	-2.593	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003016	SLO 17	-0.045	-0.155	-0.689	-2.592	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003023	SLO 18	-0.048	-0.154	-0.71	-2.593	si
56	120	110	-696	363	140	0.003022	SLO 18	-0.045	-0.155	-0.71	-2.593	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003021	SLO 18	-0.048	-0.156	-0.71	-2.593	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003016	SLO 18	-0.045	-0.155	-0.689	-2.592	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003023	SLO 19	-0.048	-0.154	-0.71	-2.593	si
56	120	110	-696	363	140	0.003022	SLO 19	-0.045	-0.155	-0.71	-2.593	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003021	SLO 19	-0.048	-0.156	-0.71	-2.593	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003016	SLO 19	-0.045	-0.155	-0.689	-2.592	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003023	SLO 20	-0.048	-0.154	-0.71	-2.593	si
56	120	110	-696	363	140	0.003022	SLO 20	-0.045	-0.155	-0.71	-2.593	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003021	SLO 20	-0.048	-0.156	-0.71	-2.593	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003016	SLO 20	-0.045	-0.155	-0.689	-2.592	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003024	SLO 21	-0.048	-0.153	-0.71	-2.593	si
56	120	110	-696	363	140	0.003023	SLO 21	-0.045	-0.155	-0.71	-2.593	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003021	SLO 21	-0.048	-0.155	-0.71	-2.593	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003017	SLO 21	-0.044	-0.155	-0.689	-2.593	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003024	SLO 22	-0.048	-0.153	-0.71	-2.593	si
56	120	110	-696	363	140	0.003023	SLO 22	-0.045	-0.155	-0.71	-2.593	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003021	SLO 22	-0.048	-0.155	-0.71	-2.593	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003017	SLO 22	-0.044	-0.155	-0.689	-2.593	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003024	SLO 23	-0.048	-0.153	-0.71	-2.593	si
56	120	110	-696	363	140	0.003023	SLO 23	-0.045	-0.155	-0.71	-2.593	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003021	SLO 23	-0.048	-0.155	-0.71	-2.593	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003017	SLO 23	-0.044	-0.155	-0.689	-2.593	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003024	SLO 24	-0.048	-0.153	-0.71	-2.593	si
56	120	110	-696	363	140	0.003023	SLO 24	-0.045	-0.155	-0.71	-2.593	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003021	SLO 24	-0.048	-0.155	-0.71	-2.593	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003017	SLO 24	-0.044	-0.155	-0.689	-2.593	si
17	120	-110	-696	333	140	0.001177	SLO 25	-0.047	-0.046	-0.702	-0.78	si
56	120	110	-696	363	140	0.001176	SLO 25	-0.046	-0.047	-0.702	-0.779	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.001175	SLO 25	-0.047	-0.047	-0.702	-0.78	si
52	-120	110	-696	359	140	0.001172	SLO 25	-0.046	-0.046	-0.696	-0.779	si
17	120	-110	-696	333	140	0.001177	SLO 26	-0.047	-0.046	-0.702	-0.78	si
56	120	110	-696	363	140	0.001176	SLO 26	-0.046	-0.047	-0.702	-0.779	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.001175	SLO 26	-0.047	-0.047	-0.702	-0.78	si
52	-120	110	-696	359	140	0.001172	SLO 26	-0.046	-0.046	-0.696	-0.779	si
17	120	-110	-696	333	140	0.001177	SLO 27	-0.047	-0.046	-0.702	-0.78	si
56	120	110	-696	363	140	0.001176	SLO 27	-0.046	-0.047	-0.702	-0.779	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.001175	SLO 27	-0.047	-0.047	-0.702	-0.78	si
52	-120	110	-696	359	140	0.001172	SLO 27	-0.046	-0.046	-0.696	-0.779	si
17	120	-110	-696	333	140	0.001177	SLO 28	-0.047	-0.046	-0.702	-0.78	si
56	120	110	-696	363	140	0.001176	SLO 28	-0.046	-0.047	-0.702	-0.779	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.001175	SLO 28	-0.047	-0.047	-0.702	-0.78	si
52	-120	110	-696	359	140	0.001172	SLO 28	-0.046	-0.046	-0.696	-0.779	si
17	120	-110	-696	333	140	0.001179	SLO 29	-0.047	-0.045	-0.703	-0.781	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.001178	SLO 29	-0.046	-0.047	-0.703	-0.781	si
56	120	110	-696	363	140	0.001178	SLO 29	-0.047	-0.047	-0.703	-0.781	si
52	-120	110	-696	359	140	0.001174	SLO 29	-0.045	-0.046	-0.697	-0.781	si
17	120	-110	-696	333	140	0.001179	SLO 30	-0.047	-0.045	-0.703	-0.781	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.001178	SLO 30	-0.046	-0.047	-0.703	-0.781	si
56	120	110	-696	363	140	0.001178	SLO 30	-0.047	-0.047	-0.703	-0.781	si
52	-120	110	-696	359	140	0.001174	SLO 30	-0.045	-0.046	-0.697	-0.781	si
17	120	-110	-696	333	140	0.001179	SLO 31	-0.047	-0.045	-0.703	-0.781	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.001178	SLO 31	-0.046	-0.047	-0.703	-0.781	si
56	120	110	-696	363	140	0.001178	SLO 31	-0.047	-0.047	-0.703	-0.781	si
52	-120	110	-696	359	140	0.001174	SLO 31	-0.045	-0.046	-0.697	-0.781	si
17	120	-110	-696	333	140	0.001179	SLO 32	-0.047	-0.045	-0.703	-0.781	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.001178	SLO 32	-0.046	-0.047	-0.703	-0.781	si
56	120	110	-696	363	140	0.001178	SLO 32	-0.047	-0.047	-0.703	-0.781	si
52	-120	110	-696	359	140	0.001174	SLO 32	-0.045	-0.046	-0.697	-0.781	si
52	-120	110	-696	359	140	0.001171	SLO 33	-0.047	0.047	-0.702	0.774	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.001168	SLO 33	-0.046	0.046	-0.696	0.774	si
56	120	110	-696	363	140	0.001167	SLO 33	-0.047	0.045	-0.695	0.774	si
17	120	-110	-696	333	140	0.001167	SLO 33	-0.046	0.047	-0.696	0.774	si
52	-120	110	-696	359	140	0.001171	SLO 34	-0.047	0.047	-0.702	0.774	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.001168	SLO 34	-0.046	0.046	-0.696	0.774	si
56	120	110	-696	363	140	0.001167	SLO 34	-0.047	0.045	-0.695	0.774	si
17	120	-110	-696	333	140	0.001167	SLO 34	-0.046	0.047	-0.696	0.774	si
52	-120	110	-696	359	140	0.001171	SLO 35	-0.047	0.047	-0.702	0.774	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.001168	SLO 35	-0.046	0.046	-0.696	0.774	si
56	120	110	-696	363	140	0.001167	SLO 35	-0.047	0.045	-0.695	0.774	si
17	120	-110	-696	333	140	0.001167	SLO 35	-0.046	0.047	-0.696	0.774	si
52	-120	110	-696	359	140	0.001171	SLO 36	-0.047	0.047	-0.702	0.774	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.001168	SLO 36	-0.046	0.046	-0.696	0.774	si

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.	Pos.	Pos.	I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
56	120	110	-696	363	140	0.001167	SLO 36	-0.047	0.045	-0.695	0.774	si
17	120	-110	-696	333	140	0.001167	SLO 36	-0.046	0.047	-0.696	0.774	si
52	-120	110	-696	359	140	0.001171	SLO 37	-0.046	0.047	-0.703	0.773	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.001167	SLO 37	-0.045	0.046	-0.697	0.773	si
56	120	110	-696	363	140	0.001166	SLO 37	-0.048	0.046	-0.697	0.773	si
17	120	-110	-696	333	140	0.001166	SLO 37	-0.046	0.047	-0.697	0.773	si
52	-120	110	-696	359	140	0.001171	SLO 38	-0.046	0.047	-0.703	0.773	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.001167	SLO 38	-0.045	0.046	-0.697	0.773	si
56	120	110	-696	363	140	0.001166	SLO 38	-0.048	0.046	-0.697	0.773	si
17	120	-110	-696	333	140	0.001166	SLO 38	-0.046	0.047	-0.697	0.773	si
52	-120	110	-696	359	140	0.001171	SLO 39	-0.046	0.047	-0.703	0.773	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.001167	SLO 39	-0.045	0.046	-0.697	0.773	si
56	120	110	-696	363	140	0.001166	SLO 39	-0.048	0.046	-0.697	0.773	si
17	120	-110	-696	333	140	0.001166	SLO 39	-0.046	0.047	-0.697	0.773	si
52	-120	110	-696	359	140	0.001171	SLO 40	-0.046	0.047	-0.703	0.773	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.001167	SLO 40	-0.045	0.046	-0.697	0.773	si
56	120	110	-696	363	140	0.001166	SLO 40	-0.048	0.046	-0.697	0.773	si
17	120	-110	-696	333	140	0.001166	SLO 40	-0.046	0.047	-0.697	0.773	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003014	SLO 41	-0.048	0.155	-0.71	2.586	si
56	120	110	-696	363	140	0.00301	SLO 41	-0.048	0.153	-0.688	2.587	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003009	SLO 41	-0.044	0.155	-0.688	2.586	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003009	SLO 41	-0.045	0.155	-0.689	2.587	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003014	SLO 42	-0.048	0.155	-0.71	2.586	si
56	120	110	-696	363	140	0.00301	SLO 42	-0.048	0.153	-0.688	2.587	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003009	SLO 42	-0.044	0.155	-0.688	2.586	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003009	SLO 42	-0.045	0.155	-0.689	2.587	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003014	SLO 43	-0.048	0.155	-0.71	2.586	si
56	120	110	-696	363	140	0.00301	SLO 43	-0.048	0.153	-0.688	2.587	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003009	SLO 43	-0.044	0.155	-0.688	2.586	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003009	SLO 43	-0.045	0.155	-0.689	2.587	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003014	SLO 44	-0.048	0.155	-0.71	2.586	si
56	120	110	-696	363	140	0.00301	SLO 44	-0.048	0.153	-0.688	2.587	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003009	SLO 44	-0.044	0.155	-0.688	2.586	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003009	SLO 44	-0.045	0.155	-0.689	2.587	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003013	SLO 45	-0.048	0.156	-0.71	2.586	si
56	120	110	-696	363	140	0.003009	SLO 45	-0.049	0.154	-0.689	2.587	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003009	SLO 45	-0.044	0.155	-0.689	2.586	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003008	SLO 45	-0.045	0.155	-0.689	2.586	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003013	SLO 46	-0.048	0.156	-0.71	2.586	si
56	120	110	-696	363	140	0.003009	SLO 46	-0.049	0.154	-0.689	2.587	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003009	SLO 46	-0.044	0.155	-0.689	2.586	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003008	SLO 46	-0.045	0.155	-0.689	2.586	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003013	SLO 47	-0.048	0.156	-0.71	2.586	si
56	120	110	-696	363	140	0.003009	SLO 47	-0.049	0.154	-0.689	2.587	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003009	SLO 47	-0.044	0.155	-0.689	2.586	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003008	SLO 47	-0.045	0.155	-0.689	2.586	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003013	SLO 48	-0.048	0.156	-0.71	2.586	si
56	120	110	-696	363	140	0.003009	SLO 48	-0.049	0.154	-0.689	2.587	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003009	SLO 48	-0.044	0.155	-0.689	2.586	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003008	SLO 48	-0.045	0.155	-0.689	2.586	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003013	SLO 49	0.049	-0.156	0.71	-2.586	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003009	SLO 49	0.044	-0.155	0.689	-2.586	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003009	SLO 49	0.045	-0.154	0.689	-2.586	si
56	120	110	-696	363	140	0.003009	SLO 49	0.048	-0.154	0.689	-2.586	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003013	SLO 50	0.049	-0.156	0.71	-2.586	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003009	SLO 50	0.044	-0.155	0.689	-2.586	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003009	SLO 50	0.045	-0.154	0.689	-2.586	si
56	120	110	-696	363	140	0.003009	SLO 50	0.048	-0.154	0.689	-2.586	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003013	SLO 51	0.049	-0.156	0.71	-2.586	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003009	SLO 51	0.044	-0.155	0.689	-2.586	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003009	SLO 51	0.045	-0.154	0.689	-2.586	si
56	120	110	-696	363	140	0.003009	SLO 51	0.048	-0.154	0.689	-2.586	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003013	SLO 52	0.049	-0.156	0.71	-2.586	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003009	SLO 52	0.044	-0.155	0.689	-2.586	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003009	SLO 52	0.045	-0.154	0.689	-2.586	si
56	120	110	-696	363	140	0.003009	SLO 52	0.048	-0.154	0.689	-2.586	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003013	SLO 53	0.049	-0.156	0.71	-2.586	si
17	120	-110	-696	333	140	0.00301	SLO 53	0.044	-0.155	0.689	-2.587	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.00301	SLO 53	0.045	-0.154	0.689	-2.586	si
56	120	110	-696	363	140	0.00301	SLO 53	0.048	-0.154	0.689	-2.587	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003013	SLO 54	0.049	-0.156	0.71	-2.586	si
17	120	-110	-696	333	140	0.00301	SLO 54	0.044	-0.155	0.689	-2.587	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.00301	SLO 54	0.045	-0.154	0.689	-2.586	si
56	120	110	-696	363	140	0.00301	SLO 54	0.048	-0.154	0.689	-2.587	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003013	SLO 55	0.049	-0.156	0.71	-2.586	si
17	120	-110	-696	333	140	0.00301	SLO 55	0.044	-0.155	0.689	-2.587	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.00301	SLO 55	0.045	-0.154	0.689	-2.586	si
56	120	110	-696	363	140	0.00301	SLO 55	0.048	-0.154	0.689	-2.587	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003013	SLO 56	0.049	-0.156	0.71	-2.586	si

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore			Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.	Pos.	Pos.	I.	Pos.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z								
17	120	-110	-696	333	140	0.00301	SLO 56	0.044	-0.155	0.689	-2.587	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.00301	SLO 56	0.045	-0.154	0.689	-2.586	si	
56	120	110	-696	363	140	0.00301	SLO 56	0.048	-0.154	0.689	-2.587	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.00117	SLO 57	0.047	-0.048	0.703	-0.773	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.001168	SLO 57	0.046	-0.046	0.697	-0.773	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.001167	SLO 57	0.046	-0.047	0.697	-0.773	si	
56	120	110	-696	363	140	0.001166	SLO 57	0.047	-0.046	0.697	-0.773	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.00117	SLO 58	0.047	-0.048	0.703	-0.773	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.001168	SLO 58	0.046	-0.046	0.697	-0.773	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.001167	SLO 58	0.046	-0.047	0.697	-0.773	si	
56	120	110	-696	363	140	0.001166	SLO 58	0.047	-0.046	0.697	-0.773	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.00117	SLO 59	0.047	-0.048	0.703	-0.773	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.001168	SLO 59	0.046	-0.046	0.697	-0.773	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.001167	SLO 59	0.046	-0.047	0.697	-0.773	si	
56	120	110	-696	363	140	0.001166	SLO 59	0.047	-0.046	0.697	-0.773	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.00117	SLO 60	0.047	-0.048	0.703	-0.773	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.001168	SLO 60	0.046	-0.046	0.697	-0.773	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.001167	SLO 60	0.046	-0.047	0.697	-0.773	si	
56	120	110	-696	363	140	0.001166	SLO 60	0.047	-0.046	0.697	-0.773	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.00117	SLO 61	0.048	-0.047	0.702	-0.774	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.001168	SLO 61	0.045	-0.046	0.696	-0.774	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.001168	SLO 61	0.046	-0.045	0.696	-0.774	si	
56	120	110	-696	363	140	0.001168	SLO 61	0.046	-0.046	0.696	-0.774	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.00117	SLO 62	0.048	-0.047	0.702	-0.774	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.001168	SLO 62	0.045	-0.046	0.696	-0.774	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.001168	SLO 62	0.046	-0.045	0.696	-0.774	si	
56	120	110	-696	363	140	0.001168	SLO 62	0.046	-0.046	0.696	-0.774	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.00117	SLO 63	0.048	-0.047	0.702	-0.774	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.001168	SLO 63	0.045	-0.046	0.696	-0.774	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.001168	SLO 63	0.046	-0.045	0.696	-0.774	si	
56	120	110	-696	363	140	0.001168	SLO 63	0.046	-0.046	0.696	-0.774	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.00117	SLO 64	0.048	-0.047	0.702	-0.774	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.001168	SLO 64	0.045	-0.046	0.696	-0.774	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.001168	SLO 64	0.046	-0.045	0.696	-0.774	si	
56	120	110	-696	363	140	0.001168	SLO 64	0.046	-0.046	0.696	-0.774	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.001179	SLO 65	0.047	0.046	0.703	0.781	si	
56	120	110	-696	363	140	0.001179	SLO 65	0.046	0.046	0.703	0.781	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.001178	SLO 65	0.047	0.047	0.703	0.781	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.001175	SLO 65	0.046	0.045	0.697	0.781	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.001179	SLO 66	0.047	0.046	0.703	0.781	si	
56	120	110	-696	363	140	0.001179	SLO 66	0.046	0.046	0.703	0.781	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.001178	SLO 66	0.047	0.047	0.703	0.781	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.001175	SLO 66	0.046	0.045	0.697	0.781	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.001179	SLO 67	0.047	0.046	0.703	0.781	si	
56	120	110	-696	363	140	0.001179	SLO 67	0.046	0.046	0.703	0.781	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.001178	SLO 67	0.047	0.047	0.703	0.781	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.001175	SLO 67	0.046	0.045	0.697	0.781	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.001179	SLO 68	0.047	0.046	0.703	0.781	si	
56	120	110	-696	363	140	0.001179	SLO 68	0.046	0.046	0.703	0.781	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.001178	SLO 68	0.047	0.047	0.703	0.781	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.001175	SLO 68	0.046	0.045	0.697	0.781	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.001177	SLO 69	0.046	0.046	0.702	0.779	si	
56	120	110	-696	363	140	0.001177	SLO 69	0.045	0.047	0.702	0.78	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.001175	SLO 69	0.047	0.048	0.702	0.779	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.001172	SLO 69	0.047	0.046	0.696	0.78	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.001177	SLO 70	0.046	0.046	0.702	0.779	si	
56	120	110	-696	363	140	0.001177	SLO 70	0.045	0.047	0.702	0.78	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.001175	SLO 70	0.047	0.048	0.702	0.779	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.001172	SLO 70	0.047	0.046	0.696	0.78	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.001177	SLO 71	0.046	0.046	0.702	0.779	si	
56	120	110	-696	363	140	0.001177	SLO 71	0.045	0.047	0.702	0.78	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.001175	SLO 71	0.047	0.048	0.702	0.779	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.001172	SLO 71	0.047	0.046	0.696	0.78	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.001177	SLO 72	0.046	0.046	0.702	0.779	si	
56	120	110	-696	363	140	0.001177	SLO 72	0.045	0.047	0.702	0.78	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.001175	SLO 72	0.047	0.048	0.702	0.779	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.001172	SLO 72	0.047	0.046	0.696	0.78	si	
56	120	110	-696	363	140	0.003024	SLO 73	0.045	0.155	0.71	2.593	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.003024	SLO 73	0.048	0.154	0.71	2.593	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.003021	SLO 73	0.048	0.156	0.71	2.593	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.003017	SLO 73	0.045	0.154	0.689	2.593	si	
56	120	110	-696	363	140	0.003024	SLO 74	0.045	0.155	0.71	2.593	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.003024	SLO 74	0.048	0.154	0.71	2.593	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.003021	SLO 74	0.048	0.156	0.71	2.593	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.003017	SLO 74	0.045	0.154	0.689	2.593	si	
56	120	110	-696	363	140	0.003024	SLO 75	0.045	0.155	0.71	2.593	si	
17	120	-110	-696	333	140	0.003024	SLO 75	0.048	0.154	0.71	2.593	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.003021	SLO 75	0.048	0.156	0.71	2.593	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.003017	SLO 75	0.045	0.154	0.689	2.593	si	

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spost. rel.	Comb. N.b.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.	Pos.		I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
56	120	110	-696	363	140	0.003024	SLO 76	0.045	0.155	0.71	2.593	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003024	SLO 76	0.048	0.154	0.71	2.593	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.003021	SLO 76	0.048	0.156	0.71	2.593	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003017	SLO 76	0.045	0.154	0.689	2.593	si
56	120	110	-696	363	140	0.003023	SLO 77	0.044	0.155	0.71	2.593	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003023	SLO 77	0.048	0.154	0.71	2.593	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.00302	SLO 77	0.048	0.156	0.71	2.592	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003016	SLO 77	0.045	0.154	0.689	2.593	si
56	120	110	-696	363	140	0.003023	SLO 78	0.044	0.155	0.71	2.593	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003023	SLO 78	0.048	0.154	0.71	2.593	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.00302	SLO 78	0.048	0.156	0.71	2.592	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003016	SLO 78	0.045	0.154	0.689	2.593	si
56	120	110	-696	363	140	0.003023	SLO 79	0.044	0.155	0.71	2.593	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003023	SLO 79	0.048	0.154	0.71	2.593	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.00302	SLO 79	0.048	0.156	0.71	2.592	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003016	SLO 79	0.045	0.154	0.689	2.593	si
56	120	110	-696	363	140	0.003023	SLO 80	0.044	0.155	0.71	2.593	si
17	120	-110	-696	333	140	0.003023	SLO 80	0.048	0.154	0.71	2.593	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.00302	SLO 80	0.048	0.156	0.71	2.592	si
52	-120	110	-696	359	140	0.003016	SLO 80	0.045	0.154	0.689	2.593	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002744	SLO 81	0.156	-0.049	2.335	-0.766	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002741	SLO 81	0.154	-0.044	2.329	-0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.00274	SLO 81	0.153	-0.048	2.329	-0.766	si
56	120	110	-696	363	140	0.002739	SLO 81	0.155	-0.045	2.329	-0.766	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002744	SLO 82	0.156	-0.049	2.335	-0.766	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002741	SLO 82	0.154	-0.044	2.329	-0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.00274	SLO 82	0.153	-0.048	2.329	-0.766	si
56	120	110	-696	363	140	0.002739	SLO 82	0.155	-0.045	2.329	-0.766	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002744	SLO 83	0.156	-0.049	2.335	-0.766	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002741	SLO 83	0.154	-0.044	2.329	-0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.00274	SLO 83	0.153	-0.048	2.329	-0.766	si
56	120	110	-696	363	140	0.002739	SLO 83	0.155	-0.045	2.329	-0.766	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002744	SLO 84	0.156	-0.049	2.335	-0.766	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002741	SLO 84	0.154	-0.044	2.329	-0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.00274	SLO 84	0.153	-0.048	2.329	-0.766	si
56	120	110	-696	363	140	0.002739	SLO 84	0.155	-0.045	2.329	-0.766	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002744	SLO 85	0.156	-0.049	2.335	-0.766	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002741	SLO 85	0.154	-0.044	2.328	-0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.00274	SLO 85	0.153	-0.048	2.328	-0.767	si
56	120	110	-696	363	140	0.002739	SLO 85	0.155	-0.044	2.328	-0.766	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002744	SLO 86	0.156	-0.049	2.335	-0.766	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002741	SLO 86	0.154	-0.044	2.328	-0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.00274	SLO 86	0.153	-0.048	2.328	-0.767	si
56	120	110	-696	363	140	0.002739	SLO 86	0.155	-0.044	2.328	-0.766	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002744	SLO 87	0.156	-0.049	2.335	-0.766	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002741	SLO 87	0.154	-0.044	2.328	-0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.00274	SLO 87	0.153	-0.048	2.328	-0.767	si
56	120	110	-696	363	140	0.002739	SLO 87	0.155	-0.044	2.328	-0.766	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002744	SLO 88	0.156	-0.049	2.335	-0.766	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002741	SLO 88	0.154	-0.044	2.328	-0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.00274	SLO 88	0.153	-0.048	2.328	-0.767	si
56	120	110	-696	363	140	0.002739	SLO 88	0.155	-0.044	2.328	-0.766	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002756	SLO 89	0.154	0.044	2.335	0.788	si
56	120	110	-696	363	140	0.002754	SLO 89	0.154	0.048	2.335	0.788	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002754	SLO 89	0.155	0.049	2.335	0.788	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002748	SLO 89	0.155	0.044	2.329	0.788	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002756	SLO 90	0.154	0.044	2.335	0.788	si
56	120	110	-696	363	140	0.002754	SLO 90	0.154	0.048	2.335	0.788	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002754	SLO 90	0.155	0.049	2.335	0.788	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002748	SLO 90	0.155	0.044	2.329	0.788	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002756	SLO 91	0.154	0.044	2.335	0.788	si
56	120	110	-696	363	140	0.002754	SLO 91	0.154	0.048	2.335	0.788	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002754	SLO 91	0.155	0.049	2.335	0.788	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002748	SLO 91	0.155	0.044	2.329	0.788	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002756	SLO 92	0.154	0.044	2.335	0.788	si
56	120	110	-696	363	140	0.002754	SLO 92	0.154	0.048	2.335	0.788	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002754	SLO 92	0.155	0.049	2.335	0.788	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002748	SLO 92	0.155	0.044	2.329	0.788	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002755	SLO 93	0.154	0.045	2.335	0.787	si
56	120	110	-696	363	140	0.002754	SLO 93	0.154	0.048	2.335	0.787	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002753	SLO 93	0.155	0.049	2.335	0.787	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002747	SLO 93	0.155	0.044	2.328	0.787	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002755	SLO 94	0.154	0.045	2.335	0.787	si
56	120	110	-696	363	140	0.002754	SLO 94	0.154	0.048	2.335	0.787	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002753	SLO 94	0.155	0.049	2.335	0.787	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002747	SLO 94	0.155	0.044	2.328	0.787	si
17	120	-110	-696	333	140	0.002755	SLO 95	0.154	0.045	2.335	0.787	si
56	120	110	-696	363	140	0.002754	SLO 95	0.154	0.048	2.335	0.787	si
21	-120	-110	-696	337	140	0.002753	SLO 95	0.155	0.049	2.335	0.787	si
52	-120	110	-696	359	140	0.002747	SLO 95	0.155	0.044	2.328	0.787	si

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.	
	Pos.			I.	Pos.			N.b.	X	Y	X		Y
	X	Y	Z										
17	120	-110	-696	333	140	0.002755	SLO 96	0.154	0.045	2.335	0.787	si	
56	120	110	-696	363	140	0.002754	SLO 96	0.154	0.048	2.335	0.787	si	
21	-120	-110	-696	337	140	0.002753	SLO 96	0.155	0.049	2.335	0.787	si	
52	-120	110	-696	359	140	0.002747	SLO 96	0.155	0.044	2.328	0.787	si	

13 Equilibrio globale forze

Contributo: Nome attribuito al sistema risultante.

Fx: Componente X di forza del sistema risultante. [daN]

Fy: Componente Y di forza del sistema risultante. [daN]

Fz: Componente Z di forza del sistema risultante. [daN]

Mx: Componente di momento attorno l'asse X del sistema risultante. [daN*cm]

My: Componente di momento attorno l'asse Y del sistema risultante. [daN*cm]

Mz: Componente di momento attorno l'asse Z del sistema risultante. [daN*cm]

Bilancio in condizione di carico: Pesi strutturali

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-73453.3	109	54	0
Reazioni	0	0	73453.3	-109	-54	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	-49975.34	-95	-22046	0
Reazioni	0	0	49975.34	95	22046	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Variabile E - Sovraccarichi fondo

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-1687.522	3	1	0
Reazioni	0	0	1687.522	-3	-1	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Neve

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-486.015	2	1	0
Reazioni	0	0	486.015	-2	-1	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Variabile H - Coperture

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-675.021	2	2	0
Reazioni	0	0	675.021	-2	-2	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Carico statico terreno+falda

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: Carico sismico terreno+falda

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	39657.665	0	0	0	-4055487	73
Reazioni	-39657.665	0	0	0	4055487	-73
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	39657.665	0	4055487	0	38
Reazioni	0	-39657.665	0	-4055487	0	-38
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Z SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	45429.053	722309	-174819	0
Reazioni	0	0	-45429.053	-722309	174819	0
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	17472.639	0	0	0	-1786794	32
Reazioni	-17472.639	0	0	0	1786794	-32
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	17472.639	0	1786794	0	17
Reazioni	0	-17472.639	0	-1786794	0	-17
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Z SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	9472.117	150604	-36450	0
Reazioni	0	0	-9472.117	-150604	36450	0
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	19924.71	0	0	0	-2037548	37
Reazioni	-19924.71	0	0	0	2037548	-37
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	19924.71	0	2037548	0	19
Reazioni	0	-19924.71	0	-2037548	0	-19
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Z SLO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	6259.204	99520	-24086	0
Reazioni	0	0	-6259.204	-99520	24086	0
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	1	0	0	0	140	0
Reazioni	-1	0	0	0	-140	0
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	1	0	-140	0	0
Reazioni	0	-1	0	140	0	0
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	1
Reazioni	0	0	0	0	0	-1
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

14 Risposta di spettro

Spettro: condizione elementare corrispondente allo spettro.

N.b.: nome breve della condizione elementare.

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

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

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

Mx: componente della coppia attorno all'asse X. [daN*cm]

My: componente della coppia attorno all'asse Y. [daN*cm]

Mz: componente della coppia attorno all'asse Z. [daN*cm]

Max X: massima reazione lungo l'asse X.

Valore: valore massimo della reazione. [daN]

Angolo: angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]

Max Y: massima reazione lungo l'asse Y.

Valore: valore massimo della reazione. [daN]

Angolo: angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]

Max Z: massima reazione lungo l'asse Z.

Valore: valore massimo della reazione. [daN]

Angolo: angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]

Spettro	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Max X		Max Y		Max Z	
							Valore	Angolo	Valore	Angolo	Valore	Angolo
X SLV	53925.05	185.95	361.41	88986.9	3.102E07	110576.2	53925.05	0	53944.53	90	496.01	136
Y SLV	185.95	53944.53	341.98	3.108E07	87779.56	107668.73	53925.05	0	53944.53	90	496.01	136

Spettro	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Max X		Max Y		Max Z	
							Valore	Angolo	Valore	Angolo	Valore	Angolo
Z SLV	388.16	367.29	78705.53	267733.8	290065.27	37.98	388.16	0	367.29	0	78705.53	0
X SLD	24031.71	82.56	161.82	39905.81	1.392E07	50210.86	24031.71	0	24044.8	90	222.11	136
Y SLD	82.56	24044.8	153.13	1.395E07	39391.23	48850.73	24031.71	0	24044.8	90	222.11	136
Z SLD	80.93	76.58	16410.38	55823.44	60479.63	7.92	80.93	0	76.58	0	16410.38	0
X SLO	26734.24	92.75	176.65	43958.25	1.525E07	56847.97	26734.24	179	26740.87	90	242.41	136
Y SLO	92.75	26740.87	167.16	1.528E07	43331.53	55183.55	26734.24	179	26740.87	90	242.41	136
Z SLO	53.48	50.6	10844.03	36888.3	39965.13	5.23	53.48	0	50.6	0	10844.03	0

15 Annotazioni solutore

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

Informazioni

16 Statistiche soluzione

Tipo di equazioni	Lineari
Tecnica di soluzione	Intel MKL PARDISO
Numero equazioni	2004
Elemento min. diagonale	4436426.47259177
Elemento max diagonale	26305152817.0877
Rapporto max/min	5929.35620135
Elementi non nulli	65074

17 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. [cm]

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. [cm]

Comb.: combinazione.

N.b.: nome breve o compatto della combinazione di carico.

Carico verticale: carico verticale. [daN]

Spostamento: spostamento medio di interpiano. [cm]

Forza orizzontale totale: forza orizzontale totale. [daN]

Altezza del piano: altezza del piano. [cm]

Theta: coefficiente Theta formula [7.3.3] § 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	L4	SLV 1	5330	10.019	5722	836	0.011
L1	L4	SLV 2	5330	10.019	5722	836	0.011
L1	L4	SLV 3	5330	10.019	5722	836	0.011
L1	L4	SLV 4	5330	10.019	5722	836	0.011
L1	L4	SLV 5	3102	10.022	5714	836	0.007
L1	L4	SLV 6	3102	10.022	5714	836	0.007
L1	L4	SLV 7	3102	10.022	5714	836	0.007
L1	L4	SLV 8	3102	10.022	5714	836	0.007
L1	L4	SLV 9	5328	9.977	5728	836	0.011
L1	L4	SLV 10	5328	9.977	5728	836	0.011
L1	L4	SLV 11	5328	9.977	5728	836	0.011
L1	L4	SLV 12	5328	9.977	5728	836	0.011
L1	L4	SLV 13	3101	9.978	5713	836	0.006
L1	L4	SLV 14	3101	9.978	5713	836	0.006
L1	L4	SLV 15	3101	9.978	5713	836	0.006
L1	L4	SLV 16	3101	9.978	5713	836	0.006
L1	L4	SLV 17	5334	10.996	5719	836	0.012
L1	L4	SLV 18	5334	10.996	5719	836	0.012
L1	L4	SLV 19	5334	10.996	5719	836	0.012
L1	L4	SLV 20	5334	10.996	5719	836	0.012
L1	L4	SLV 21	3106	11	5726	836	0.007
L1	L4	SLV 22	3106	11	5726	836	0.007
L1	L4	SLV 23	3106	11	5726	836	0.007
L1	L4	SLV 24	3106	11	5726	836	0.007
L1	L4	SLV 25	7931	4.275	2325	836	0.017
L1	L4	SLV 26	7931	4.275	2325	836	0.017
L1	L4	SLV 27	7931	4.275	2325	836	0.017
L1	L4	SLV 28	7931	4.275	2325	836	0.017
L1	L4	SLV 29	506	4.289	2324	836	0.001
L1	L4	SLV 30	506	4.289	2324	836	0.001
L1	L4	SLV 31	506	4.289	2324	836	0.001
L1	L4	SLV 32	506	4.289	2324	836	0.001
L1	L4	SLV 33	7929	4.254	2355	836	0.017
L1	L4	SLV 34	7929	4.254	2355	836	0.017
L1	L4	SLV 35	7929	4.254	2355	836	0.017
L1	L4	SLV 36	7929	4.254	2355	836	0.017
L1	L4	SLV 37	505	4.25	2297	836	0.001
L1	L4	SLV 38	505	4.25	2297	836	0.001
L1	L4	SLV 39	505	4.25	2297	836	0.001

Quota inf.	Quota sup.	Comb.	Carico verticale	Spostamento	Forza orizzontale totale	Altezza del piano	Theta
		N.b.					
L1	L4	SLV 40	505	4.25	2297	836	0.001
L1	L4	SLV 41	5329	10.961	5732	836	0.012
L1	L4	SLV 42	5329	10.961	5732	836	0.012
L1	L4	SLV 43	5329	10.961	5732	836	0.012
L1	L4	SLV 44	5329	10.961	5732	836	0.012
L1	L4	SLV 45	3102	10.958	5718	836	0.007
L1	L4	SLV 46	3102	10.958	5718	836	0.007
L1	L4	SLV 47	3102	10.958	5718	836	0.007
L1	L4	SLV 48	3102	10.958	5718	836	0.007
L1	L4	SLV 49	5336	10.958	5718	836	0.012
L1	L4	SLV 50	5336	10.958	5718	836	0.012
L1	L4	SLV 51	5336	10.958	5718	836	0.012
L1	L4	SLV 52	5336	10.958	5718	836	0.012
L1	L4	SLV 53	3109	10.961	5732	836	0.007
L1	L4	SLV 54	3109	10.961	5732	836	0.007
L1	L4	SLV 55	3109	10.961	5732	836	0.007
L1	L4	SLV 56	3109	10.961	5732	836	0.007
L1	L4	SLV 57	7933	4.25	2297	836	0.018
L1	L4	SLV 58	7933	4.25	2297	836	0.018
L1	L4	SLV 59	7933	4.25	2297	836	0.018
L1	L4	SLV 60	7933	4.25	2297	836	0.018
L1	L4	SLV 61	508	4.254	2355	836	0.001
L1	L4	SLV 62	508	4.254	2355	836	0.001
L1	L4	SLV 63	508	4.254	2355	836	0.001
L1	L4	SLV 64	508	4.254	2355	836	0.001
L1	L4	SLV 65	7932	4.29	2324	836	0.018
L1	L4	SLV 66	7932	4.29	2324	836	0.018
L1	L4	SLV 67	7932	4.29	2324	836	0.018
L1	L4	SLV 68	7932	4.29	2324	836	0.018
L1	L4	SLV 69	507	4.275	2325	836	0.001
L1	L4	SLV 70	507	4.275	2325	836	0.001
L1	L4	SLV 71	507	4.275	2325	836	0.001
L1	L4	SLV 72	507	4.275	2325	836	0.001
L1	L4	SLV 73	5331	11	5726	836	0.012
L1	L4	SLV 74	5331	11	5726	836	0.012
L1	L4	SLV 75	5331	11	5726	836	0.012
L1	L4	SLV 76	5331	11	5726	836	0.012
L1	L4	SLV 77	3104	10.996	5719	836	0.007
L1	L4	SLV 78	3104	10.996	5719	836	0.007
L1	L4	SLV 79	3104	10.996	5719	836	0.007
L1	L4	SLV 80	3104	10.996	5719	836	0.007
L1	L4	SLV 81	5337	9.979	5713	836	0.011
L1	L4	SLV 82	5337	9.979	5713	836	0.011
L1	L4	SLV 83	5337	9.979	5713	836	0.011
L1	L4	SLV 84	5337	9.979	5713	836	0.011
L1	L4	SLV 85	3110	9.977	5728	836	0.006
L1	L4	SLV 86	3110	9.977	5728	836	0.006
L1	L4	SLV 87	3110	9.977	5728	836	0.006
L1	L4	SLV 88	3110	9.977	5728	836	0.006
L1	L4	SLV 89	5336	10.022	5714	836	0.011
L1	L4	SLV 90	5336	10.022	5714	836	0.011
L1	L4	SLV 91	5336	10.022	5714	836	0.011
L1	L4	SLV 92	5336	10.022	5714	836	0.011
L1	L4	SLV 93	3108	10.019	5722	836	0.007
L1	L4	SLV 94	3108	10.019	5722	836	0.007
L1	L4	SLV 95	3108	10.019	5722	836	0.007
L1	L4	SLV 96	3108	10.019	5722	836	0.007

18 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. [cm]

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

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

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

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

Is²: rapporto fra il momento d'inerzia polare delle masse del piano, rispetto al baricentro, e la massa complessiva del piano. [cm²]

rx²/Is²: rapporto rx²/Is². Il valore è adimensionale.

ry²/Is²: rapporto ry²/Is². Il valore è adimensionale.

L: dimensione in pianta, lungo l'asse globale X, dell'edificio. [cm]

B: dimensione in pianta, lungo l'asse globale Y, dell'edificio. [cm]

Is²(L, B): (L²+B²)/12. [cm²]

rx²/Is²(L, B): rapporto rx²/Is²(L, B). Il valore è adimensionale.

ry²/Is²(L, B): rapporto ry²/Is²(L, B). Il valore è adimensionale.

Quota inf.	Quota sup.	KUx	KUy	KRz	Is ²	rx ² /Is ²	ry ² /Is ²	L	B	Is ² (L, B)	rx ² /Is ² (L, B)	ry ² /Is ² (L, B)
L1	L4	5285	4691	2.48E09	14212	32.98	37.15	270	250	11284	41.53	46.79

19 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. [daN]****X: componente lungo l'asse X globale. [daN]****Y: componente lungo l'asse Y globale. [daN]****Z: componente lungo l'asse Z globale. [daN]****Aste verticali: contributo al taglio totale dato dalle aste verticali.****F: forza del taglio. [daN]****X: componente lungo l'asse X globale. [daN]****Y: componente lungo l'asse Y globale. [daN]****Z: componente lungo l'asse Z globale. [daN]****Pareti: contributo al taglio totale dato dalle pareti e piastre generiche verticali.****F: forza del taglio. [daN]****X: componente lungo l'asse X globale. [daN]****Y: componente lungo l'asse Y globale. [daN]****Z: componente lungo l'asse Z globale. [daN]**

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	Pesi	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	Port.	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Neve	0	0	-486	0	0	0	0	0	-486
Fondazione	Variabile H - Coperture	0	0	-675	0	0	0	0	0	-675
Fondazione	Carico statico terreno+falda	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Carico sismico terreno+falda	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	X SLV	33337	-57	-11	0	0	0	33337	-57	-11
Fondazione	Y SLV	15	33394	11	0	0	0	15	33394	11
Fondazione	Z SLV	190	61	38193	0	0	0	190	61	38193
Fondazione	X SLD	14720	-25	-5	0	0	0	14720	-25	-5
Fondazione	Y SLD	6	14746	5	0	0	0	6	14746	5
Fondazione	Z SLD	40	13	7963	0	0	0	40	13	7963
Fondazione	X SLO	16707	-28	-6	0	0	0	16707	-28	-6
Fondazione	Y SLO	8	16734	6	0	0	0	8	16734	6
Fondazione	Z SLO	26	8	5262	0	0	0	26	8	5262
Fondazione	R Ux	1	0	0	0	0	0	1	0	0
Fondazione	R Uy	0	1	0	0	0	0	0	1	0
Fondazione	R Rz	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	SLU 1	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLU 2	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLU 3	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLU 4	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLU 5	0	0	-62916	0	0	0	0	0	-62916
Fondazione	SLU 6	0	0	-62916	0	0	0	0	0	-62916
Fondazione	SLU 7	0	0	-62268	0	0	0	0	0	-62268
Fondazione	SLU 8	0	0	-62268	0	0	0	0	0	-62268
Fondazione	SLU 9	0	0	-62268	0	0	0	0	0	-62268
Fondazione	SLU 10	0	0	-63280	0	0	0	0	0	-63280
Fondazione	SLU 11	0	0	-63280	0	0	0	0	0	-63280
Fondazione	SLU 12	0	0	-62632	0	0	0	0	0	-62632
Fondazione	SLU 13	0	0	-62632	0	0	0	0	0	-62632
Fondazione	SLU 14	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLU 15	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLU 16	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLU 17	0	0	-62916	0	0	0	0	0	-62916
Fondazione	SLU 18	0	0	-62916	0	0	0	0	0	-62916
Fondazione	SLU 19	0	0	-62268	0	0	0	0	0	-62268
Fondazione	SLU 20	0	0	-62268	0	0	0	0	0	-62268
Fondazione	SLU 21	0	0	-62268	0	0	0	0	0	-62268
Fondazione	SLU 22	0	0	-63280	0	0	0	0	0	-63280
Fondazione	SLU 23	0	0	-63280	0	0	0	0	0	-63280
Fondazione	SLU 24	0	0	-62632	0	0	0	0	0	-62632
Fondazione	SLU 25	0	0	-62632	0	0	0	0	0	-62632
Fondazione	SLU 26	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLU 27	0	0	-62268	0	0	0	0	0	-62268
Fondazione	SLU 28	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLU 29	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLU 30	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLU 31	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLU 32	0	0	-62916	0	0	0	0	0	-62916
Fondazione	SLU 33	0	0	-62916	0	0	0	0	0	-62916
Fondazione	SLU 34	0	0	-62268	0	0	0	0	0	-62268
Fondazione	SLU 35	0	0	-62268	0	0	0	0	0	-62268
Fondazione	SLU 36	0	0	-62268	0	0	0	0	0	-62268
Fondazione	SLU 37	0	0	-63280	0	0	0	0	0	-63280
Fondazione	SLU 38	0	0	-63280	0	0	0	0	0	-63280
Fondazione	SLU 39	0	0	-62632	0	0	0	0	0	-62632
Fondazione	SLU 40	0	0	-62632	0	0	0	0	0	-62632
Fondazione	SLU 41	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLU 42	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLU 43	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLU 44	0	0	-62916	0	0	0	0	0	-62916
Fondazione	SLU 45	0	0	-62916	0	0	0	0	0	-62916
Fondazione	SLU 46	0	0	-62268	0	0	0	0	0	-62268
Fondazione	SLU 47	0	0	-62268	0	0	0	0	0	-62268
Fondazione	SLU 48	0	0	-62268	0	0	0	0	0	-62268
Fondazione	SLU 49	0	0	-63280	0	0	0	0	0	-63280
Fondazione	SLU 50	0	0	-63280	0	0	0	0	0	-63280
Fondazione	SLU 51	0	0	-62632	0	0	0	0	0	-62632
Fondazione	SLU 52	0	0	-62632	0	0	0	0	0	-62632
Fondazione	SLU 53	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
Nome	N.br.	X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLU 54	0	0	-62268	0	0	0	0	0	-62268
Fondazione	SLU 55	0	0	-80474	0	0	0	0	0	-80474
Fondazione	SLU 56	0	0	-80474	0	0	0	0	0	-80474
Fondazione	SLU 57	0	0	-80474	0	0	0	0	0	-80474
Fondazione	SLU 58	0	0	-80474	0	0	0	0	0	-80474
Fondazione	SLU 59	0	0	-81487	0	0	0	0	0	-81487
Fondazione	SLU 60	0	0	-81487	0	0	0	0	0	-81487
Fondazione	SLU 61	0	0	-80839	0	0	0	0	0	-80839
Fondazione	SLU 62	0	0	-80839	0	0	0	0	0	-80839
Fondazione	SLU 63	0	0	-80839	0	0	0	0	0	-80839
Fondazione	SLU 64	0	0	-81851	0	0	0	0	0	-81851
Fondazione	SLU 65	0	0	-81851	0	0	0	0	0	-81851
Fondazione	SLU 66	0	0	-81203	0	0	0	0	0	-81203
Fondazione	SLU 67	0	0	-81203	0	0	0	0	0	-81203
Fondazione	SLU 68	0	0	-80474	0	0	0	0	0	-80474
Fondazione	SLU 69	0	0	-80474	0	0	0	0	0	-80474
Fondazione	SLU 70	0	0	-80474	0	0	0	0	0	-80474
Fondazione	SLU 71	0	0	-81487	0	0	0	0	0	-81487
Fondazione	SLU 72	0	0	-81487	0	0	0	0	0	-81487
Fondazione	SLU 73	0	0	-80839	0	0	0	0	0	-80839
Fondazione	SLU 74	0	0	-80839	0	0	0	0	0	-80839
Fondazione	SLU 75	0	0	-80839	0	0	0	0	0	-80839
Fondazione	SLU 76	0	0	-81851	0	0	0	0	0	-81851
Fondazione	SLU 77	0	0	-81851	0	0	0	0	0	-81851
Fondazione	SLU 78	0	0	-81203	0	0	0	0	0	-81203
Fondazione	SLU 79	0	0	-81203	0	0	0	0	0	-81203
Fondazione	SLU 80	0	0	-80474	0	0	0	0	0	-80474
Fondazione	SLU 81	0	0	-80839	0	0	0	0	0	-80839
Fondazione	SLU 82	0	0	-80474	0	0	0	0	0	-80474
Fondazione	SLU 83	0	0	-80474	0	0	0	0	0	-80474
Fondazione	SLU 84	0	0	-80474	0	0	0	0	0	-80474
Fondazione	SLU 85	0	0	-80474	0	0	0	0	0	-80474
Fondazione	SLU 86	0	0	-81487	0	0	0	0	0	-81487
Fondazione	SLU 87	0	0	-81487	0	0	0	0	0	-81487
Fondazione	SLU 88	0	0	-80839	0	0	0	0	0	-80839
Fondazione	SLU 89	0	0	-80839	0	0	0	0	0	-80839
Fondazione	SLU 90	0	0	-80839	0	0	0	0	0	-80839
Fondazione	SLU 91	0	0	-81851	0	0	0	0	0	-81851
Fondazione	SLU 92	0	0	-81851	0	0	0	0	0	-81851
Fondazione	SLU 93	0	0	-81203	0	0	0	0	0	-81203
Fondazione	SLU 94	0	0	-81203	0	0	0	0	0	-81203
Fondazione	SLU 95	0	0	-80474	0	0	0	0	0	-80474
Fondazione	SLU 96	0	0	-80474	0	0	0	0	0	-80474
Fondazione	SLU 97	0	0	-80474	0	0	0	0	0	-80474
Fondazione	SLU 98	0	0	-81487	0	0	0	0	0	-81487
Fondazione	SLU 99	0	0	-81487	0	0	0	0	0	-81487
Fondazione	SLU 100	0	0	-80839	0	0	0	0	0	-80839
Fondazione	SLU 101	0	0	-80839	0	0	0	0	0	-80839
Fondazione	SLU 102	0	0	-80839	0	0	0	0	0	-80839
Fondazione	SLU 103	0	0	-81851	0	0	0	0	0	-81851
Fondazione	SLU 104	0	0	-81851	0	0	0	0	0	-81851
Fondazione	SLU 105	0	0	-81203	0	0	0	0	0	-81203
Fondazione	SLU 106	0	0	-81203	0	0	0	0	0	-81203
Fondazione	SLU 107	0	0	-80474	0	0	0	0	0	-80474
Fondazione	SLU 108	0	0	-80839	0	0	0	0	0	-80839
Fondazione	SLE RA 1	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE RA 2	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE RA 3	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE RA 4	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE RA 5	0	0	-62578	0	0	0	0	0	-62578
Fondazione	SLE RA 6	0	0	-62578	0	0	0	0	0	-62578
Fondazione	SLE RA 7	0	0	-62146	0	0	0	0	0	-62146
Fondazione	SLE RA 8	0	0	-62146	0	0	0	0	0	-62146
Fondazione	SLE RA 9	0	0	-62146	0	0	0	0	0	-62146
Fondazione	SLE RA 10	0	0	-62821	0	0	0	0	0	-62821
Fondazione	SLE RA 11	0	0	-62821	0	0	0	0	0	-62821
Fondazione	SLE RA 12	0	0	-62389	0	0	0	0	0	-62389
Fondazione	SLE RA 13	0	0	-62389	0	0	0	0	0	-62389
Fondazione	SLE RA 14	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE RA 15	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE RA 16	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE RA 17	0	0	-62578	0	0	0	0	0	-62578
Fondazione	SLE RA 18	0	0	-62578	0	0	0	0	0	-62578
Fondazione	SLE RA 19	0	0	-62146	0	0	0	0	0	-62146
Fondazione	SLE RA 20	0	0	-62146	0	0	0	0	0	-62146
Fondazione	SLE RA 21	0	0	-62146	0	0	0	0	0	-62146
Fondazione	SLE RA 22	0	0	-62821	0	0	0	0	0	-62821
Fondazione	SLE RA 23	0	0	-62821	0	0	0	0	0	-62821
Fondazione	SLE RA 24	0	0	-62389	0	0	0	0	0	-62389
Fondazione	SLE RA 25	0	0	-62389	0	0	0	0	0	-62389
Fondazione	SLE RA 26	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE RA 27	0	0	-62146	0	0	0	0	0	-62146
Fondazione	SLE RA 28	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE RA 29	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE RA 30	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE RA 31	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE RA 32	0	0	-62578	0	0	0	0	0	-62578
Fondazione	SLE RA 33	0	0	-62578	0	0	0	0	0	-62578
Fondazione	SLE RA 34	0	0	-62146	0	0	0	0	0	-62146
Fondazione	SLE RA 35	0	0	-62146	0	0	0	0	0	-62146
Fondazione	SLE RA 36	0	0	-62146	0	0	0	0	0	-62146
Fondazione	SLE RA 37	0	0	-62821	0	0	0	0	0	-62821
Fondazione	SLE RA 38	0	0	-62821	0	0	0	0	0	-62821
Fondazione	SLE RA 39	0	0	-62389	0	0	0	0	0	-62389
Fondazione	SLE RA 40	0	0	-62389	0	0	0	0	0	-62389
Fondazione	SLE RA 41	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE RA 42	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE RA 43	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE RA 44	0	0	-62578	0	0	0	0	0	-62578

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
Nome	N.br.	X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLE RA 45	0	0	-62578	0	0	0	0	0	-62578
Fondazione	SLE RA 46	0	0	-62146	0	0	0	0	0	-62146
Fondazione	SLE RA 47	0	0	-62146	0	0	0	0	0	-62146
Fondazione	SLE RA 48	0	0	-62146	0	0	0	0	0	-62146
Fondazione	SLE RA 49	0	0	-62821	0	0	0	0	0	-62821
Fondazione	SLE RA 50	0	0	-62821	0	0	0	0	0	-62821
Fondazione	SLE RA 51	0	0	-62389	0	0	0	0	0	-62389
Fondazione	SLE RA 52	0	0	-62389	0	0	0	0	0	-62389
Fondazione	SLE RA 53	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE RA 54	0	0	-62146	0	0	0	0	0	-62146
Fondazione	SLE FR 1	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE FR 2	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE FR 3	0	0	-62001	0	0	0	0	0	-62001
Fondazione	SLE FR 4	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE FR 5	0	0	-62001	0	0	0	0	0	-62001
Fondazione	SLE FR 6	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE FR 7	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE FR 8	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE FR 9	0	0	-62001	0	0	0	0	0	-62001
Fondazione	SLE FR 10	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE FR 11	0	0	-62001	0	0	0	0	0	-62001
Fondazione	SLE FR 12	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE QP 1	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE QP 2	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE QP 3	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE QP 4	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE QP 5	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE QP 6	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE QP 7	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLE QP 8	0	0	-61903	0	0	0	0	0	-61903
Fondazione	SLO 1	-16717	-4994	-63478	0	0	0	-16717	-4994	-63478
Fondazione	SLO 2	-16717	-4994	-63478	0	0	0	-16717	-4994	-63478
Fondazione	SLO 3	-16717	-4994	-63478	0	0	0	-16717	-4994	-63478
Fondazione	SLO 4	-16717	-4994	-63478	0	0	0	-16717	-4994	-63478
Fondazione	SLO 5	-16702	-4989	-60320	0	0	0	-16702	-4989	-60320
Fondazione	SLO 6	-16702	-4989	-60320	0	0	0	-16702	-4989	-60320
Fondazione	SLO 7	-16702	-4989	-60320	0	0	0	-16702	-4989	-60320
Fondazione	SLO 8	-16702	-4989	-60320	0	0	0	-16702	-4989	-60320
Fondazione	SLO 9	-16713	5046	-63474	0	0	0	-16713	5046	-63474
Fondazione	SLO 10	-16713	5046	-63474	0	0	0	-16713	5046	-63474
Fondazione	SLO 11	-16713	5046	-63474	0	0	0	-16713	5046	-63474
Fondazione	SLO 12	-16713	5046	-63474	0	0	0	-16713	5046	-63474
Fondazione	SLO 13	-16697	5051	-60317	0	0	0	-16697	5051	-60317
Fondazione	SLO 14	-16697	5051	-60317	0	0	0	-16697	5051	-60317
Fondazione	SLO 15	-16697	5051	-60317	0	0	0	-16697	5051	-60317
Fondazione	SLO 16	-16697	5051	-60317	0	0	0	-16697	5051	-60317
Fondazione	SLO 17	-5028	-16728	-63486	0	0	0	-5028	-16728	-63486
Fondazione	SLO 18	-5028	-16728	-63486	0	0	0	-5028	-16728	-63486
Fondazione	SLO 19	-5028	-16728	-63486	0	0	0	-5028	-16728	-63486
Fondazione	SLO 20	-5028	-16728	-63486	0	0	0	-5028	-16728	-63486
Fondazione	SLO 21	-5012	-16723	-60329	0	0	0	-5012	-16723	-60329
Fondazione	SLO 22	-5012	-16723	-60329	0	0	0	-5012	-16723	-60329
Fondazione	SLO 23	-5012	-16723	-60329	0	0	0	-5012	-16723	-60329
Fondazione	SLO 24	-5012	-16723	-60329	0	0	0	-5012	-16723	-60329
Fondazione	SLO 25	-5041	-5020	-67165	0	0	0	-5041	-5020	-67165
Fondazione	SLO 26	-5041	-5020	-67165	0	0	0	-5041	-5020	-67165
Fondazione	SLO 27	-5041	-5020	-67165	0	0	0	-5041	-5020	-67165
Fondazione	SLO 28	-5041	-5020	-67165	0	0	0	-5041	-5020	-67165
Fondazione	SLO 29	-4988	-5003	-56641	0	0	0	-4988	-5003	-56641
Fondazione	SLO 30	-4988	-5003	-56641	0	0	0	-4988	-5003	-56641
Fondazione	SLO 31	-4988	-5003	-56641	0	0	0	-4988	-5003	-56641
Fondazione	SLO 32	-4988	-5003	-56641	0	0	0	-4988	-5003	-56641
Fondazione	SLO 33	-5036	5020	-67162	0	0	0	-5036	5020	-67162
Fondazione	SLO 34	-5036	5020	-67162	0	0	0	-5036	5020	-67162
Fondazione	SLO 35	-5036	5020	-67162	0	0	0	-5036	5020	-67162
Fondazione	SLO 36	-5036	5020	-67162	0	0	0	-5036	5020	-67162
Fondazione	SLO 37	-4984	5037	-56638	0	0	0	-4984	5037	-56638
Fondazione	SLO 38	-4984	5037	-56638	0	0	0	-4984	5037	-56638
Fondazione	SLO 39	-4984	5037	-56638	0	0	0	-4984	5037	-56638
Fondazione	SLO 40	-4984	5037	-56638	0	0	0	-4984	5037	-56638
Fondazione	SLO 41	-5012	16740	-63475	0	0	0	-5012	16740	-63475
Fondazione	SLO 42	-5012	16740	-63475	0	0	0	-5012	16740	-63475
Fondazione	SLO 43	-5012	16740	-63475	0	0	0	-5012	16740	-63475
Fondazione	SLO 44	-5012	16740	-63475	0	0	0	-5012	16740	-63475
Fondazione	SLO 45	-4997	16745	-60317	0	0	0	-4997	16745	-60317
Fondazione	SLO 46	-4997	16745	-60317	0	0	0	-4997	16745	-60317
Fondazione	SLO 47	-4997	16745	-60317	0	0	0	-4997	16745	-60317
Fondazione	SLO 48	-4997	16745	-60317	0	0	0	-4997	16745	-60317
Fondazione	SLO 49	4997	-16745	-63489	0	0	0	4997	-16745	-63489
Fondazione	SLO 50	4997	-16745	-63489	0	0	0	4997	-16745	-63489
Fondazione	SLO 51	4997	-16745	-63489	0	0	0	4997	-16745	-63489
Fondazione	SLO 52	4997	-16745	-63489	0	0	0	4997	-16745	-63489
Fondazione	SLO 53	5012	-16740	-60332	0	0	0	5012	-16740	-60332
Fondazione	SLO 54	5012	-16740	-60332	0	0	0	5012	-16740	-60332
Fondazione	SLO 55	5012	-16740	-60332	0	0	0	5012	-16740	-60332
Fondazione	SLO 56	5012	-16740	-60332	0	0	0	5012	-16740	-60332
Fondazione	SLO 57	4984	-5037	-67169	0	0	0	4984	-5037	-67169
Fondazione	SLO 58	4984	-5037	-67169	0	0	0	4984	-5037	-67169
Fondazione	SLO 59	4984	-5037	-67169	0	0	0	4984	-5037	-67169
Fondazione	SLO 60	4984	-5037	-67169	0	0	0	4984	-5037	-67169
Fondazione	SLO 61	5036	-5020	-56644	0	0	0	5036	-5020	-56644
Fondazione	SLO 62	5036	-5020	-56644	0	0	0	5036	-5020	-56644
Fondazione	SLO 63	5036	-5020	-56644	0	0	0	5036	-5020	-56644
Fondazione	SLO 64	5036	-5020	-56644	0	0	0	5036	-5020	-56644
Fondazione	SLO 65	4988	5003	-67166	0	0	0	4988	5003	-67166
Fondazione	SLO 66	4988	5003	-67166	0	0	0	4988	5003	-67166
Fondazione	SLO 67	4988	5003	-67166	0	0	0	4988	5003	-67166
Fondazione	SLO 68	4988	5003	-67166	0	0	0	4988	5003	-67166
Fondazione	SLO 69	5041	5020	-56641	0	0	0	5041	5020	-56641

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLO 70	5041	5020	-56641	0	0	0	5041	5020	-56641
Fondazione	SLO 71	5041	5020	-56641	0	0	0	5041	5020	-56641
Fondazione	SLO 72	5041	5020	-56641	0	0	0	5041	5020	-56641
Fondazione	SLO 73	5012	16723	-63478	0	0	0	5012	16723	-63478
Fondazione	SLO 74	5012	16723	-63478	0	0	0	5012	16723	-63478
Fondazione	SLO 75	5012	16723	-63478	0	0	0	5012	16723	-63478
Fondazione	SLO 76	5012	16723	-63478	0	0	0	5012	16723	-63478
Fondazione	SLO 77	5028	16728	-60321	0	0	0	5028	16728	-60321
Fondazione	SLO 78	5028	16728	-60321	0	0	0	5028	16728	-60321
Fondazione	SLO 79	5028	16728	-60321	0	0	0	5028	16728	-60321
Fondazione	SLO 80	5028	16728	-60321	0	0	0	5028	16728	-60321
Fondazione	SLO 81	16697	-5051	-63490	0	0	0	16697	-5051	-63490
Fondazione	SLO 82	16697	-5051	-63490	0	0	0	16697	-5051	-63490
Fondazione	SLO 83	16697	-5051	-63490	0	0	0	16697	-5051	-63490
Fondazione	SLO 84	16697	-5051	-63490	0	0	0	16697	-5051	-63490
Fondazione	SLO 85	16713	-5046	-60332	0	0	0	16713	-5046	-60332
Fondazione	SLO 86	16713	-5046	-60332	0	0	0	16713	-5046	-60332
Fondazione	SLO 87	16713	-5046	-60332	0	0	0	16713	-5046	-60332
Fondazione	SLO 88	16713	-5046	-60332	0	0	0	16713	-5046	-60332
Fondazione	SLO 89	16702	4989	-63486	0	0	0	16702	4989	-63486
Fondazione	SLO 90	16702	4989	-63486	0	0	0	16702	4989	-63486
Fondazione	SLO 91	16702	4989	-63486	0	0	0	16702	4989	-63486
Fondazione	SLO 92	16702	4989	-63486	0	0	0	16702	4989	-63486
Fondazione	SLO 93	16717	4994	-60329	0	0	0	16717	4994	-60329
Fondazione	SLO 94	16717	4994	-60329	0	0	0	16717	4994	-60329
Fondazione	SLO 95	16717	4994	-60329	0	0	0	16717	4994	-60329
Fondazione	SLO 96	16717	4994	-60329	0	0	0	16717	4994	-60329
Fondazione	SLD 1	-14734	-4403	-64289	0	0	0	-14734	-4403	-64289
Fondazione	SLD 2	-14734	-4403	-64289	0	0	0	-14734	-4403	-64289
Fondazione	SLD 3	-14734	-4403	-64289	0	0	0	-14734	-4403	-64289
Fondazione	SLD 4	-14734	-4403	-64289	0	0	0	-14734	-4403	-64289
Fondazione	SLD 5	-14710	-4395	-59511	0	0	0	-14710	-4395	-59511
Fondazione	SLD 6	-14710	-4395	-59511	0	0	0	-14710	-4395	-59511
Fondazione	SLD 7	-14710	-4395	-59511	0	0	0	-14710	-4395	-59511
Fondazione	SLD 8	-14710	-4395	-59511	0	0	0	-14710	-4395	-59511
Fondazione	SLD 9	-14730	4445	-64286	0	0	0	-14730	4445	-64286
Fondazione	SLD 10	-14730	4445	-64286	0	0	0	-14730	4445	-64286
Fondazione	SLD 11	-14730	4445	-64286	0	0	0	-14730	4445	-64286
Fondazione	SLD 12	-14730	4445	-64286	0	0	0	-14730	4445	-64286
Fondazione	SLD 13	-14706	4452	-59508	0	0	0	-14706	4452	-59508
Fondazione	SLD 14	-14706	4452	-59508	0	0	0	-14706	4452	-59508
Fondazione	SLD 15	-14706	4452	-59508	0	0	0	-14706	4452	-59508
Fondazione	SLD 16	-14706	4452	-59508	0	0	0	-14706	4452	-59508
Fondazione	SLD 17	-4434	-14743	-64296	0	0	0	-4434	-14743	-64296
Fondazione	SLD 18	-4434	-14743	-64296	0	0	0	-4434	-14743	-64296
Fondazione	SLD 19	-4434	-14743	-64296	0	0	0	-4434	-14743	-64296
Fondazione	SLD 20	-4434	-14743	-64296	0	0	0	-4434	-14743	-64296
Fondazione	SLD 21	-4410	-14735	-59518	0	0	0	-4410	-14735	-59518
Fondazione	SLD 22	-4410	-14735	-59518	0	0	0	-4410	-14735	-59518
Fondazione	SLD 23	-4410	-14735	-59518	0	0	0	-4410	-14735	-59518
Fondazione	SLD 24	-4410	-14735	-59518	0	0	0	-4410	-14735	-59518
Fondazione	SLD 25	-4458	-4429	-69867	0	0	0	-4458	-4429	-69867
Fondazione	SLD 26	-4458	-4429	-69867	0	0	0	-4458	-4429	-69867
Fondazione	SLD 27	-4458	-4429	-69867	0	0	0	-4458	-4429	-69867
Fondazione	SLD 28	-4458	-4429	-69867	0	0	0	-4458	-4429	-69867
Fondazione	SLD 29	-4378	-4404	-53940	0	0	0	-4378	-4404	-53940
Fondazione	SLD 30	-4378	-4404	-53940	0	0	0	-4378	-4404	-53940
Fondazione	SLD 31	-4378	-4404	-53940	0	0	0	-4378	-4404	-53940
Fondazione	SLD 32	-4378	-4404	-53940	0	0	0	-4378	-4404	-53940
Fondazione	SLD 33	-4454	4419	-69864	0	0	0	-4454	4419	-69864
Fondazione	SLD 34	-4454	4419	-69864	0	0	0	-4454	4419	-69864
Fondazione	SLD 35	-4454	4419	-69864	0	0	0	-4454	4419	-69864
Fondazione	SLD 36	-4454	4419	-69864	0	0	0	-4454	4419	-69864
Fondazione	SLD 37	-4374	4444	-53937	0	0	0	-4374	4444	-53937
Fondazione	SLD 38	-4374	4444	-53937	0	0	0	-4374	4444	-53937
Fondazione	SLD 39	-4374	4444	-53937	0	0	0	-4374	4444	-53937
Fondazione	SLD 40	-4374	4444	-53937	0	0	0	-4374	4444	-53937
Fondazione	SLD 41	-4421	14750	-64286	0	0	0	-4421	14750	-64286
Fondazione	SLD 42	-4421	14750	-64286	0	0	0	-4421	14750	-64286
Fondazione	SLD 43	-4421	14750	-64286	0	0	0	-4421	14750	-64286
Fondazione	SLD 44	-4421	14750	-64286	0	0	0	-4421	14750	-64286
Fondazione	SLD 45	-4398	14757	-59508	0	0	0	-4398	14757	-59508
Fondazione	SLD 46	-4398	14757	-59508	0	0	0	-4398	14757	-59508
Fondazione	SLD 47	-4398	14757	-59508	0	0	0	-4398	14757	-59508
Fondazione	SLD 48	-4398	14757	-59508	0	0	0	-4398	14757	-59508
Fondazione	SLD 49	4398	-14757	-64299	0	0	0	4398	-14757	-64299
Fondazione	SLD 50	4398	-14757	-64299	0	0	0	4398	-14757	-64299
Fondazione	SLD 51	4398	-14757	-64299	0	0	0	4398	-14757	-64299
Fondazione	SLD 52	4398	-14757	-64299	0	0	0	4398	-14757	-64299
Fondazione	SLD 53	4421	-14750	-59521	0	0	0	4421	-14750	-59521
Fondazione	SLD 54	4421	-14750	-59521	0	0	0	4421	-14750	-59521
Fondazione	SLD 55	4421	-14750	-59521	0	0	0	4421	-14750	-59521
Fondazione	SLD 56	4421	-14750	-59521	0	0	0	4421	-14750	-59521
Fondazione	SLD 57	4374	-4444	-69870	0	0	0	4374	-4444	-69870
Fondazione	SLD 58	4374	-4444	-69870	0	0	0	4374	-4444	-69870
Fondazione	SLD 59	4374	-4444	-69870	0	0	0	4374	-4444	-69870
Fondazione	SLD 60	4374	-4444	-69870	0	0	0	4374	-4444	-69870
Fondazione	SLD 61	4454	-4419	-53943	0	0	0	4454	-4419	-53943
Fondazione	SLD 62	4454	-4419	-53943	0	0	0	4454	-4419	-53943
Fondazione	SLD 63	4454	-4419	-53943	0	0	0	4454	-4419	-53943
Fondazione	SLD 64	4454	-4419	-53943	0	0	0	4454	-4419	-53943
Fondazione	SLD 65	4378	4404	-69867	0	0	0	4378	4404	-69867
Fondazione	SLD 66	4378	4404	-69867	0	0	0	4378	4404	-69867
Fondazione	SLD 67	4378	4404	-69867	0	0	0	4378	4404	-69867
Fondazione	SLD 68	4378	4404	-69867	0	0	0	4378	4404	-69867
Fondazione	SLD 69	4458	4429	-53940	0	0	0	4458	4429	-53940
Fondazione	SLD 70	4458	4429	-53940	0	0	0	4458	4429	-53940
Fondazione	SLD 71	4458	4429	-53940	0	0	0	4458	4429	-53940
Fondazione	SLD 72	4458	4429	-53940	0	0	0	4458	4429	-53940

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Livello	Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
			X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLD 73		4410	14735	-64289	0	0	0	4410	14735	-64289
Fondazione	SLD 74		4410	14735	-64289	0	0	0	4410	14735	-64289
Fondazione	SLD 75		4410	14735	-64289	0	0	0	4410	14735	-64289
Fondazione	SLD 76		4410	14735	-64289	0	0	0	4410	14735	-64289
Fondazione	SLD 77		4434	14743	-59511	0	0	0	4434	14743	-59511
Fondazione	SLD 78		4434	14743	-59511	0	0	0	4434	14743	-59511
Fondazione	SLD 79		4434	14743	-59511	0	0	0	4434	14743	-59511
Fondazione	SLD 80		4434	14743	-59511	0	0	0	4434	14743	-59511
Fondazione	SLD 81		14706	-4452	-64299	0	0	0	14706	-4452	-64299
Fondazione	SLD 82		14706	-4452	-64299	0	0	0	14706	-4452	-64299
Fondazione	SLD 83		14706	-4452	-64299	0	0	0	14706	-4452	-64299
Fondazione	SLD 84		14706	-4452	-64299	0	0	0	14706	-4452	-64299
Fondazione	SLD 85		14730	-4445	-59521	0	0	0	14730	-4445	-59521
Fondazione	SLD 86		14730	-4445	-59521	0	0	0	14730	-4445	-59521
Fondazione	SLD 87		14730	-4445	-59521	0	0	0	14730	-4445	-59521
Fondazione	SLD 88		14730	-4445	-59521	0	0	0	14730	-4445	-59521
Fondazione	SLD 89		14710	4395	-64296	0	0	0	14710	4395	-64296
Fondazione	SLD 90		14710	4395	-64296	0	0	0	14710	4395	-64296
Fondazione	SLD 91		14710	4395	-64296	0	0	0	14710	4395	-64296
Fondazione	SLD 92		14710	4395	-64296	0	0	0	14710	4395	-64296
Fondazione	SLD 93		14734	4403	-59518	0	0	0	14734	4403	-59518
Fondazione	SLD 94		14734	4403	-59518	0	0	0	14734	4403	-59518
Fondazione	SLD 95		14734	4403	-59518	0	0	0	14734	4403	-59518
Fondazione	SLD 96		14734	4403	-59518	0	0	0	14734	4403	-59518
Fondazione	SLV 1		-33398	-9980	-73353	0	0	0	-33398	-9980	-73353
Fondazione	SLV 2		-33398	-9980	-73353	0	0	0	-33398	-9980	-73353
Fondazione	SLV 3		-33398	-9980	-73353	0	0	0	-33398	-9980	-73353
Fondazione	SLV 4		-33398	-9980	-73353	0	0	0	-33398	-9980	-73353
Fondazione	SLV 5		-33284	-9943	-50437	0	0	0	-33284	-9943	-50437
Fondazione	SLV 6		-33284	-9943	-50437	0	0	0	-33284	-9943	-50437
Fondazione	SLV 7		-33284	-9943	-50437	0	0	0	-33284	-9943	-50437
Fondazione	SLV 8		-33284	-9943	-50437	0	0	0	-33284	-9943	-50437
Fondazione	SLV 9		-33390	10056	-73347	0	0	0	-33390	10056	-73347
Fondazione	SLV 10		-33390	10056	-73347	0	0	0	-33390	10056	-73347
Fondazione	SLV 11		-33390	10056	-73347	0	0	0	-33390	10056	-73347
Fondazione	SLV 12		-33390	10056	-73347	0	0	0	-33390	10056	-73347
Fondazione	SLV 13		-33275	10093	-50431	0	0	0	-33275	10093	-50431
Fondazione	SLV 14		-33275	10093	-50431	0	0	0	-33275	10093	-50431
Fondazione	SLV 15		-33275	10093	-50431	0	0	0	-33275	10093	-50431
Fondazione	SLV 16		-33275	10093	-50431	0	0	0	-33275	10093	-50431
Fondazione	SLV 17		-10073	-33395	-73369	0	0	0	-10073	-33395	-73369
Fondazione	SLV 18		-10073	-33395	-73369	0	0	0	-10073	-33395	-73369
Fondazione	SLV 19		-10073	-33395	-73369	0	0	0	-10073	-33395	-73369
Fondazione	SLV 20		-10073	-33395	-73369	0	0	0	-10073	-33395	-73369
Fondazione	SLV 21		-9959	-33358	-50453	0	0	0	-9959	-33358	-50453
Fondazione	SLV 22		-9959	-33358	-50453	0	0	0	-9959	-33358	-50453
Fondazione	SLV 23		-9959	-33358	-50453	0	0	0	-9959	-33358	-50453
Fondazione	SLV 24		-9959	-33358	-50453	0	0	0	-9959	-33358	-50453
Fondazione	SLV 25		-10196	-10062	-10097	0	0	0	-10196	-10062	-10097
Fondazione	SLV 26		-10196	-10062	-10097	0	0	0	-10196	-10062	-10097
Fondazione	SLV 27		-10196	-10062	-10097	0	0	0	-10196	-10062	-10097
Fondazione	SLV 28		-10196	-10062	-10097	0	0	0	-10196	-10062	-10097
Fondazione	SLV 29		-9815	-9940	-23710	0	0	0	-9815	-9940	-23710
Fondazione	SLV 30		-9815	-9940	-23710	0	0	0	-9815	-9940	-23710
Fondazione	SLV 31		-9815	-9940	-23710	0	0	0	-9815	-9940	-23710
Fondazione	SLV 32		-9815	-9940	-23710	0	0	0	-9815	-9940	-23710
Fondazione	SLV 33		-10187	9974	-10090	0	0	0	-10187	9974	-10090
Fondazione	SLV 34		-10187	9974	-10090	0	0	0	-10187	9974	-10090
Fondazione	SLV 35		-10187	9974	-10090	0	0	0	-10187	9974	-10090
Fondazione	SLV 36		-10187	9974	-10090	0	0	0	-10187	9974	-10090
Fondazione	SLV 37		-9806	10096	-23703	0	0	0	-9806	10096	-23703
Fondazione	SLV 38		-9806	10096	-23703	0	0	0	-9806	10096	-23703
Fondazione	SLV 39		-9806	10096	-23703	0	0	0	-9806	10096	-23703
Fondazione	SLV 40		-9806	10096	-23703	0	0	0	-9806	10096	-23703
Fondazione	SLV 41		-10043	33392	-73346	0	0	0	-10043	33392	-73346
Fondazione	SLV 42		-10043	33392	-73346	0	0	0	-10043	33392	-73346
Fondazione	SLV 43		-10043	33392	-73346	0	0	0	-10043	33392	-73346
Fondazione	SLV 44		-10043	33392	-73346	0	0	0	-10043	33392	-73346
Fondazione	SLV 45		-9929	33429	-50431	0	0	0	-9929	33429	-50431
Fondazione	SLV 46		-9929	33429	-50431	0	0	0	-9929	33429	-50431
Fondazione	SLV 47		-9929	33429	-50431	0	0	0	-9929	33429	-50431
Fondazione	SLV 48		-9929	33429	-50431	0	0	0	-9929	33429	-50431
Fondazione	SLV 49		9929	-33429	-73376	0	0	0	9929	-33429	-73376
Fondazione	SLV 50		9929	-33429	-73376	0	0	0	9929	-33429	-73376
Fondazione	SLV 51		9929	-33429	-73376	0	0	0	9929	-33429	-73376
Fondazione	SLV 52		9929	-33429	-73376	0	0	0	9929	-33429	-73376
Fondazione	SLV 53		10043	-33392	-50460	0	0	0	10043	-33392	-50460
Fondazione	SLV 54		10043	-33392	-50460	0	0	0	10043	-33392	-50460
Fondazione	SLV 55		10043	-33392	-50460	0	0	0	10043	-33392	-50460
Fondazione	SLV 56		10043	-33392	-50460	0	0	0	10043	-33392	-50460
Fondazione	SLV 57		9806	-10096	-100103	0	0	0	9806	-10096	-100103
Fondazione	SLV 58		9806	-10096	-100103	0	0	0	9806	-10096	-100103
Fondazione	SLV 59		9806	-10096	-100103	0	0	0	9806	-10096	-100103
Fondazione	SLV 60		9806	-10096	-100103	0	0	0	9806	-10096	-100103
Fondazione	SLV 61		10187	-9974	-23717	0	0	0	10187	-9974	-23717
Fondazione	SLV 62		10187	-9974	-23717	0	0	0	10187	-9974	-23717
Fondazione	SLV 63		10187	-9974	-23717	0	0	0	10187	-9974	-23717
Fondazione	SLV 64		10187	-9974	-23717	0	0	0	10187	-9974	-23717
Fondazione	SLV 65		9815	9940	-100096	0	0	0	9815	9940	-100096
Fondazione	SLV 66		9815	9940	-100096	0	0	0	9815	9940	-100096
Fondazione	SLV 67		9815	9940	-100096	0	0	0	9815	9940	-100096
Fondazione	SLV 68		9815	9940	-100096	0	0	0	9815	9940	-100096
Fondazione	SLV 69		10196	10062	-23710	0	0	0	10196	10062	-23710
Fondazione	SLV 70		10196	10062	-23710	0	0	0	10196	10062	-23710
Fondazione	SLV 71		10196	10062	-23710	0	0	0	10196	10062	-23710
Fondazione	SLV 72		10196	10062	-23710	0	0	0	10196	10062	-23710
Fondazione	SLV 73		9959	33358	-73353	0	0	0	9959	33358	-73353
Fondazione	SLV 74		9959	33358	-73353	0	0	0	9959	33358	-73353
Fondazione	SLV 75		9959	33358	-73353	0	0	0	9959	33358	-73353

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	F Y	Z	X	F Y	Z	X	F Y	Z
Fondazione	SLV 76	9959	33358	-73353	0	0	0	9959	33358	-73353
Fondazione	SLV 77	10073	33395	-50437	0	0	0	10073	33395	-50437
Fondazione	SLV 78	10073	33395	-50437	0	0	0	10073	33395	-50437
Fondazione	SLV 79	10073	33395	-50437	0	0	0	10073	33395	-50437
Fondazione	SLV 80	10073	33395	-50437	0	0	0	10073	33395	-50437
Fondazione	SLV 81	33275	-10093	-73376	0	0	0	33275	-10093	-73376
Fondazione	SLV 82	33275	-10093	-73376	0	0	0	33275	-10093	-73376
Fondazione	SLV 83	33275	-10093	-73376	0	0	0	33275	-10093	-73376
Fondazione	SLV 84	33275	-10093	-73376	0	0	0	33275	-10093	-73376
Fondazione	SLV 85	33390	-10056	-50460	0	0	0	33390	-10056	-50460
Fondazione	SLV 86	33390	-10056	-50460	0	0	0	33390	-10056	-50460
Fondazione	SLV 87	33390	-10056	-50460	0	0	0	33390	-10056	-50460
Fondazione	SLV 88	33390	-10056	-50460	0	0	0	33390	-10056	-50460
Fondazione	SLV 89	33284	9943	-73369	0	0	0	33284	9943	-73369
Fondazione	SLV 90	33284	9943	-73369	0	0	0	33284	9943	-73369
Fondazione	SLV 91	33284	9943	-73369	0	0	0	33284	9943	-73369
Fondazione	SLV 92	33284	9943	-73369	0	0	0	33284	9943	-73369
Fondazione	SLV 93	33398	9980	-50453	0	0	0	33398	9980	-50453
Fondazione	SLV 94	33398	9980	-50453	0	0	0	33398	9980	-50453
Fondazione	SLV 95	33398	9980	-50453	0	0	0	33398	9980	-50453
Fondazione	SLV 96	33398	9980	-50453	0	0	0	33398	9980	-50453
Fondazione	CRTFP Ux+	1	0	0	0	0	0	1	0	0
Fondazione	CRTFP Ux-	-1	0	0	0	0	0	-1	0	0
Fondazione	CRTFP Uy+	0	1	0	0	0	0	0	1	0
Fondazione	CRTFP Uy-	0	-1	0	0	0	0	0	-1	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
Falda	Pesi	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	Port.	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Falda	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Falda	Neve	0	0	-486	0	0	0	0	0	-486
Falda	Variabile H - Coperture	0	0	-675	0	0	0	0	0	-675
Falda	Carico statico terreno+falda	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Falda	Carico sismico terreno+falda	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Falda	X SLV	21673	-45	-16	0	0	0	21673	-45	-16
Falda	Y SLV	15	21615	10	0	0	0	15	21615	10
Falda	Z SLV	-14	15	18312	0	0	0	-14	15	18312
Falda	X SLD	9549	-20	-7	0	0	0	9549	-20	-7
Falda	Y SLD	6	9523	5	0	0	0	6	9523	5
Falda	Z SLD	-3	3	3818	0	0	0	-3	3	3818
Falda	X SLO	10888	-23	-8	0	0	0	10888	-23	-8
Falda	Y SLO	7	10860	5	0	0	0	7	10860	5
Falda	Z SLO	-2	2	2523	0	0	0	-2	2	2523
Falda	R Ux	1	0	0	0	0	0	1	0	0
Falda	R Uy	0	1	0	0	0	0	0	1	0
Falda	R Rz	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Falda	SLU 1	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLU 2	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLU 3	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLU 4	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLU 5	0	0	-31452	0	0	0	0	0	-31452
Falda	SLU 6	0	0	-31452	0	0	0	0	0	-31452
Falda	SLU 7	0	0	-30804	0	0	0	0	0	-30804
Falda	SLU 8	0	0	-30804	0	0	0	0	0	-30804
Falda	SLU 9	0	0	-30804	0	0	0	0	0	-30804
Falda	SLU 10	0	0	-31816	0	0	0	0	0	-31816
Falda	SLU 11	0	0	-31816	0	0	0	0	0	-31816
Falda	SLU 12	0	0	-31168	0	0	0	0	0	-31168
Falda	SLU 13	0	0	-31168	0	0	0	0	0	-31168
Falda	SLU 14	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLU 15	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLU 16	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLU 17	0	0	-31452	0	0	0	0	0	-31452
Falda	SLU 18	0	0	-31452	0	0	0	0	0	-31452
Falda	SLU 19	0	0	-30804	0	0	0	0	0	-30804
Falda	SLU 20	0	0	-30804	0	0	0	0	0	-30804
Falda	SLU 21	0	0	-30804	0	0	0	0	0	-30804
Falda	SLU 22	0	0	-31816	0	0	0	0	0	-31816
Falda	SLU 23	0	0	-31816	0	0	0	0	0	-31816
Falda	SLU 24	0	0	-31168	0	0	0	0	0	-31168
Falda	SLU 25	0	0	-31168	0	0	0	0	0	-31168
Falda	SLU 26	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLU 27	0	0	-30804	0	0	0	0	0	-30804
Falda	SLU 28	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLU 29	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLU 30	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLU 31	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLU 32	0	0	-31452	0	0	0	0	0	-31452
Falda	SLU 33	0	0	-31452	0	0	0	0	0	-31452
Falda	SLU 34	0	0	-30804	0	0	0	0	0	-30804
Falda	SLU 35	0	0	-30804	0	0	0	0	0	-30804
Falda	SLU 36	0	0	-30804	0	0	0	0	0	-30804
Falda	SLU 37	0	0	-31816	0	0	0	0	0	-31816
Falda	SLU 38	0	0	-31816	0	0	0	0	0	-31816
Falda	SLU 39	0	0	-31168	0	0	0	0	0	-31168
Falda	SLU 40	0	0	-31168	0	0	0	0	0	-31168
Falda	SLU 41	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLU 42	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLU 43	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLU 44	0	0	-31452	0	0	0	0	0	-31452
Falda	SLU 45	0	0	-31452	0	0	0	0	0	-31452
Falda	SLU 46	0	0	-30804	0	0	0	0	0	-30804
Falda	SLU 47	0	0	-30804	0	0	0	0	0	-30804

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
Nome	N.br.	X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Falda	SLU 48	0	0	-30804	0	0	0	0	0	-30804
Falda	SLU 49	0	0	-31816	0	0	0	0	0	-31816
Falda	SLU 50	0	0	-31816	0	0	0	0	0	-31816
Falda	SLU 51	0	0	-31168	0	0	0	0	0	-31168
Falda	SLU 52	0	0	-31168	0	0	0	0	0	-31168
Falda	SLU 53	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLU 54	0	0	-30804	0	0	0	0	0	-30804
Falda	SLU 55	0	0	-39571	0	0	0	0	0	-39571
Falda	SLU 56	0	0	-39571	0	0	0	0	0	-39571
Falda	SLU 57	0	0	-39571	0	0	0	0	0	-39571
Falda	SLU 58	0	0	-39571	0	0	0	0	0	-39571
Falda	SLU 59	0	0	-40583	0	0	0	0	0	-40583
Falda	SLU 60	0	0	-40583	0	0	0	0	0	-40583
Falda	SLU 61	0	0	-39935	0	0	0	0	0	-39935
Falda	SLU 62	0	0	-39935	0	0	0	0	0	-39935
Falda	SLU 63	0	0	-39935	0	0	0	0	0	-39935
Falda	SLU 64	0	0	-40948	0	0	0	0	0	-40948
Falda	SLU 65	0	0	-40948	0	0	0	0	0	-40948
Falda	SLU 66	0	0	-40300	0	0	0	0	0	-40300
Falda	SLU 67	0	0	-40300	0	0	0	0	0	-40300
Falda	SLU 68	0	0	-39571	0	0	0	0	0	-39571
Falda	SLU 69	0	0	-39571	0	0	0	0	0	-39571
Falda	SLU 70	0	0	-39571	0	0	0	0	0	-39571
Falda	SLU 71	0	0	-40583	0	0	0	0	0	-40583
Falda	SLU 72	0	0	-40583	0	0	0	0	0	-40583
Falda	SLU 73	0	0	-39935	0	0	0	0	0	-39935
Falda	SLU 74	0	0	-39935	0	0	0	0	0	-39935
Falda	SLU 75	0	0	-39935	0	0	0	0	0	-39935
Falda	SLU 76	0	0	-40948	0	0	0	0	0	-40948
Falda	SLU 77	0	0	-40948	0	0	0	0	0	-40948
Falda	SLU 78	0	0	-40300	0	0	0	0	0	-40300
Falda	SLU 79	0	0	-40300	0	0	0	0	0	-40300
Falda	SLU 80	0	0	-39571	0	0	0	0	0	-39571
Falda	SLU 81	0	0	-39935	0	0	0	0	0	-39935
Falda	SLU 82	0	0	-39571	0	0	0	0	0	-39571
Falda	SLU 83	0	0	-39571	0	0	0	0	0	-39571
Falda	SLU 84	0	0	-39571	0	0	0	0	0	-39571
Falda	SLU 85	0	0	-39571	0	0	0	0	0	-39571
Falda	SLU 86	0	0	-40583	0	0	0	0	0	-40583
Falda	SLU 87	0	0	-40583	0	0	0	0	0	-40583
Falda	SLU 88	0	0	-39935	0	0	0	0	0	-39935
Falda	SLU 89	0	0	-39935	0	0	0	0	0	-39935
Falda	SLU 90	0	0	-39935	0	0	0	0	0	-39935
Falda	SLU 91	0	0	-40948	0	0	0	0	0	-40948
Falda	SLU 92	0	0	-40948	0	0	0	0	0	-40948
Falda	SLU 93	0	0	-40300	0	0	0	0	0	-40300
Falda	SLU 94	0	0	-40300	0	0	0	0	0	-40300
Falda	SLU 95	0	0	-39571	0	0	0	0	0	-39571
Falda	SLU 96	0	0	-39571	0	0	0	0	0	-39571
Falda	SLU 97	0	0	-39571	0	0	0	0	0	-39571
Falda	SLU 98	0	0	-40583	0	0	0	0	0	-40583
Falda	SLU 99	0	0	-40583	0	0	0	0	0	-40583
Falda	SLU 100	0	0	-39935	0	0	0	0	0	-39935
Falda	SLU 101	0	0	-39935	0	0	0	0	0	-39935
Falda	SLU 102	0	0	-39935	0	0	0	0	0	-39935
Falda	SLU 103	0	0	-40948	0	0	0	0	0	-40948
Falda	SLU 104	0	0	-40948	0	0	0	0	0	-40948
Falda	SLU 105	0	0	-40300	0	0	0	0	0	-40300
Falda	SLU 106	0	0	-40300	0	0	0	0	0	-40300
Falda	SLU 107	0	0	-39571	0	0	0	0	0	-39571
Falda	SLU 108	0	0	-39935	0	0	0	0	0	-39935
Falda	SLE RA 1	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE RA 2	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE RA 3	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE RA 4	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE RA 5	0	0	-31114	0	0	0	0	0	-31114
Falda	SLE RA 6	0	0	-31114	0	0	0	0	0	-31114
Falda	SLE RA 7	0	0	-30682	0	0	0	0	0	-30682
Falda	SLE RA 8	0	0	-30682	0	0	0	0	0	-30682
Falda	SLE RA 9	0	0	-30682	0	0	0	0	0	-30682
Falda	SLE RA 10	0	0	-31357	0	0	0	0	0	-31357
Falda	SLE RA 11	0	0	-31357	0	0	0	0	0	-31357
Falda	SLE RA 12	0	0	-30925	0	0	0	0	0	-30925
Falda	SLE RA 13	0	0	-30925	0	0	0	0	0	-30925
Falda	SLE RA 14	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE RA 15	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE RA 16	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE RA 17	0	0	-31114	0	0	0	0	0	-31114
Falda	SLE RA 18	0	0	-31114	0	0	0	0	0	-31114
Falda	SLE RA 19	0	0	-30682	0	0	0	0	0	-30682
Falda	SLE RA 20	0	0	-30682	0	0	0	0	0	-30682
Falda	SLE RA 21	0	0	-30682	0	0	0	0	0	-30682
Falda	SLE RA 22	0	0	-31357	0	0	0	0	0	-31357
Falda	SLE RA 23	0	0	-31357	0	0	0	0	0	-31357
Falda	SLE RA 24	0	0	-30925	0	0	0	0	0	-30925
Falda	SLE RA 25	0	0	-30925	0	0	0	0	0	-30925
Falda	SLE RA 26	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE RA 27	0	0	-30682	0	0	0	0	0	-30682
Falda	SLE RA 28	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE RA 29	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE RA 30	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE RA 31	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE RA 32	0	0	-31114	0	0	0	0	0	-31114
Falda	SLE RA 33	0	0	-31114	0	0	0	0	0	-31114
Falda	SLE RA 34	0	0	-30682	0	0	0	0	0	-30682
Falda	SLE RA 35	0	0	-30682	0	0	0	0	0	-30682
Falda	SLE RA 36	0	0	-30682	0	0	0	0	0	-30682
Falda	SLE RA 37	0	0	-31357	0	0	0	0	0	-31357
Falda	SLE RA 38	0	0	-31357	0	0	0	0	0	-31357

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Falda	SLE RA 39	0	0	-30925	0	0	0	0	0	-30925
Falda	SLE RA 40	0	0	-30925	0	0	0	0	0	-30925
Falda	SLE RA 41	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE RA 42	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE RA 43	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE RA 44	0	0	-31114	0	0	0	0	0	-31114
Falda	SLE RA 45	0	0	-31114	0	0	0	0	0	-31114
Falda	SLE RA 46	0	0	-30682	0	0	0	0	0	-30682
Falda	SLE RA 47	0	0	-30682	0	0	0	0	0	-30682
Falda	SLE RA 48	0	0	-30682	0	0	0	0	0	-30682
Falda	SLE RA 49	0	0	-31357	0	0	0	0	0	-31357
Falda	SLE RA 50	0	0	-31357	0	0	0	0	0	-31357
Falda	SLE RA 51	0	0	-30925	0	0	0	0	0	-30925
Falda	SLE RA 52	0	0	-30925	0	0	0	0	0	-30925
Falda	SLE RA 53	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE RA 54	0	0	-30682	0	0	0	0	0	-30682
Falda	SLE FR 1	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE FR 2	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE FR 3	0	0	-30536	0	0	0	0	0	-30536
Falda	SLE FR 4	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE FR 5	0	0	-30536	0	0	0	0	0	-30536
Falda	SLE FR 6	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE FR 7	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE FR 8	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE FR 9	0	0	-30536	0	0	0	0	0	-30536
Falda	SLE FR 10	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE FR 11	0	0	-30536	0	0	0	0	0	-30536
Falda	SLE FR 12	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE QP 1	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE QP 2	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE QP 3	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE QP 4	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE QP 5	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE QP 6	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE QP 7	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLE QP 8	0	0	-30439	0	0	0	0	0	-30439
Falda	SLO 1	-10890	-3236	-31189	0	0	0	-10890	-3236	-31189
Falda	SLO 2	-10890	-3236	-31189	0	0	0	-10890	-3236	-31189
Falda	SLO 3	-10890	-3236	-31189	0	0	0	-10890	-3236	-31189
Falda	SLO 4	-10890	-3236	-31189	0	0	0	-10890	-3236	-31189
Falda	SLO 5	-10891	-3235	-29676	0	0	0	-10891	-3235	-29676
Falda	SLO 6	-10891	-3235	-29676	0	0	0	-10891	-3235	-29676
Falda	SLO 7	-10891	-3235	-29676	0	0	0	-10891	-3235	-29676
Falda	SLO 8	-10891	-3235	-29676	0	0	0	-10891	-3235	-29676
Falda	SLO 9	-10885	3280	-31186	0	0	0	-10885	3280	-31186
Falda	SLO 10	-10885	3280	-31186	0	0	0	-10885	3280	-31186
Falda	SLO 11	-10885	3280	-31186	0	0	0	-10885	3280	-31186
Falda	SLO 12	-10885	3280	-31186	0	0	0	-10885	3280	-31186
Falda	SLO 13	-10887	3281	-29673	0	0	0	-10887	3281	-29673
Falda	SLO 14	-10887	3281	-29673	0	0	0	-10887	3281	-29673
Falda	SLO 15	-10887	3281	-29673	0	0	0	-10887	3281	-29673
Falda	SLO 16	-10887	3281	-29673	0	0	0	-10887	3281	-29673
Falda	SLO 17	-3273	-10854	-31198	0	0	0	-3273	-10854	-31198
Falda	SLO 18	-3273	-10854	-31198	0	0	0	-3273	-10854	-31198
Falda	SLO 19	-3273	-10854	-31198	0	0	0	-3273	-10854	-31198
Falda	SLO 20	-3273	-10854	-31198	0	0	0	-3273	-10854	-31198
Falda	SLO 21	-3275	-10852	-29685	0	0	0	-3275	-10852	-29685
Falda	SLO 22	-3275	-10852	-29685	0	0	0	-3275	-10852	-29685
Falda	SLO 23	-3275	-10852	-29685	0	0	0	-3275	-10852	-29685
Falda	SLO 24	-3275	-10852	-29685	0	0	0	-3275	-10852	-29685
Falda	SLO 25	-3267	-3253	-32961	0	0	0	-3267	-3253	-32961
Falda	SLO 26	-3267	-3253	-32961	0	0	0	-3267	-3253	-32961
Falda	SLO 27	-3267	-3253	-32961	0	0	0	-3267	-3253	-32961
Falda	SLO 28	-3267	-3253	-32961	0	0	0	-3267	-3253	-32961
Falda	SLO 29	-3271	-3249	-27915	0	0	0	-3271	-3249	-27915
Falda	SLO 30	-3271	-3249	-27915	0	0	0	-3271	-3249	-27915
Falda	SLO 31	-3271	-3249	-27915	0	0	0	-3271	-3249	-27915
Falda	SLO 32	-3271	-3249	-27915	0	0	0	-3271	-3249	-27915
Falda	SLO 33	-3262	3263	-32958	0	0	0	-3262	3263	-32958
Falda	SLO 34	-3262	3263	-32958	0	0	0	-3262	3263	-32958
Falda	SLO 35	-3262	3263	-32958	0	0	0	-3262	3263	-32958
Falda	SLO 36	-3262	3263	-32958	0	0	0	-3262	3263	-32958
Falda	SLO 37	-3266	3267	-27912	0	0	0	-3266	3267	-27912
Falda	SLO 38	-3266	3267	-27912	0	0	0	-3266	3267	-27912
Falda	SLO 39	-3266	3267	-27912	0	0	0	-3266	3267	-27912
Falda	SLO 40	-3266	3267	-27912	0	0	0	-3266	3267	-27912
Falda	SLO 41	-3258	10866	-31189	0	0	0	-3258	10866	-31189
Falda	SLO 42	-3258	10866	-31189	0	0	0	-3258	10866	-31189
Falda	SLO 43	-3258	10866	-31189	0	0	0	-3258	10866	-31189
Falda	SLO 44	-3258	10866	-31189	0	0	0	-3258	10866	-31189
Falda	SLO 45	-3260	10867	-29675	0	0	0	-3260	10867	-29675
Falda	SLO 46	-3260	10867	-29675	0	0	0	-3260	10867	-29675
Falda	SLO 47	-3260	10867	-29675	0	0	0	-3260	10867	-29675
Falda	SLO 48	-3260	10867	-29675	0	0	0	-3260	10867	-29675
Falda	SLO 49	3260	-10867	-31203	0	0	0	3260	-10867	-31203
Falda	SLO 50	3260	-10867	-31203	0	0	0	3260	-10867	-31203
Falda	SLO 51	3260	-10867	-31203	0	0	0	3260	-10867	-31203
Falda	SLO 52	3260	-10867	-31203	0	0	0	3260	-10867	-31203
Falda	SLO 53	3258	-10866	-29689	0	0	0	3258	-10866	-29689
Falda	SLO 54	3258	-10866	-29689	0	0	0	3258	-10866	-29689
Falda	SLO 55	3258	-10866	-29689	0	0	0	3258	-10866	-29689
Falda	SLO 56	3258	-10866	-29689	0	0	0	3258	-10866	-29689
Falda	SLO 57	3266	-3267	-32966	0	0	0	3266	-3267	-32966
Falda	SLO 58	3266	-3267	-32966	0	0	0	3266	-3267	-32966
Falda	SLO 59	3266	-3267	-32966	0	0	0	3266	-3267	-32966
Falda	SLO 60	3266	-3267	-32966	0	0	0	3266	-3267	-32966
Falda	SLO 61	3262	-3263	-27920	0	0	0	3262	-3263	-27920
Falda	SLO 62	3262	-3263	-27920	0	0	0	3262	-3263	-27920
Falda	SLO 63	3262	-3263	-27920	0	0	0	3262	-3263	-27920

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
Nome	N.br.	X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Falda	SLO 64	3262	-3263	-27920	0	0	0	3262	-3263	-27920
Falda	SLO 65	3271	3249	-32963	0	0	0	3271	3249	-32963
Falda	SLO 66	3271	3249	-32963	0	0	0	3271	3249	-32963
Falda	SLO 67	3271	3249	-32963	0	0	0	3271	3249	-32963
Falda	SLO 68	3271	3249	-32963	0	0	0	3271	3249	-32963
Falda	SLO 69	3267	3253	-27917	0	0	0	3267	3253	-27917
Falda	SLO 70	3267	3253	-27917	0	0	0	3267	3253	-27917
Falda	SLO 71	3267	3253	-27917	0	0	0	3267	3253	-27917
Falda	SLO 72	3267	3253	-27917	0	0	0	3267	3253	-27917
Falda	SLO 73	3275	10852	-31193	0	0	0	3275	10852	-31193
Falda	SLO 74	3275	10852	-31193	0	0	0	3275	10852	-31193
Falda	SLO 75	3275	10852	-31193	0	0	0	3275	10852	-31193
Falda	SLO 76	3275	10852	-31193	0	0	0	3275	10852	-31193
Falda	SLO 77	3273	10854	-29680	0	0	0	3273	10854	-29680
Falda	SLO 78	3273	10854	-29680	0	0	0	3273	10854	-29680
Falda	SLO 79	3273	10854	-29680	0	0	0	3273	10854	-29680
Falda	SLO 80	3273	10854	-29680	0	0	0	3273	10854	-29680
Falda	SLO 81	10887	-3281	-31206	0	0	0	10887	-3281	-31206
Falda	SLO 82	10887	-3281	-31206	0	0	0	10887	-3281	-31206
Falda	SLO 83	10887	-3281	-31206	0	0	0	10887	-3281	-31206
Falda	SLO 84	10887	-3281	-31206	0	0	0	10887	-3281	-31206
Falda	SLO 85	10885	-3280	-29692	0	0	0	10885	-3280	-29692
Falda	SLO 86	10885	-3280	-29692	0	0	0	10885	-3280	-29692
Falda	SLO 87	10885	-3280	-29692	0	0	0	10885	-3280	-29692
Falda	SLO 88	10885	-3280	-29692	0	0	0	10885	-3280	-29692
Falda	SLO 89	10891	3235	-31203	0	0	0	10891	3235	-31203
Falda	SLO 90	10891	3235	-31203	0	0	0	10891	3235	-31203
Falda	SLO 91	10891	3235	-31203	0	0	0	10891	3235	-31203
Falda	SLO 92	10891	3235	-31203	0	0	0	10891	3235	-31203
Falda	SLO 93	10890	3236	-29689	0	0	0	10890	3236	-29689
Falda	SLO 94	10890	3236	-29689	0	0	0	10890	3236	-29689
Falda	SLO 95	10890	3236	-29689	0	0	0	10890	3236	-29689
Falda	SLO 96	10890	3236	-29689	0	0	0	10890	3236	-29689
Falda	SLD 1	-9550	-2838	-31579	0	0	0	-9550	-2838	-31579
Falda	SLD 2	-9550	-2838	-31579	0	0	0	-9550	-2838	-31579
Falda	SLD 3	-9550	-2838	-31579	0	0	0	-9550	-2838	-31579
Falda	SLD 4	-9550	-2838	-31579	0	0	0	-9550	-2838	-31579
Falda	SLD 5	-9552	-2836	-29288	0	0	0	-9552	-2836	-29288
Falda	SLD 6	-9552	-2836	-29288	0	0	0	-9552	-2836	-29288
Falda	SLD 7	-9552	-2836	-29288	0	0	0	-9552	-2836	-29288
Falda	SLD 8	-9552	-2836	-29288	0	0	0	-9552	-2836	-29288
Falda	SLD 9	-9547	2876	-31576	0	0	0	-9547	2876	-31576
Falda	SLD 10	-9547	2876	-31576	0	0	0	-9547	2876	-31576
Falda	SLD 11	-9547	2876	-31576	0	0	0	-9547	2876	-31576
Falda	SLD 12	-9547	2876	-31576	0	0	0	-9547	2876	-31576
Falda	SLD 13	-9548	2878	-29285	0	0	0	-9548	2878	-29285
Falda	SLD 14	-9548	2878	-29285	0	0	0	-9548	2878	-29285
Falda	SLD 15	-9548	2878	-29285	0	0	0	-9548	2878	-29285
Falda	SLD 16	-9548	2878	-29285	0	0	0	-9548	2878	-29285
Falda	SLD 17	-2870	-9518	-31587	0	0	0	-2870	-9518	-31587
Falda	SLD 18	-2870	-9518	-31587	0	0	0	-2870	-9518	-31587
Falda	SLD 19	-2870	-9518	-31587	0	0	0	-2870	-9518	-31587
Falda	SLD 20	-2870	-9518	-31587	0	0	0	-2870	-9518	-31587
Falda	SLD 21	-2872	-9516	-29296	0	0	0	-2872	-9516	-29296
Falda	SLD 22	-2872	-9516	-29296	0	0	0	-2872	-9516	-29296
Falda	SLD 23	-2872	-9516	-29296	0	0	0	-2872	-9516	-29296
Falda	SLD 24	-2872	-9516	-29296	0	0	0	-2872	-9516	-29296
Falda	SLD 25	-2864	-2854	-34256	0	0	0	-2864	-2854	-34256
Falda	SLD 26	-2864	-2854	-34256	0	0	0	-2864	-2854	-34256
Falda	SLD 27	-2864	-2854	-34256	0	0	0	-2864	-2854	-34256
Falda	SLD 28	-2864	-2854	-34256	0	0	0	-2864	-2854	-34256
Falda	SLD 29	-2870	-2848	-26620	0	0	0	-2870	-2848	-26620
Falda	SLD 30	-2870	-2848	-26620	0	0	0	-2870	-2848	-26620
Falda	SLD 31	-2870	-2848	-26620	0	0	0	-2870	-2848	-26620
Falda	SLD 32	-2870	-2848	-26620	0	0	0	-2870	-2848	-26620
Falda	SLD 33	-2860	2860	-34254	0	0	0	-2860	2860	-34254
Falda	SLD 34	-2860	2860	-34254	0	0	0	-2860	2860	-34254
Falda	SLD 35	-2860	2860	-34254	0	0	0	-2860	2860	-34254
Falda	SLD 36	-2860	2860	-34254	0	0	0	-2860	2860	-34254
Falda	SLD 37	-2866	2866	-26617	0	0	0	-2866	2866	-26617
Falda	SLD 38	-2866	2866	-26617	0	0	0	-2866	2866	-26617
Falda	SLD 39	-2866	2866	-26617	0	0	0	-2866	2866	-26617
Falda	SLD 40	-2866	2866	-26617	0	0	0	-2866	2866	-26617
Falda	SLD 41	-2857	9528	-31578	0	0	0	-2857	9528	-31578
Falda	SLD 42	-2857	9528	-31578	0	0	0	-2857	9528	-31578
Falda	SLD 43	-2857	9528	-31578	0	0	0	-2857	9528	-31578
Falda	SLD 44	-2857	9528	-31578	0	0	0	-2857	9528	-31578
Falda	SLD 45	-2859	9530	-29287	0	0	0	-2859	9530	-29287
Falda	SLD 46	-2859	9530	-29287	0	0	0	-2859	9530	-29287
Falda	SLD 47	-2859	9530	-29287	0	0	0	-2859	9530	-29287
Falda	SLD 48	-2859	9530	-29287	0	0	0	-2859	9530	-29287
Falda	SLD 49	2859	-9530	-31591	0	0	0	2859	-9530	-31591
Falda	SLD 50	2859	-9530	-31591	0	0	0	2859	-9530	-31591
Falda	SLD 51	2859	-9530	-31591	0	0	0	2859	-9530	-31591
Falda	SLD 52	2859	-9530	-31591	0	0	0	2859	-9530	-31591
Falda	SLD 53	2857	-9528	-29300	0	0	0	2857	-9528	-29300
Falda	SLD 54	2857	-9528	-29300	0	0	0	2857	-9528	-29300
Falda	SLD 55	2857	-9528	-29300	0	0	0	2857	-9528	-29300
Falda	SLD 56	2857	-9528	-29300	0	0	0	2857	-9528	-29300
Falda	SLD 57	2866	-2866	-34261	0	0	0	2866	-2866	-34261
Falda	SLD 58	2866	-2866	-34261	0	0	0	2866	-2866	-34261
Falda	SLD 59	2866	-2866	-34261	0	0	0	2866	-2866	-34261
Falda	SLD 60	2866	-2866	-34261	0	0	0	2866	-2866	-34261
Falda	SLD 61	2860	-2860	-26625	0	0	0	2860	-2860	-26625
Falda	SLD 62	2860	-2860	-26625	0	0	0	2860	-2860	-26625
Falda	SLD 63	2860	-2860	-26625	0	0	0	2860	-2860	-26625
Falda	SLD 64	2860	-2860	-26625	0	0	0	2860	-2860	-26625
Falda	SLD 65	2870	2848	-34258	0	0	0	2870	2848	-34258
Falda	SLD 66	2870	2848	-34258	0	0	0	2870	2848	-34258

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Falda	SLD 67	2870	2848	-34258	0	0	0	2870	2848	-34258
Falda	SLD 68	2870	2848	-34258	0	0	0	2870	2848	-34258
Falda	SLD 69	2864	2854	-26622	0	0	0	2864	2854	-26622
Falda	SLD 70	2864	2854	-26622	0	0	0	2864	2854	-26622
Falda	SLD 71	2864	2854	-26622	0	0	0	2864	2854	-26622
Falda	SLD 72	2864	2854	-26622	0	0	0	2864	2854	-26622
Falda	SLD 73	2872	9516	-31582	0	0	0	2872	9516	-31582
Falda	SLD 74	2872	9516	-31582	0	0	0	2872	9516	-31582
Falda	SLD 75	2872	9516	-31582	0	0	0	2872	9516	-31582
Falda	SLD 76	2872	9516	-31582	0	0	0	2872	9516	-31582
Falda	SLD 77	2870	9518	-29291	0	0	0	2870	9518	-29291
Falda	SLD 78	2870	9518	-29291	0	0	0	2870	9518	-29291
Falda	SLD 79	2870	9518	-29291	0	0	0	2870	9518	-29291
Falda	SLD 80	2870	9518	-29291	0	0	0	2870	9518	-29291
Falda	SLD 81	9548	-2878	-31593	0	0	0	9548	-2878	-31593
Falda	SLD 82	9548	-2878	-31593	0	0	0	9548	-2878	-31593
Falda	SLD 83	9548	-2878	-31593	0	0	0	9548	-2878	-31593
Falda	SLD 84	9548	-2878	-31593	0	0	0	9548	-2878	-31593
Falda	SLD 85	9547	-2876	-29302	0	0	0	9547	-2876	-29302
Falda	SLD 86	9547	-2876	-29302	0	0	0	9547	-2876	-29302
Falda	SLD 87	9547	-2876	-29302	0	0	0	9547	-2876	-29302
Falda	SLD 88	9547	-2876	-29302	0	0	0	9547	-2876	-29302
Falda	SLD 89	9552	2836	-31590	0	0	0	9552	2836	-31590
Falda	SLD 90	9552	2836	-31590	0	0	0	9552	2836	-31590
Falda	SLD 91	9552	2836	-31590	0	0	0	9552	2836	-31590
Falda	SLD 92	9552	2836	-31590	0	0	0	9552	2836	-31590
Falda	SLD 93	9550	2838	-29300	0	0	0	9550	2838	-29300
Falda	SLD 94	9550	2838	-29300	0	0	0	9550	2838	-29300
Falda	SLD 95	9550	2838	-29300	0	0	0	9550	2838	-29300
Falda	SLD 96	9550	2838	-29300	0	0	0	9550	2838	-29300
Falda	SLV 1	-21673	-6444	-35919	0	0	0	-21673	-6444	-35919
Falda	SLV 2	-21673	-6444	-35919	0	0	0	-21673	-6444	-35919
Falda	SLV 3	-21673	-6444	-35919	0	0	0	-21673	-6444	-35919
Falda	SLV 4	-21673	-6444	-35919	0	0	0	-21673	-6444	-35919
Falda	SLV 5	-21682	-6435	-24932	0	0	0	-21682	-6435	-24932
Falda	SLV 6	-21682	-6435	-24932	0	0	0	-21682	-6435	-24932
Falda	SLV 7	-21682	-6435	-24932	0	0	0	-21682	-6435	-24932
Falda	SLV 8	-21682	-6435	-24932	0	0	0	-21682	-6435	-24932
Falda	SLV 9	-21664	6525	-35913	0	0	0	-21664	6525	-35913
Falda	SLV 10	-21664	6525	-35913	0	0	0	-21664	6525	-35913
Falda	SLV 11	-21664	6525	-35913	0	0	0	-21664	6525	-35913
Falda	SLV 12	-21664	6525	-35913	0	0	0	-21664	6525	-35913
Falda	SLV 13	-21673	6534	-24926	0	0	0	-21673	6534	-24926
Falda	SLV 14	-21673	6534	-24926	0	0	0	-21673	6534	-24926
Falda	SLV 15	-21673	6534	-24926	0	0	0	-21673	6534	-24926
Falda	SLV 16	-21673	6534	-24926	0	0	0	-21673	6534	-24926
Falda	SLV 17	-6512	-21606	-35938	0	0	0	-6512	-21606	-35938
Falda	SLV 18	-6512	-21606	-35938	0	0	0	-6512	-21606	-35938
Falda	SLV 19	-6512	-21606	-35938	0	0	0	-6512	-21606	-35938
Falda	SLV 20	-6512	-21606	-35938	0	0	0	-6512	-21606	-35938
Falda	SLV 21	-6521	-21597	-24951	0	0	0	-6521	-21597	-24951
Falda	SLV 22	-6521	-21597	-24951	0	0	0	-6521	-21597	-24951
Falda	SLV 23	-6521	-21597	-24951	0	0	0	-6521	-21597	-24951
Falda	SLV 24	-6521	-21597	-24951	0	0	0	-6521	-21597	-24951
Falda	SLV 25	-6492	-6486	-48749	0	0	0	-6492	-6486	-48749
Falda	SLV 26	-6492	-6486	-48749	0	0	0	-6492	-6486	-48749
Falda	SLV 27	-6492	-6486	-48749	0	0	0	-6492	-6486	-48749
Falda	SLV 28	-6492	-6486	-48749	0	0	0	-6492	-6486	-48749
Falda	SLV 29	-6521	-6456	-12125	0	0	0	-6521	-6456	-12125
Falda	SLV 30	-6521	-6456	-12125	0	0	0	-6521	-6456	-12125
Falda	SLV 31	-6521	-6456	-12125	0	0	0	-6521	-6456	-12125
Falda	SLV 32	-6521	-6456	-12125	0	0	0	-6521	-6456	-12125
Falda	SLV 33	-6483	6483	-48743	0	0	0	-6483	6483	-48743
Falda	SLV 34	-6483	6483	-48743	0	0	0	-6483	6483	-48743
Falda	SLV 35	-6483	6483	-48743	0	0	0	-6483	6483	-48743
Falda	SLV 36	-6483	6483	-48743	0	0	0	-6483	6483	-48743
Falda	SLV 37	-6512	6513	-12119	0	0	0	-6512	6513	-12119
Falda	SLV 38	-6512	6513	-12119	0	0	0	-6512	6513	-12119
Falda	SLV 39	-6512	6513	-12119	0	0	0	-6512	6513	-12119
Falda	SLV 40	-6512	6513	-12119	0	0	0	-6512	6513	-12119
Falda	SLV 41	-6483	21624	-35918	0	0	0	-6483	21624	-35918
Falda	SLV 42	-6483	21624	-35918	0	0	0	-6483	21624	-35918
Falda	SLV 43	-6483	21624	-35918	0	0	0	-6483	21624	-35918
Falda	SLV 44	-6483	21624	-35918	0	0	0	-6483	21624	-35918
Falda	SLV 45	-6492	21633	-24931	0	0	0	-6492	21633	-24931
Falda	SLV 46	-6492	21633	-24931	0	0	0	-6492	21633	-24931
Falda	SLV 47	-6492	21633	-24931	0	0	0	-6492	21633	-24931
Falda	SLV 48	-6492	21633	-24931	0	0	0	-6492	21633	-24931
Falda	SLV 49	6492	-21633	-35947	0	0	0	6492	-21633	-35947
Falda	SLV 50	6492	-21633	-35947	0	0	0	6492	-21633	-35947
Falda	SLV 51	6492	-21633	-35947	0	0	0	6492	-21633	-35947
Falda	SLV 52	6492	-21633	-35947	0	0	0	6492	-21633	-35947
Falda	SLV 53	6483	-21624	-24960	0	0	0	6483	-21624	-24960
Falda	SLV 54	6483	-21624	-24960	0	0	0	6483	-21624	-24960
Falda	SLV 55	6483	-21624	-24960	0	0	0	6483	-21624	-24960
Falda	SLV 56	6483	-21624	-24960	0	0	0	6483	-21624	-24960
Falda	SLV 57	6512	-6513	-48759	0	0	0	6512	-6513	-48759
Falda	SLV 58	6512	-6513	-48759	0	0	0	6512	-6513	-48759
Falda	SLV 59	6512	-6513	-48759	0	0	0	6512	-6513	-48759
Falda	SLV 60	6512	-6513	-48759	0	0	0	6512	-6513	-48759
Falda	SLV 61	6483	-6483	-12135	0	0	0	6483	-6483	-12135
Falda	SLV 62	6483	-6483	-12135	0	0	0	6483	-6483	-12135
Falda	SLV 63	6483	-6483	-12135	0	0	0	6483	-6483	-12135
Falda	SLV 64	6483	-6483	-12135	0	0	0	6483	-6483	-12135
Falda	SLV 65	6521	6456	-48753	0	0	0	6521	6456	-48753
Falda	SLV 66	6521	6456	-48753	0	0	0	6521	6456	-48753
Falda	SLV 67	6521	6456	-48753	0	0	0	6521	6456	-48753
Falda	SLV 68	6521	6456	-48753	0	0	0	6521	6456	-48753
Falda	SLV 69	6492	6486	-12129	0	0	0	6492	6486	-12129

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Livello	Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
			X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Falda	SLV 70		6492	6486	-12129	0	0	0	6492	6486	-12129
Falda	SLV 71		6492	6486	-12129	0	0	0	6492	6486	-12129
Falda	SLV 72		6492	6486	-12129	0	0	0	6492	6486	-12129
Falda	SLV 73		6521	21597	-35928	0	0	0	6521	21597	-35928
Falda	SLV 74		6521	21597	-35928	0	0	0	6521	21597	-35928
Falda	SLV 75		6521	21597	-35928	0	0	0	6521	21597	-35928
Falda	SLV 76		6521	21597	-35928	0	0	0	6521	21597	-35928
Falda	SLV 77		6512	21606	-24940	0	0	0	6512	21606	-24940
Falda	SLV 78		6512	21606	-24940	0	0	0	6512	21606	-24940
Falda	SLV 79		6512	21606	-24940	0	0	0	6512	21606	-24940
Falda	SLV 80		6512	21606	-24940	0	0	0	6512	21606	-24940
Falda	SLV 81		21673	-6534	-35952	0	0	0	21673	-6534	-35952
Falda	SLV 82		21673	-6534	-35952	0	0	0	21673	-6534	-35952
Falda	SLV 83		21673	-6534	-35952	0	0	0	21673	-6534	-35952
Falda	SLV 84		21673	-6534	-35952	0	0	0	21673	-6534	-35952
Falda	SLV 85		21664	-6525	-24965	0	0	0	21664	-6525	-24965
Falda	SLV 86		21664	-6525	-24965	0	0	0	21664	-6525	-24965
Falda	SLV 87		21664	-6525	-24965	0	0	0	21664	-6525	-24965
Falda	SLV 88		21664	-6525	-24965	0	0	0	21664	-6525	-24965
Falda	SLV 89		21682	6435	-35946	0	0	0	21682	6435	-35946
Falda	SLV 90		21682	6435	-35946	0	0	0	21682	6435	-35946
Falda	SLV 91		21682	6435	-35946	0	0	0	21682	6435	-35946
Falda	SLV 92		21682	6435	-35946	0	0	0	21682	6435	-35946
Falda	SLV 93		21673	6444	-24959	0	0	0	21673	6444	-24959
Falda	SLV 94		21673	6444	-24959	0	0	0	21673	6444	-24959
Falda	SLV 95		21673	6444	-24959	0	0	0	21673	6444	-24959
Falda	SLV 96		21673	6444	-24959	0	0	0	21673	6444	-24959
Falda	CRTFP Ux+		1	0	0	0	0	0	1	0	0
Falda	CRTFP Ux-		-1	0	0	0	0	0	-1	0	0
Falda	CRTFP Uy+		0	1	0	0	0	0	0	1	0
Falda	CRTFP Uy-		0	-1	0	0	0	0	0	-1	0
Falda	CRTFP Rz+		0	0	0	0	0	0	0	0	0
Falda	CRTFP Rz-		0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano campagna	Pesi		0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	Port.		0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano campagna	Variabile E - Sovraccarichi fondo		0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano campagna	Neve		0	0	-486	0	0	0	0	0	-486
Piano campagna	Variabile H - Coperture		0	0	-675	0	0	0	0	0	-675
Piano campagna	Carico statico terreno+falda		0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano campagna	Carico sismico terreno+falda		0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano campagna	X SLV		10974	-22	-4	0	0	0	10974	-22	-4
Piano campagna	Y SLV		6	10977	2	0	0	0	6	10977	2
Piano campagna	Z SLV		36	-36	7811	0	0	0	36	-36	7811
Piano campagna	X SLD		4839	-10	-2	0	0	0	4839	-10	-2
Piano campagna	Y SLD		3	4841	1	0	0	0	3	4841	1
Piano campagna	Z SLD		8	-7	1629	0	0	0	8	-7	1629
Piano campagna	X SLO		5508	-11	-2	0	0	0	5508	-11	-2
Piano campagna	Y SLO		3	5510	1	0	0	0	3	5510	1
Piano campagna	Z SLO		5	-5	1076	0	0	0	5	-5	1076
Piano campagna	R Ux		1	0	0	0	0	0	1	0	0
Piano campagna	R Uy		0	1	0	0	0	0	0	1	0
Piano campagna	R Rz		0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano campagna	SLU 1		0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLU 2		0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLU 3		0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLU 4		0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLU 5		0	0	-14891	0	0	0	0	0	-14891
Piano campagna	SLU 6		0	0	-14891	0	0	0	0	0	-14891
Piano campagna	SLU 7		0	0	-14243	0	0	0	0	0	-14243
Piano campagna	SLU 8		0	0	-14243	0	0	0	0	0	-14243
Piano campagna	SLU 9		0	0	-14243	0	0	0	0	0	-14243
Piano campagna	SLU 10		0	0	-15256	0	0	0	0	0	-15256
Piano campagna	SLU 11		0	0	-15256	0	0	0	0	0	-15256
Piano campagna	SLU 12		0	0	-14608	0	0	0	0	0	-14608
Piano campagna	SLU 13		0	0	-14608	0	0	0	0	0	-14608
Piano campagna	SLU 14		0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLU 15		0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLU 16		0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLU 17		0	0	-14891	0	0	0	0	0	-14891
Piano campagna	SLU 18		0	0	-14891	0	0	0	0	0	-14891
Piano campagna	SLU 19		0	0	-14243	0	0	0	0	0	-14243
Piano campagna	SLU 20		0	0	-14243	0	0	0	0	0	-14243
Piano campagna	SLU 21		0	0	-14243	0	0	0	0	0	-14243
Piano campagna	SLU 22		0	0	-15256	0	0	0	0	0	-15256
Piano campagna	SLU 23		0	0	-15256	0	0	0	0	0	-15256
Piano campagna	SLU 24		0	0	-14608	0	0	0	0	0	-14608
Piano campagna	SLU 25		0	0	-14608	0	0	0	0	0	-14608
Piano campagna	SLU 26		0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLU 27		0	0	-14243	0	0	0	0	0	-14243
Piano campagna	SLU 28		0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLU 29		0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLU 30		0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLU 31		0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLU 32		0	0	-14891	0	0	0	0	0	-14891
Piano campagna	SLU 33		0	0	-14891	0	0	0	0	0	-14891
Piano campagna	SLU 34		0	0	-14243	0	0	0	0	0	-14243
Piano campagna	SLU 35		0	0	-14243	0	0	0	0	0	-14243
Piano campagna	SLU 36		0	0	-14243	0	0	0	0	0	-14243
Piano campagna	SLU 37		0	0	-15256	0	0	0	0	0	-15256
Piano campagna	SLU 38		0	0	-15256	0	0	0	0	0	-15256
Piano campagna	SLU 39		0	0	-14608	0	0	0	0	0	-14608
Piano campagna	SLU 40		0	0	-14608	0	0	0	0	0	-14608
Piano campagna	SLU 41		0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
Nome	N.br.	X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Piano campagna	SLU 42	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLU 43	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLU 44	0	0	-14891	0	0	0	0	0	-14891
Piano campagna	SLU 45	0	0	-14891	0	0	0	0	0	-14891
Piano campagna	SLU 46	0	0	-14243	0	0	0	0	0	-14243
Piano campagna	SLU 47	0	0	-14243	0	0	0	0	0	-14243
Piano campagna	SLU 48	0	0	-14243	0	0	0	0	0	-14243
Piano campagna	SLU 49	0	0	-15256	0	0	0	0	0	-15256
Piano campagna	SLU 50	0	0	-15256	0	0	0	0	0	-15256
Piano campagna	SLU 51	0	0	-14608	0	0	0	0	0	-14608
Piano campagna	SLU 52	0	0	-14608	0	0	0	0	0	-14608
Piano campagna	SLU 53	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLU 54	0	0	-14243	0	0	0	0	0	-14243
Piano campagna	SLU 55	0	0	-18043	0	0	0	0	0	-18043
Piano campagna	SLU 56	0	0	-18043	0	0	0	0	0	-18043
Piano campagna	SLU 57	0	0	-18043	0	0	0	0	0	-18043
Piano campagna	SLU 58	0	0	-18043	0	0	0	0	0	-18043
Piano campagna	SLU 59	0	0	-19055	0	0	0	0	0	-19055
Piano campagna	SLU 60	0	0	-19055	0	0	0	0	0	-19055
Piano campagna	SLU 61	0	0	-18407	0	0	0	0	0	-18407
Piano campagna	SLU 62	0	0	-18407	0	0	0	0	0	-18407
Piano campagna	SLU 63	0	0	-18407	0	0	0	0	0	-18407
Piano campagna	SLU 64	0	0	-19420	0	0	0	0	0	-19420
Piano campagna	SLU 65	0	0	-19420	0	0	0	0	0	-19420
Piano campagna	SLU 66	0	0	-18772	0	0	0	0	0	-18772
Piano campagna	SLU 67	0	0	-18772	0	0	0	0	0	-18772
Piano campagna	SLU 68	0	0	-18043	0	0	0	0	0	-18043
Piano campagna	SLU 69	0	0	-18043	0	0	0	0	0	-18043
Piano campagna	SLU 70	0	0	-18043	0	0	0	0	0	-18043
Piano campagna	SLU 71	0	0	-19055	0	0	0	0	0	-19055
Piano campagna	SLU 72	0	0	-19055	0	0	0	0	0	-19055
Piano campagna	SLU 73	0	0	-18407	0	0	0	0	0	-18407
Piano campagna	SLU 74	0	0	-18407	0	0	0	0	0	-18407
Piano campagna	SLU 75	0	0	-18407	0	0	0	0	0	-18407
Piano campagna	SLU 76	0	0	-19420	0	0	0	0	0	-19420
Piano campagna	SLU 77	0	0	-19420	0	0	0	0	0	-19420
Piano campagna	SLU 78	0	0	-18772	0	0	0	0	0	-18772
Piano campagna	SLU 79	0	0	-18772	0	0	0	0	0	-18772
Piano campagna	SLU 80	0	0	-18043	0	0	0	0	0	-18043
Piano campagna	SLU 81	0	0	-18407	0	0	0	0	0	-18407
Piano campagna	SLU 82	0	0	-18043	0	0	0	0	0	-18043
Piano campagna	SLU 83	0	0	-18043	0	0	0	0	0	-18043
Piano campagna	SLU 84	0	0	-18043	0	0	0	0	0	-18043
Piano campagna	SLU 85	0	0	-18043	0	0	0	0	0	-18043
Piano campagna	SLU 86	0	0	-19055	0	0	0	0	0	-19055
Piano campagna	SLU 87	0	0	-19055	0	0	0	0	0	-19055
Piano campagna	SLU 88	0	0	-18407	0	0	0	0	0	-18407
Piano campagna	SLU 89	0	0	-18407	0	0	0	0	0	-18407
Piano campagna	SLU 90	0	0	-18407	0	0	0	0	0	-18407
Piano campagna	SLU 91	0	0	-19420	0	0	0	0	0	-19420
Piano campagna	SLU 92	0	0	-19420	0	0	0	0	0	-19420
Piano campagna	SLU 93	0	0	-18772	0	0	0	0	0	-18772
Piano campagna	SLU 94	0	0	-18772	0	0	0	0	0	-18772
Piano campagna	SLU 95	0	0	-18043	0	0	0	0	0	-18043
Piano campagna	SLU 96	0	0	-18043	0	0	0	0	0	-18043
Piano campagna	SLU 97	0	0	-18043	0	0	0	0	0	-18043
Piano campagna	SLU 98	0	0	-19055	0	0	0	0	0	-19055
Piano campagna	SLU 99	0	0	-19055	0	0	0	0	0	-19055
Piano campagna	SLU 100	0	0	-18407	0	0	0	0	0	-18407
Piano campagna	SLU 101	0	0	-18407	0	0	0	0	0	-18407
Piano campagna	SLU 102	0	0	-18407	0	0	0	0	0	-18407
Piano campagna	SLU 103	0	0	-19420	0	0	0	0	0	-19420
Piano campagna	SLU 104	0	0	-19420	0	0	0	0	0	-19420
Piano campagna	SLU 105	0	0	-18772	0	0	0	0	0	-18772
Piano campagna	SLU 106	0	0	-18772	0	0	0	0	0	-18772
Piano campagna	SLU 107	0	0	-18043	0	0	0	0	0	-18043
Piano campagna	SLU 108	0	0	-18407	0	0	0	0	0	-18407
Piano campagna	SLE RA 1	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE RA 2	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE RA 3	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE RA 4	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE RA 5	0	0	-14554	0	0	0	0	0	-14554
Piano campagna	SLE RA 6	0	0	-14554	0	0	0	0	0	-14554
Piano campagna	SLE RA 7	0	0	-14122	0	0	0	0	0	-14122
Piano campagna	SLE RA 8	0	0	-14122	0	0	0	0	0	-14122
Piano campagna	SLE RA 9	0	0	-14122	0	0	0	0	0	-14122
Piano campagna	SLE RA 10	0	0	-14797	0	0	0	0	0	-14797
Piano campagna	SLE RA 11	0	0	-14797	0	0	0	0	0	-14797
Piano campagna	SLE RA 12	0	0	-14365	0	0	0	0	0	-14365
Piano campagna	SLE RA 13	0	0	-14365	0	0	0	0	0	-14365
Piano campagna	SLE RA 14	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE RA 15	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE RA 16	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE RA 17	0	0	-14554	0	0	0	0	0	-14554
Piano campagna	SLE RA 18	0	0	-14554	0	0	0	0	0	-14554
Piano campagna	SLE RA 19	0	0	-14122	0	0	0	0	0	-14122
Piano campagna	SLE RA 20	0	0	-14122	0	0	0	0	0	-14122
Piano campagna	SLE RA 21	0	0	-14122	0	0	0	0	0	-14122
Piano campagna	SLE RA 22	0	0	-14797	0	0	0	0	0	-14797
Piano campagna	SLE RA 23	0	0	-14797	0	0	0	0	0	-14797
Piano campagna	SLE RA 24	0	0	-14365	0	0	0	0	0	-14365
Piano campagna	SLE RA 25	0	0	-14365	0	0	0	0	0	-14365
Piano campagna	SLE RA 26	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE RA 27	0	0	-14122	0	0	0	0	0	-14122
Piano campagna	SLE RA 28	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE RA 29	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE RA 30	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE RA 31	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE RA 32	0	0	-14554	0	0	0	0	0	-14554

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
Nome	N.br.	X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Piano campagna	SLE RA 33	0	0	-14554	0	0	0	0	0	-14554
Piano campagna	SLE RA 34	0	0	-14122	0	0	0	0	0	-14122
Piano campagna	SLE RA 35	0	0	-14122	0	0	0	0	0	-14122
Piano campagna	SLE RA 36	0	0	-14122	0	0	0	0	0	-14122
Piano campagna	SLE RA 37	0	0	-14797	0	0	0	0	0	-14797
Piano campagna	SLE RA 38	0	0	-14797	0	0	0	0	0	-14797
Piano campagna	SLE RA 39	0	0	-14365	0	0	0	0	0	-14365
Piano campagna	SLE RA 40	0	0	-14365	0	0	0	0	0	-14365
Piano campagna	SLE RA 41	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE RA 42	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE RA 43	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE RA 44	0	0	-14554	0	0	0	0	0	-14554
Piano campagna	SLE RA 45	0	0	-14554	0	0	0	0	0	-14554
Piano campagna	SLE RA 46	0	0	-14122	0	0	0	0	0	-14122
Piano campagna	SLE RA 47	0	0	-14122	0	0	0	0	0	-14122
Piano campagna	SLE RA 48	0	0	-14122	0	0	0	0	0	-14122
Piano campagna	SLE RA 49	0	0	-14797	0	0	0	0	0	-14797
Piano campagna	SLE RA 50	0	0	-14797	0	0	0	0	0	-14797
Piano campagna	SLE RA 51	0	0	-14365	0	0	0	0	0	-14365
Piano campagna	SLE RA 52	0	0	-14365	0	0	0	0	0	-14365
Piano campagna	SLE RA 53	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE RA 54	0	0	-14122	0	0	0	0	0	-14122
Piano campagna	SLE FR 1	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE FR 2	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE FR 3	0	0	-13976	0	0	0	0	0	-13976
Piano campagna	SLE FR 4	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE FR 5	0	0	-13976	0	0	0	0	0	-13976
Piano campagna	SLE FR 6	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE FR 7	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE FR 8	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE FR 9	0	0	-13976	0	0	0	0	0	-13976
Piano campagna	SLE FR 10	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE FR 11	0	0	-13976	0	0	0	0	0	-13976
Piano campagna	SLE FR 12	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE QP 1	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE QP 2	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE QP 3	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE QP 4	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE QP 5	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE QP 6	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE QP 7	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLE QP 8	0	0	-13879	0	0	0	0	0	-13879
Piano campagna	SLO 1	-5510	-1640	-14200	0	0	0	-5510	-1640	-14200
Piano campagna	SLO 2	-5510	-1640	-14200	0	0	0	-5510	-1640	-14200
Piano campagna	SLO 3	-5510	-1640	-14200	0	0	0	-5510	-1640	-14200
Piano campagna	SLO 4	-5510	-1640	-14200	0	0	0	-5510	-1640	-14200
Piano campagna	SLO 5	-5507	-1643	-13554	0	0	0	-5507	-1643	-13554
Piano campagna	SLO 6	-5507	-1643	-13554	0	0	0	-5507	-1643	-13554
Piano campagna	SLO 7	-5507	-1643	-13554	0	0	0	-5507	-1643	-13554
Piano campagna	SLO 8	-5507	-1643	-13554	0	0	0	-5507	-1643	-13554
Piano campagna	SLO 9	-5508	1665	-14199	0	0	0	-5508	1665	-14199
Piano campagna	SLO 10	-5508	1665	-14199	0	0	0	-5508	1665	-14199
Piano campagna	SLO 11	-5508	1665	-14199	0	0	0	-5508	1665	-14199
Piano campagna	SLO 12	-5508	1665	-14199	0	0	0	-5508	1665	-14199
Piano campagna	SLO 13	-5505	1663	-13554	0	0	0	-5505	1663	-13554
Piano campagna	SLO 14	-5505	1663	-13554	0	0	0	-5505	1663	-13554
Piano campagna	SLO 15	-5505	1663	-13554	0	0	0	-5505	1663	-13554
Piano campagna	SLO 16	-5505	1663	-13554	0	0	0	-5505	1663	-13554
Piano campagna	SLO 17	-1657	-5505	-14202	0	0	0	-1657	-5505	-14202
Piano campagna	SLO 18	-1657	-5505	-14202	0	0	0	-1657	-5505	-14202
Piano campagna	SLO 19	-1657	-5505	-14202	0	0	0	-1657	-5505	-14202
Piano campagna	SLO 20	-1657	-5505	-14202	0	0	0	-1657	-5505	-14202
Piano campagna	SLO 21	-1654	-5508	-13556	0	0	0	-1654	-5508	-13556
Piano campagna	SLO 22	-1654	-5508	-13556	0	0	0	-1654	-5508	-13556
Piano campagna	SLO 23	-1654	-5508	-13556	0	0	0	-1654	-5508	-13556
Piano campagna	SLO 24	-1654	-5508	-13556	0	0	0	-1654	-5508	-13556
Piano campagna	SLO 25	-1658	-1645	-14955	0	0	0	-1658	-1645	-14955
Piano campagna	SLO 26	-1658	-1645	-14955	0	0	0	-1658	-1645	-14955
Piano campagna	SLO 27	-1658	-1645	-14955	0	0	0	-1658	-1645	-14955
Piano campagna	SLO 28	-1658	-1645	-14955	0	0	0	-1658	-1645	-14955
Piano campagna	SLO 29	-1648	-1654	-12802	0	0	0	-1648	-1654	-12802
Piano campagna	SLO 30	-1648	-1654	-12802	0	0	0	-1648	-1654	-12802
Piano campagna	SLO 31	-1648	-1654	-12802	0	0	0	-1648	-1654	-12802
Piano campagna	SLO 32	-1648	-1654	-12802	0	0	0	-1648	-1654	-12802
Piano campagna	SLO 33	-1656	1661	-14954	0	0	0	-1656	1661	-14954
Piano campagna	SLO 34	-1656	1661	-14954	0	0	0	-1656	1661	-14954
Piano campagna	SLO 35	-1656	1661	-14954	0	0	0	-1656	1661	-14954
Piano campagna	SLO 36	-1656	1661	-14954	0	0	0	-1656	1661	-14954
Piano campagna	SLO 37	-1646	1651	-12802	0	0	0	-1646	1651	-12802
Piano campagna	SLO 38	-1646	1651	-12802	0	0	0	-1646	1651	-12802
Piano campagna	SLO 39	-1646	1651	-12802	0	0	0	-1646	1651	-12802
Piano campagna	SLO 40	-1646	1651	-12802	0	0	0	-1646	1651	-12802
Piano campagna	SLO 41	-1651	5514	-14200	0	0	0	-1651	5514	-14200
Piano campagna	SLO 42	-1651	5514	-14200	0	0	0	-1651	5514	-14200
Piano campagna	SLO 43	-1651	5514	-14200	0	0	0	-1651	5514	-14200
Piano campagna	SLO 44	-1651	5514	-14200	0	0	0	-1651	5514	-14200
Piano campagna	SLO 45	-1648	5511	-13555	0	0	0	-1648	5511	-13555
Piano campagna	SLO 46	-1648	5511	-13555	0	0	0	-1648	5511	-13555
Piano campagna	SLO 47	-1648	5511	-13555	0	0	0	-1648	5511	-13555
Piano campagna	SLO 48	-1648	5511	-13555	0	0	0	-1648	5511	-13555
Piano campagna	SLO 49	1648	-5511	-14203	0	0	0	1648	-5511	-14203
Piano campagna	SLO 50	1648	-5511	-14203	0	0	0	1648	-5511	-14203
Piano campagna	SLO 51	1648	-5511	-14203	0	0	0	1648	-5511	-14203
Piano campagna	SLO 52	1648	-5511	-14203	0	0	0	1648	-5511	-14203
Piano campagna	SLO 53	1651	-5514	-13558	0	0	0	1651	-5514	-13558
Piano campagna	SLO 54	1651	-5514	-13558	0	0	0	1651	-5514	-13558
Piano campagna	SLO 55	1651	-5514	-13558	0	0	0	1651	-5514	-13558
Piano campagna	SLO 56	1651	-5514	-13558	0	0	0	1651	-5514	-13558
Piano campagna	SLO 57	1646	-1651	-14956	0	0	0	1646	-1651	-14956

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
Nome	N.br.	X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Piano campagna	SLO 58	1646	-1651	-14956	0	0	0	1646	-1651	-14956
Piano campagna	SLO 59	1646	-1651	-14956	0	0	0	1646	-1651	-14956
Piano campagna	SLO 60	1646	-1651	-14956	0	0	0	1646	-1651	-14956
Piano campagna	SLO 61	1656	-1661	-12804	0	0	0	1656	-1661	-12804
Piano campagna	SLO 62	1656	-1661	-12804	0	0	0	1656	-1661	-12804
Piano campagna	SLO 63	1656	-1661	-12804	0	0	0	1656	-1661	-12804
Piano campagna	SLO 64	1656	-1661	-12804	0	0	0	1656	-1661	-12804
Piano campagna	SLO 65	1648	1654	-14955	0	0	0	1648	1654	-14955
Piano campagna	SLO 66	1648	1654	-14955	0	0	0	1648	1654	-14955
Piano campagna	SLO 67	1648	1654	-14955	0	0	0	1648	1654	-14955
Piano campagna	SLO 68	1648	1654	-14955	0	0	0	1648	1654	-14955
Piano campagna	SLO 69	1658	1645	-12803	0	0	0	1658	1645	-12803
Piano campagna	SLO 70	1658	1645	-12803	0	0	0	1658	1645	-12803
Piano campagna	SLO 71	1658	1645	-12803	0	0	0	1658	1645	-12803
Piano campagna	SLO 72	1658	1645	-12803	0	0	0	1658	1645	-12803
Piano campagna	SLO 73	1654	5508	-14202	0	0	0	1654	5508	-14202
Piano campagna	SLO 74	1654	5508	-14202	0	0	0	1654	5508	-14202
Piano campagna	SLO 75	1654	5508	-14202	0	0	0	1654	5508	-14202
Piano campagna	SLO 76	1654	5508	-14202	0	0	0	1654	5508	-14202
Piano campagna	SLO 77	1657	5505	-13556	0	0	0	1657	5505	-13556
Piano campagna	SLO 78	1657	5505	-13556	0	0	0	1657	5505	-13556
Piano campagna	SLO 79	1657	5505	-13556	0	0	0	1657	5505	-13556
Piano campagna	SLO 80	1657	5505	-13556	0	0	0	1657	5505	-13556
Piano campagna	SLO 81	5505	-1663	-14204	0	0	0	5505	-1663	-14204
Piano campagna	SLO 82	5505	-1663	-14204	0	0	0	5505	-1663	-14204
Piano campagna	SLO 83	5505	-1663	-14204	0	0	0	5505	-1663	-14204
Piano campagna	SLO 84	5505	-1663	-14204	0	0	0	5505	-1663	-14204
Piano campagna	SLO 85	5508	-1665	-13559	0	0	0	5508	-1665	-13559
Piano campagna	SLO 86	5508	-1665	-13559	0	0	0	5508	-1665	-13559
Piano campagna	SLO 87	5508	-1665	-13559	0	0	0	5508	-1665	-13559
Piano campagna	SLO 88	5508	-1665	-13559	0	0	0	5508	-1665	-13559
Piano campagna	SLO 89	5507	1643	-14204	0	0	0	5507	1643	-14204
Piano campagna	SLO 90	5507	1643	-14204	0	0	0	5507	1643	-14204
Piano campagna	SLO 91	5507	1643	-14204	0	0	0	5507	1643	-14204
Piano campagna	SLO 92	5507	1643	-14204	0	0	0	5507	1643	-14204
Piano campagna	SLO 93	5510	1640	-13558	0	0	0	5510	1640	-13558
Piano campagna	SLO 94	5510	1640	-13558	0	0	0	5510	1640	-13558
Piano campagna	SLO 95	5510	1640	-13558	0	0	0	5510	1640	-13558
Piano campagna	SLO 96	5510	1640	-13558	0	0	0	5510	1640	-13558
Piano campagna	SLD 1	-4842	-1440	-14366	0	0	0	-4842	-1440	-14366
Piano campagna	SLD 2	-4842	-1440	-14366	0	0	0	-4842	-1440	-14366
Piano campagna	SLD 3	-4842	-1440	-14366	0	0	0	-4842	-1440	-14366
Piano campagna	SLD 4	-4842	-1440	-14366	0	0	0	-4842	-1440	-14366
Piano campagna	SLD 5	-4838	-1445	-13389	0	0	0	-4838	-1445	-13389
Piano campagna	SLD 6	-4838	-1445	-13389	0	0	0	-4838	-1445	-13389
Piano campagna	SLD 7	-4838	-1445	-13389	0	0	0	-4838	-1445	-13389
Piano campagna	SLD 8	-4838	-1445	-13389	0	0	0	-4838	-1445	-13389
Piano campagna	SLD 9	-4841	1464	-14365	0	0	0	-4841	1464	-14365
Piano campagna	SLD 10	-4841	1464	-14365	0	0	0	-4841	1464	-14365
Piano campagna	SLD 11	-4841	1464	-14365	0	0	0	-4841	1464	-14365
Piano campagna	SLD 12	-4841	1464	-14365	0	0	0	-4841	1464	-14365
Piano campagna	SLD 13	-4836	1460	-13388	0	0	0	-4836	1460	-13388
Piano campagna	SLD 14	-4836	1460	-13388	0	0	0	-4836	1460	-13388
Piano campagna	SLD 15	-4836	1460	-13388	0	0	0	-4836	1460	-13388
Piano campagna	SLD 16	-4836	1460	-13388	0	0	0	-4836	1460	-13388
Piano campagna	SLD 17	-1457	-4836	-14368	0	0	0	-1457	-4836	-14368
Piano campagna	SLD 18	-1457	-4836	-14368	0	0	0	-1457	-4836	-14368
Piano campagna	SLD 19	-1457	-4836	-14368	0	0	0	-1457	-4836	-14368
Piano campagna	SLD 20	-1457	-4836	-14368	0	0	0	-1457	-4836	-14368
Piano campagna	SLD 21	-1452	-4840	-13391	0	0	0	-1452	-4840	-13391
Piano campagna	SLD 22	-1452	-4840	-13391	0	0	0	-1452	-4840	-13391
Piano campagna	SLD 23	-1452	-4840	-13391	0	0	0	-1452	-4840	-13391
Piano campagna	SLD 24	-1452	-4840	-13391	0	0	0	-1452	-4840	-13391
Piano campagna	SLD 25	-1460	-1442	-15507	0	0	0	-1460	-1442	-15507
Piano campagna	SLD 26	-1460	-1442	-15507	0	0	0	-1460	-1442	-15507
Piano campagna	SLD 27	-1460	-1442	-15507	0	0	0	-1460	-1442	-15507
Piano campagna	SLD 28	-1460	-1442	-15507	0	0	0	-1460	-1442	-15507
Piano campagna	SLD 29	-1445	-1457	-12250	0	0	0	-1445	-1457	-12250
Piano campagna	SLD 30	-1445	-1457	-12250	0	0	0	-1445	-1457	-12250
Piano campagna	SLD 31	-1445	-1457	-12250	0	0	0	-1445	-1457	-12250
Piano campagna	SLD 32	-1445	-1457	-12250	0	0	0	-1445	-1457	-12250
Piano campagna	SLD 33	-1459	1463	-15507	0	0	0	-1459	1463	-15507
Piano campagna	SLD 34	-1459	1463	-15507	0	0	0	-1459	1463	-15507
Piano campagna	SLD 35	-1459	1463	-15507	0	0	0	-1459	1463	-15507
Piano campagna	SLD 36	-1459	1463	-15507	0	0	0	-1459	1463	-15507
Piano campagna	SLD 37	-1443	1448	-12250	0	0	0	-1443	1448	-12250
Piano campagna	SLD 38	-1443	1448	-12250	0	0	0	-1443	1448	-12250
Piano campagna	SLD 39	-1443	1448	-12250	0	0	0	-1443	1448	-12250
Piano campagna	SLD 40	-1443	1448	-12250	0	0	0	-1443	1448	-12250
Piano campagna	SLD 41	-1451	4846	-14366	0	0	0	-1451	4846	-14366
Piano campagna	SLD 42	-1451	4846	-14366	0	0	0	-1451	4846	-14366
Piano campagna	SLD 43	-1451	4846	-14366	0	0	0	-1451	4846	-14366
Piano campagna	SLD 44	-1451	4846	-14366	0	0	0	-1451	4846	-14366
Piano campagna	SLD 45	-1447	4842	-13389	0	0	0	-1447	4842	-13389
Piano campagna	SLD 46	-1447	4842	-13389	0	0	0	-1447	4842	-13389
Piano campagna	SLD 47	-1447	4842	-13389	0	0	0	-1447	4842	-13389
Piano campagna	SLD 48	-1447	4842	-13389	0	0	0	-1447	4842	-13389
Piano campagna	SLD 49	1447	-4842	-14369	0	0	0	1447	-4842	-14369
Piano campagna	SLD 50	1447	-4842	-14369	0	0	0	1447	-4842	-14369
Piano campagna	SLD 51	1447	-4842	-14369	0	0	0	1447	-4842	-14369
Piano campagna	SLD 52	1447	-4842	-14369	0	0	0	1447	-4842	-14369
Piano campagna	SLD 53	1451	-4846	-13392	0	0	0	1451	-4846	-13392
Piano campagna	SLD 54	1451	-4846	-13392	0	0	0	1451	-4846	-13392
Piano campagna	SLD 55	1451	-4846	-13392	0	0	0	1451	-4846	-13392
Piano campagna	SLD 56	1451	-4846	-13392	0	0	0	1451	-4846	-13392
Piano campagna	SLD 57	1443	-1448	-15508	0	0	0	1443	-1448	-15508
Piano campagna	SLD 58	1443	-1448	-15508	0	0	0	1443	-1448	-15508
Piano campagna	SLD 59	1443	-1448	-15508	0	0	0	1443	-1448	-15508
Piano campagna	SLD 60	1443	-1448	-15508	0	0	0	1443	-1448	-15508

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Livello	Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
			X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Piano campagna	SLD 61	1459	-1463	-12251	0	0	0	1459	-1463	-12251	
Piano campagna	SLD 62	1459	-1463	-12251	0	0	0	1459	-1463	-12251	
Piano campagna	SLD 63	1459	-1463	-12251	0	0	0	1459	-1463	-12251	
Piano campagna	SLD 64	1459	-1463	-12251	0	0	0	1459	-1463	-12251	
Piano campagna	SLD 65	1445	1457	-15508	0	0	0	1445	1457	-15508	
Piano campagna	SLD 66	1445	1457	-15508	0	0	0	1445	1457	-15508	
Piano campagna	SLD 67	1445	1457	-15508	0	0	0	1445	1457	-15508	
Piano campagna	SLD 68	1445	1457	-15508	0	0	0	1445	1457	-15508	
Piano campagna	SLD 69	1460	1442	-12251	0	0	0	1460	1442	-12251	
Piano campagna	SLD 70	1460	1442	-12251	0	0	0	1460	1442	-12251	
Piano campagna	SLD 71	1460	1442	-12251	0	0	0	1460	1442	-12251	
Piano campagna	SLD 72	1460	1442	-12251	0	0	0	1460	1442	-12251	
Piano campagna	SLD 73	1452	4840	-14367	0	0	0	1452	4840	-14367	
Piano campagna	SLD 74	1452	4840	-14367	0	0	0	1452	4840	-14367	
Piano campagna	SLD 75	1452	4840	-14367	0	0	0	1452	4840	-14367	
Piano campagna	SLD 76	1452	4840	-14367	0	0	0	1452	4840	-14367	
Piano campagna	SLD 77	1457	4836	-13390	0	0	0	1457	4836	-13390	
Piano campagna	SLD 78	1457	4836	-13390	0	0	0	1457	4836	-13390	
Piano campagna	SLD 79	1457	4836	-13390	0	0	0	1457	4836	-13390	
Piano campagna	SLD 80	1457	4836	-13390	0	0	0	1457	4836	-13390	
Piano campagna	SLD 81	4836	-1460	-14370	0	0	0	4836	-1460	-14370	
Piano campagna	SLD 82	4836	-1460	-14370	0	0	0	4836	-1460	-14370	
Piano campagna	SLD 83	4836	-1460	-14370	0	0	0	4836	-1460	-14370	
Piano campagna	SLD 84	4836	-1460	-14370	0	0	0	4836	-1460	-14370	
Piano campagna	SLD 85	4841	-1464	-13393	0	0	0	4841	-1464	-13393	
Piano campagna	SLD 86	4841	-1464	-13393	0	0	0	4841	-1464	-13393	
Piano campagna	SLD 87	4841	-1464	-13393	0	0	0	4841	-1464	-13393	
Piano campagna	SLD 88	4841	-1464	-13393	0	0	0	4841	-1464	-13393	
Piano campagna	SLD 89	4838	1445	-14369	0	0	0	4838	1445	-14369	
Piano campagna	SLD 90	4838	1445	-14369	0	0	0	4838	1445	-14369	
Piano campagna	SLD 91	4838	1445	-14369	0	0	0	4838	1445	-14369	
Piano campagna	SLD 92	4838	1445	-14369	0	0	0	4838	1445	-14369	
Piano campagna	SLD 93	4842	1440	-13392	0	0	0	4842	1440	-13392	
Piano campagna	SLD 94	4842	1440	-13392	0	0	0	4842	1440	-13392	
Piano campagna	SLD 95	4842	1440	-13392	0	0	0	4842	1440	-13392	
Piano campagna	SLD 96	4842	1440	-13392	0	0	0	4842	1440	-13392	
Piano campagna	SLV 1	-10986	-3260	-16218	0	0	0	-10986	-3260	-16218	
Piano campagna	SLV 2	-10986	-3260	-16218	0	0	0	-10986	-3260	-16218	
Piano campagna	SLV 3	-10986	-3260	-16218	0	0	0	-10986	-3260	-16218	
Piano campagna	SLV 4	-10986	-3260	-16218	0	0	0	-10986	-3260	-16218	
Piano campagna	SLV 5	-10965	-3282	-11532	0	0	0	-10965	-3282	-11532	
Piano campagna	SLV 6	-10965	-3282	-11532	0	0	0	-10965	-3282	-11532	
Piano campagna	SLV 7	-10965	-3282	-11532	0	0	0	-10965	-3282	-11532	
Piano campagna	SLV 8	-10965	-3282	-11532	0	0	0	-10965	-3282	-11532	
Piano campagna	SLV 9	-10983	3326	-16217	0	0	0	-10983	3326	-16217	
Piano campagna	SLV 10	-10983	3326	-16217	0	0	0	-10983	3326	-16217	
Piano campagna	SLV 11	-10983	3326	-16217	0	0	0	-10983	3326	-16217	
Piano campagna	SLV 12	-10983	3326	-16217	0	0	0	-10983	3326	-16217	
Piano campagna	SLV 13	-10961	3305	-11531	0	0	0	-10961	3305	-11531	
Piano campagna	SLV 14	-10961	3305	-11531	0	0	0	-10961	3305	-11531	
Piano campagna	SLV 15	-10961	3305	-11531	0	0	0	-10961	3305	-11531	
Piano campagna	SLV 16	-10961	3305	-11531	0	0	0	-10961	3305	-11531	
Piano campagna	SLV 17	-3309	-10960	-16223	0	0	0	-3309	-10960	-16223	
Piano campagna	SLV 18	-3309	-10960	-16223	0	0	0	-3309	-10960	-16223	
Piano campagna	SLV 19	-3309	-10960	-16223	0	0	0	-3309	-10960	-16223	
Piano campagna	SLV 20	-3309	-10960	-16223	0	0	0	-3309	-10960	-16223	
Piano campagna	SLV 21	-3287	-10981	-11536	0	0	0	-3287	-10981	-11536	
Piano campagna	SLV 22	-3287	-10981	-11536	0	0	0	-3287	-10981	-11536	
Piano campagna	SLV 23	-3287	-10981	-11536	0	0	0	-3287	-10981	-11536	
Piano campagna	SLV 24	-3287	-10981	-11536	0	0	0	-3287	-10981	-11536	
Piano campagna	SLV 25	-3330	-3251	-21689	0	0	0	-3330	-3251	-21689	
Piano campagna	SLV 26	-3330	-3251	-21689	0	0	0	-3330	-3251	-21689	
Piano campagna	SLV 27	-3330	-3251	-21689	0	0	0	-3330	-3251	-21689	
Piano campagna	SLV 28	-3330	-3251	-21689	0	0	0	-3330	-3251	-21689	
Piano campagna	SLV 29	-3258	-3322	-6068	0	0	0	-3258	-3322	-6068	
Piano campagna	SLV 30	-3258	-3322	-6068	0	0	0	-3258	-3322	-6068	
Piano campagna	SLV 31	-3258	-3322	-6068	0	0	0	-3258	-3322	-6068	
Piano campagna	SLV 32	-3258	-3322	-6068	0	0	0	-3258	-3322	-6068	
Piano campagna	SLV 33	-3327	3336	-21688	0	0	0	-3327	3336	-21688	
Piano campagna	SLV 34	-3327	3336	-21688	0	0	0	-3327	3336	-21688	
Piano campagna	SLV 35	-3327	3336	-21688	0	0	0	-3327	3336	-21688	
Piano campagna	SLV 36	-3327	3336	-21688	0	0	0	-3327	3336	-21688	
Piano campagna	SLV 37	-3254	3264	-6066	0	0	0	-3254	3264	-6066	
Piano campagna	SLV 38	-3254	3264	-6066	0	0	0	-3254	3264	-6066	
Piano campagna	SLV 39	-3254	3264	-6066	0	0	0	-3254	3264	-6066	
Piano campagna	SLV 40	-3254	3264	-6066	0	0	0	-3254	3264	-6066	
Piano campagna	SLV 41	-3297	10995	-16219	0	0	0	-3297	10995	-16219	
Piano campagna	SLV 42	-3297	10995	-16219	0	0	0	-3297	10995	-16219	
Piano campagna	SLV 43	-3297	10995	-16219	0	0	0	-3297	10995	-16219	
Piano campagna	SLV 44	-3297	10995	-16219	0	0	0	-3297	10995	-16219	
Piano campagna	SLV 45	-3275	10973	-11533	0	0	0	-3275	10973	-11533	
Piano campagna	SLV 46	-3275	10973	-11533	0	0	0	-3275	10973	-11533	
Piano campagna	SLV 47	-3275	10973	-11533	0	0	0	-3275	10973	-11533	
Piano campagna	SLV 48	-3275	10973	-11533	0	0	0	-3275	10973	-11533	
Piano campagna	SLV 49	3275	-10973	-16225	0	0	0	3275	-10973	-16225	
Piano campagna	SLV 50	3275	-10973	-16225	0	0	0	3275	-10973	-16225	
Piano campagna	SLV 51	3275	-10973	-16225	0	0	0	3275	-10973	-16225	
Piano campagna	SLV 52	3275	-10973	-16225	0	0	0	3275	-10973	-16225	
Piano campagna	SLV 53	3297	-10995	-11539	0	0	0	3297	-10995	-11539	
Piano campagna	SLV 54	3297	-10995	-11539	0	0	0	3297	-10995	-11539	
Piano campagna	SLV 55	3297	-10995	-11539	0	0	0	3297	-10995	-11539	
Piano campagna	SLV 56	3297	-10995	-11539	0	0	0	3297	-10995	-11539	
Piano campagna	SLV 57	3254	-3264	-21692	0	0	0	3254	-3264	-21692	
Piano campagna	SLV 58	3254	-3264	-21692	0	0	0	3254	-3264	-21692	
Piano campagna	SLV 59	3254	-3264	-21692	0	0	0	3254	-3264	-21692	
Piano campagna	SLV 60	3254	-3264	-21692	0	0	0	3254	-3264	-21692	
Piano campagna	SLV 61	3327	-3336	-6070	0	0	0	3327	-3336	-6070	
Piano campagna	SLV 62	3327	-3336	-6070	0	0	0	3327	-3336	-6070	
Piano campagna	SLV 63	3327	-3336	-6070	0	0	0	3327	-3336	-6070	

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	F Y	Z	X	F Y	Z	X	F Y	Z
Piano campagna	SLV 64	3327	-3336	-6070	0	0	0	3327	-3336	-6070
Piano campagna	SLV 65	3258	3322	-21690	0	0	0	3258	3322	-21690
Piano campagna	SLV 66	3258	3322	-21690	0	0	0	3258	3322	-21690
Piano campagna	SLV 67	3258	3322	-21690	0	0	0	3258	3322	-21690
Piano campagna	SLV 68	3258	3322	-21690	0	0	0	3258	3322	-21690
Piano campagna	SLV 69	3330	3251	-6069	0	0	0	3330	3251	-6069
Piano campagna	SLV 70	3330	3251	-6069	0	0	0	3330	3251	-6069
Piano campagna	SLV 71	3330	3251	-6069	0	0	0	3330	3251	-6069
Piano campagna	SLV 72	3330	3251	-6069	0	0	0	3330	3251	-6069
Piano campagna	SLV 73	3287	10981	-16222	0	0	0	3287	10981	-16222
Piano campagna	SLV 74	3287	10981	-16222	0	0	0	3287	10981	-16222
Piano campagna	SLV 75	3287	10981	-16222	0	0	0	3287	10981	-16222
Piano campagna	SLV 76	3287	10981	-16222	0	0	0	3287	10981	-16222
Piano campagna	SLV 77	3309	10960	-11535	0	0	0	3309	10960	-11535
Piano campagna	SLV 78	3309	10960	-11535	0	0	0	3309	10960	-11535
Piano campagna	SLV 79	3309	10960	-11535	0	0	0	3309	10960	-11535
Piano campagna	SLV 80	3309	10960	-11535	0	0	0	3309	10960	-11535
Piano campagna	SLV 81	10961	-3305	-16227	0	0	0	10961	-3305	-16227
Piano campagna	SLV 82	10961	-3305	-16227	0	0	0	10961	-3305	-16227
Piano campagna	SLV 83	10961	-3305	-16227	0	0	0	10961	-3305	-16227
Piano campagna	SLV 84	10961	-3305	-16227	0	0	0	10961	-3305	-16227
Piano campagna	SLV 85	10983	-3326	-11541	0	0	0	10983	-3326	-11541
Piano campagna	SLV 86	10983	-3326	-11541	0	0	0	10983	-3326	-11541
Piano campagna	SLV 87	10983	-3326	-11541	0	0	0	10983	-3326	-11541
Piano campagna	SLV 88	10983	-3326	-11541	0	0	0	10983	-3326	-11541
Piano campagna	SLV 89	10965	3282	-16226	0	0	0	10965	3282	-16226
Piano campagna	SLV 90	10965	3282	-16226	0	0	0	10965	3282	-16226
Piano campagna	SLV 91	10965	3282	-16226	0	0	0	10965	3282	-16226
Piano campagna	SLV 92	10965	3282	-16226	0	0	0	10965	3282	-16226
Piano campagna	SLV 93	10986	3260	-11539	0	0	0	10986	3260	-11539
Piano campagna	SLV 94	10986	3260	-11539	0	0	0	10986	3260	-11539
Piano campagna	SLV 95	10986	3260	-11539	0	0	0	10986	3260	-11539
Piano campagna	SLV 96	10986	3260	-11539	0	0	0	10986	3260	-11539
Piano campagna	CRTFP Ux+	1	0	0	0	0	0	1	0	0
Piano campagna	CRTFP Ux-	-1	0	0	0	0	0	-1	0	0
Piano campagna	CRTFP Uy+	0	1	0	0	0	0	0	1	0
Piano campagna	CRTFP Uy-	0	-1	0	0	0	0	0	-1	0
Piano campagna	CRTFP Rz+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano campagna	CRTFP Rz-	0	0	0	0	0	0	0	0	0

20 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: 1

Traslazione Y: 1

Traslazione Z: 1

Rotazione X: 1

Rotazione Y: 1

Rotazione Z: 0.999985

Modo	Periodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Massa rot. X	Massa rot. Y	Massa rot. Z	Massa sX	Massa sY
1	0.476793723	0.000015642	0.41091892	0.000002473	0.015239542	0.000000007	0.000000176	0.000015642	0.41091892
2	0.452514386	0.415449189	0.000019516	0.000002825	0.000001829	0.015591528	0.000000191	0.415449189	0.000019516
3	0.177176819	0.000077504	0.000068902	0	0.000117703	0.000131595	0.999888211	0.000077504	0.000068902
4	0.134131907	0.055296178	0.533397458	0.000016131	0.891675208	0.093105636	0.000079007	0.055296178	0.533397458
5	0.134044094	0.529140954	0.055575361	0.000071866	0.092922253	0.891123524	0.000016604	0.529140954	0.055575361
6	0.12049303	0.000017183	0.000015337	0.999894197	0.000026151	0.00003325	0	0.000017183	0.000015337
7	0.015205586	0.000000004	0.000001868	0	0.000013628	0.000000078	0.000000036	0.000000004	0.000001868
8	0.014979152	0.000000013	0.000000249	0.000000017	0.000001613	0.000001727	0.000000356	0.000000013	0.000000249
9	0.0145845	0.00000111	0.000000139	0.000000024	0.000000764	0.000011248	0.000000031	0.00000111	0.000000139
10	0.010391904	0.000000097	0.000001479	0.000000172	0.000000762	0.000000063	0.000000008	0.000000097	0.000001479
11	0.009970594	0.000000592	0.000000513	0.000000704	0.000000212	0.000000416	0.000000026	0.000000592	0.000000513
12	0.009759686	0.000001251	0	0.000000589	0.000000007	0.000000618	0	0.000001251	0
13	0.006737231	0.000000001	0.000000001	0.000010583	0	0	0.000000004	0.000000001	0.000000001
14	0.006332135	0.000000098	0.000000021	0.000000025	0.000000183	0.000000068	0.000000001	0.000000098	0.000000021
15	0.001366579	0.000000001	0.000000001	0.000000134	0	0.000000003	0.000000007	0.000000001	0.000000001

21 Verifiche

21.1 Verifiche pareti C.A.

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [cm, daN] 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.

σ_c : tensione del calcestruzzo. [daN/cm²]

σ_c limite: tensione limite del calcestruzzo. [daN/cm²]

Es/Ec: coefficiente di omogenizzazione.

σ_f : tensione dell'armatura. [daN/cm²]

σ_f limite: tensione limite dell'armatura. [daN/cm²]

Indice sezione: indice della sezione di verifica.

Quota: quota della sezione di verifica. [cm]

Tipo: descrizione della quota.

Quota ritegno: quota del ritegno all'instabilità. [cm]

β : valore del coefficiente nel tratto al di sopra del ritegno all'instabilità.

MEd,x: momento agente attorno all'asse x della sezione di verifica. [daN*cm]

MRd,x: momento resistente attorno all'asse x della sezione di verifica. [daN*cm]

MEd,y: momento agente attorno all'asse y della sezione di verifica. [daN*cm]

MRd,y: momento resistente attorno all'asse y della sezione di verifica. [daN*cm]

NEd: sforzo normale agente, negativo se di compressione. [daN]

NRd: sforzo normale resistente, negativo se di compressione. [daN]

Quota ritegno inf.: quota della ritegno inferiore. [cm]

Quota ritegno sup.: quota della ritegno superiore. [cm]

ΔH : distanza tra i ritegni all'interno dei quali cade la sezione. [cm]

β_x : valore di β per inflessione attorno l'asse x-x.

λ_x : snellezza per inflessione attorno l'asse x-x.

β_y : valore di β per inflessione attorno l'asse y-y.

λ_y : snellezza per inflessione attorno l'asse y-y.

$\lambda_{lim,x}$: snellezza limite per inflessione attorno l'asse x-x. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.9.2 [4.1.41].

$\lambda_{lim,y}$: snellezza limite per inflessione attorno l'asse y-y. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.9.2 [4.1.41].

MxEd: momento agente attorno l'asse x-x della sezione, privo di imperfezioni e effetti del secondo ordine. [daN*cm]

M0Ed,x: momento del primo ordine attorno l'asse x-x della sezione, considerante eventuali imperfezioni geometriche. [daN*cm]

M2,x: momento del secondo ordine attorno l'asse x-x della sezione. [daN*cm]

MEd,tot,x: momento di verifica attorno l'asse x-x della sezione. [daN*cm]

MRd,x: momento resistente attorno l'asse x-x della sezione in pressoflessione deviata. [daN*cm]

MyEd: momento agente attorno l'asse y-y della sezione, privo di imperfezioni e effetti del secondo ordine. [daN*cm]

M0Ed,y: momento del primo ordine attorno l'asse y-y della sezione, considerante eventuali imperfezioni geometriche. [daN*cm]

M2,y: momento del secondo ordine attorno l'asse y-y della sezione. [daN*cm]

MEd,tot,y: momento di verifica attorno l'asse y-y della sezione. [daN*cm]

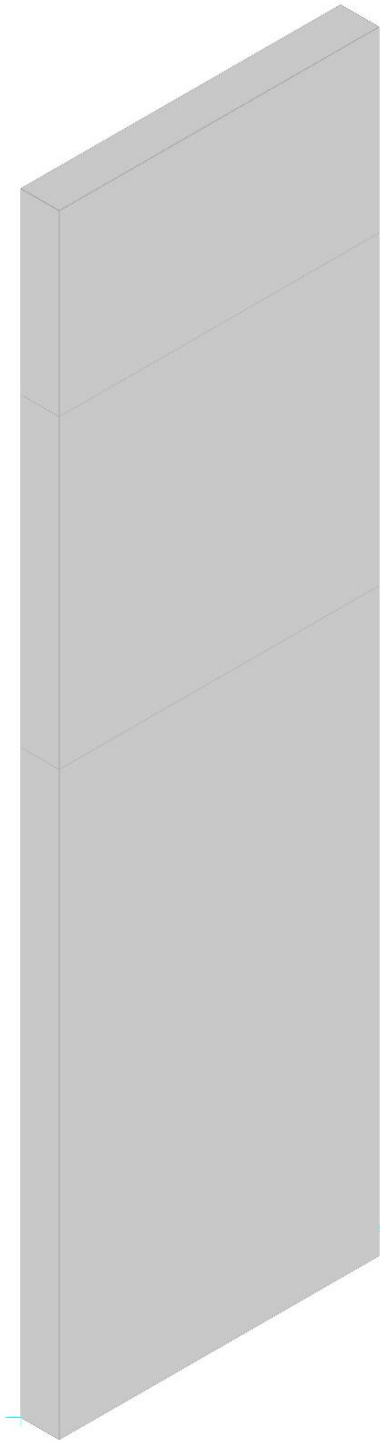
MRd,y: momento resistente attorno l'asse y-y della sezione in pressoflessione deviata. [daN*cm]

NRd: sforzo normale resistente. [daN]

Parete Fondazione - Copertura - Lato corto

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

Geometria

**Caratteristiche dei materiali**

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C35/45 Rck 450

Livelli significativi

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	-696	0
L2	Falda	-240	0
L3	Piano campagna	0	0
L4	Copertura	140	0

Verifiche nei nodi**Sezioni rettangolari**

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
39 Prosp.A	Orizzontale	100	30	7.7	7.7	7.1	7.1
98 Prosp.A	Orizzontale	100	30	7.7	7.7	7.1	7.1
94 Prosp.A	Orizzontale	100	30	7.7	7.7	7.1	7.1
96 Prosp.A	Orizzontale	100	30	7.7	7.7	7.1	7.1

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
112 Prosp.A	Orizzontale	100	30	7.7	7.7	7.1	7.1
80 Prosp.A	Orizzontale	100	30	7.7	7.7	7.1	7.1
112 Prosp.A	Verticale	100	30	7.7	7.7	5.7	5.7
128 Prosp.A	Verticale	100	30	7.7	7.7	5.7	5.7
96 Prosp.A	Verticale	100	30	7.7	7.7	5.7	5.7
144 Prosp.A	Verticale	100	30	7.7	7.7	5.7	5.7

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

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per le combinazioni SLV, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
39 Prosp.A	Orizzontale	SLV 93	453121	14606	466270	15030	1.029	Si
98 Prosp.A	Orizzontale	SLV 85	-92636	19838	-178198	38161	1.9236	Si
94 Prosp.A	Orizzontale	SLV 93	-135032	19672	-179282	38072	1.9354	Si
96 Prosp.A	Orizzontale	SLV 93	-116493	17524	-227377	34205	1.9519	Si
112 Prosp.A	Orizzontale	SLV 93	-77866	16808	-177183	38247	2.2755	Si

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

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
39 Prosp.A	Orizzontale	SLD 93	365163	2644	594777	4307	1.6288	Si
96 Prosp.A	Orizzontale	SLD 93	-135032	4560	-460102	15538	3.4074	Si
98 Prosp.A	Orizzontale	SLD 85	-96141	5341	-386965	21498	4.025	Si
94 Prosp.A	Orizzontale	SLD 93	-96132	5284	-388652	21362	4.0429	Si
80 Prosp.A	Orizzontale	SLD 93	-93603	4710	-402380	20249	4.2988	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
110 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLV 1	-13590	-19567	-117914	16068	82266	0	16068	2.5	7.697	1.1824	Si
114 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLV 9	13580	-19552	-118025	16066	82264	0	16066	2.5	7.697	1.1831	Si
130 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLV 73	12955	-18559	-88236	15945	82139	0	15945	2.5	7.697	1.2308	Si
126 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLV 49	-12950	-18565	-88251	15946	82140	0	15946	2.5	7.697	1.2314	Si
94 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLV 1	-12680	-20556	-154075	16188	82390	0	16188	2.5	7.697	1.2767	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
110 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLD 1	-13308	-19410	-114221	16049	82246	0	16049	2.5	7.697	1.206	Si
114 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLD 9	13303	-19404	-114272	16048	82246	0	16048	2.5	7.697	1.2064	Si
130 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLD 73	12949	-18807	-93169	15976	82170	0	15976	2.5	7.697	1.2338	Si
126 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLD 49	-12947	-18809	-93189	15976	82171	0	15976	2.5	7.697	1.2339	Si
146 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLD 81	12112	-17659	-86798	15836	82026	0	15836	2.5	7.697	1.3074	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.5.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
112 Prosp.A	Verticale	SLE QP 4	-189632	-12130	No	-15.4	168.1	15	10.9382	Si
39 Prosp.A	Orizzontale	SLE QP 6	203569	-7408	No	-15	168.1	15	11.1697	Si
128 Prosp.A	Verticale	SLE QP 4	-183263	-11320	No	-14.7	168.1	15	11.414	Si
96 Prosp.A	Verticale	SLE QP 4	-168110	-11294	No	-13.8	168.1	15	12.1888	Si
144 Prosp.A	Verticale	SLE QP 4	-163873	-9883	No	-13.1	168.1	15	12.8368	Si

Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.5.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
39 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 31	203569	-7408	No	66.4	3600	15	54.246	Si
112 Prosp.A	Verticale	SLE RA 38	-183914	-11071	No	53.3	3600	15	67.5047	Si
128 Prosp.A	Verticale	SLE RA 38	-180908	-11011	No	51.9	3600	15	69.3648	Si
144 Prosp.A	Verticale	SLE RA 23	-163878	-9883	No	47.4	3600	15	75.8888	Si
96 Prosp.A	Verticale	SLE RA 30	-158507	-9380	No	46.7	3600	15	77.0612	Si

Verifiche generali

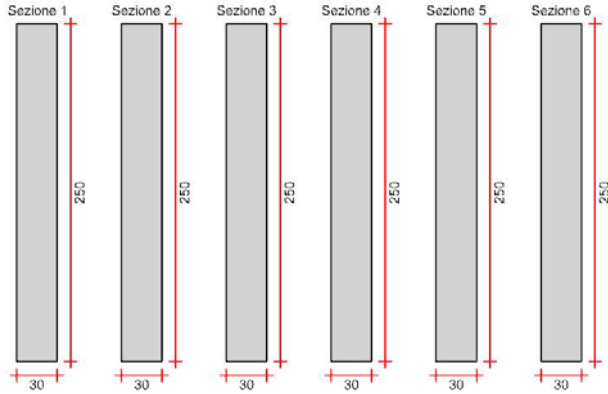
Verifica del nucleo N1

Nucleo senza zona critica inferiore, altezza critica pari a 250 e cerniera plastica a quota -696.

Posizione delle sezioni di verifica

Indice sezione	Quota	Tipo
1	-696	Fondazione; Si
2	-468	interpiano
3	-240	Falda; Si
4	-120	interpiano
5	0	Piano campagna; Si
6	70	interpiano

Sezioni lorde



Ritegni all'instabilità

Quota ritegno	Tipo	β
-696	Fondazione; Si	Automatico
140	Copertura; Si	Automatico

Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per le combinazioni SLV, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MRd,x	MEd,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-696	SLU 31	609	4061	457120	3046745	-13646	-90953	6.665	Si
1	-696	SLV 85	754621	864616	891094	1020982	40561	46474	1.146	Si
2	-468	SLU 77	-4	-408	5146	479295	-15317	-1426515	93.135	Si
2	-468	SLV 85	420441	1745659	16237	67416	26816	111341	4.152	Si
3	-240	SLU 77	41	5927	13948	2024837	-9826	-1426515	145.172	Si
3	-240	SLV 85	255473	2178092	30115	256754	10084	85975	8.526	Si
4	-120	SLU 77	27	5036	1001	184730	-7733	-1426515	184.478	Si
4	-120	SLV 85	105064	1942049	-7142	-132021	5379	99435	18.484	Si
5	0	SLU 76	1	397	-1035	-320282	-4611	-1426515	309.391	Si
5	0	SLV 93	-68847	-6145733	4685	418241	455	40658	89.267	Si
6	70	SLU 77	6	2097	15628	5264912	-3530	-1189210	336.892	Si
6	70	SLV 61	18565	1188292	30223	1934541	-487	-31142	64.008	Si

Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MRd,x	MEd,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-696	SLD 85	331061	733405	608694	1348451	9623	21318	2.215	Si
2	-468	SLD 85	184650	3028387	8519	139719	4898	80334	16.401	Si
3	-240	SLD 85	112410	5921388	22818	1201976	17	893	52.676	Si
4	-120	SLD 1	44824	6137943	-8019	-1098061	-10417	-1426515	136.935	Si
5	0	SLD 1	30476	8465716	8674	2409603	-4694	-1303893	277.78	Si
6	70	SLD 85	8123	921816	30489	3460035	-1528	-173370	113.485	Si

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

Indice sezione	Quota	d	bw	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
1	-696	242.3	30	0.154	SLU 76	-4	-19429	1895	25533	276124	269267	269267	2.05	0	66231.978	Si
1	-696	144.8	30	0.154	SLV 77	8961	4552	2442777	21994	162975	160874	160874	2.05	33.866	17.952	Si
2	-468	242.3	30	0.154	SLU 1	0	-11438	52	24371	274750	269267	269267	2.05	0	1000000	Si
2	-468	144.8	30	0.154	SLV 53	-14074	1469	-1373598	21994	162975	160874	160874	2.05	33.866	11.43	Si
3	-240	242.3	30	0.169	SLU 1	0	-7276	3	23766	282379	281745	281745	1.95	0	1000000	Si
3	-240	154.7	30	0.169	SLV 53	-10573	-1213	-840048	22188	182350	175315	175315	1.9	30.788	16.582	Si
4	-120	242.3	30	0.154	SLU 1	0	-5689	0	23535	273762	269267	269267	2.05	0	1000000	Si
4	-120	164.7	30	0.154	SLV 53	-8711	-1700	-344736	22207	185630	183040	183040	2.05	27.709	21.013	Si
5	0	242.3	30	0.154	SLU 1	0	-3298	-1	23188	273352	269267	269267	2.05	0	1000000	Si
5	0	174.7	30	0.154	SLV 53	-5285	-1720	-229386	22053	196861	194112	194112	2.05	24.63	36.728	Si
6	70	242.3	30	0.154	SLU 1	0	-2526	-1	23076	273219	269267	269267	2.05	0	1000000	Si
6	70	242.3	30	0.154	SLV 53	-4060	-1448	-61102	22919	273034	269267	269267	2.05	0	66.323	Si

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

Indice sezione	Quota	d	bw	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
1	-696	164.7	30	0.154	SLD 77	3961	-6243	1077875	22656	186161	183040	183040	2.05	27.709	46.213	Si
2	-468	184.6	30	0.154	SLD 53	-6200	-6273	-604744	22252	208673	205172	205172	2.05	21.551	33.092	Si
3	-240	204.5	30	0.169	SLD 53	-4662	-4965	-370186	20982	237945	237756	237756	1.95	15.394	51.003	Si
4	-120	242.3	30	0.154	SLD 49	-3845	-4625	-151441	23381	273580	269267	269267	2.05	0	70.037	Si
5	0	242.3	30	0.154	SLD 53	-2329	-2682	-101145	23098	273246	269267	269267	2.05	0	115.594	Si
6	70	242.3	30	0.154	SLD 53	-1790	-2061	-26962	23008	273139	269267	269267	2.05	0	150.459	Si

Verifiche ad instabilità deviata SLU EN1992-1-1:2008 §5.8.8

Indice sezione	Quota	Quota ritegno inf.	Quota ritegno sup.	ΔH	βx	λx	βy	λy
1	-696	-696	140	836	1	96.533	1	11.584
2	-468	-696	140	836	1	96.533	1	11.584
3	-240	-696	140	836	1	96.533	1	11.584
4	-120	-696	140	836	1	96.533	1	11.584
5	0	-696	140	836	1	96.533	1	11.584
6	70	-696	140	836	1	96.533	1	11.584

Indice sezione	Quota	Comb.	λ,lim,x	λ,lim,y	MxEd	M0Ed,x	M2,x	MEd,tot,x	MRd,x	MyEd	M0Ed,y	M2,y	MEd,tot,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-696	SLU 30	269.634	269.634	457120	495147	0	495147	2957651	-609	-609	0	-609	-3640	-13646	-81512	5.973	Si
1	-696	SLV 49	1044.119	1044.119	529836	532372	0	532372	1253851	-2450285	-2450285	0	-2450285	-5770950	-910	-2143	2.355	Si
2	-468	SLU 77	254.506	254.506	5146	47829	0	47829	4167076	4	4	0	4	381	-15317	-1334465	87.125	Si
2	-468	SLV 73	601.863	601.863	6773	14405	0	14405	141821	1369377	1369377	0	1369377	13481659	-2739	-26964	9.845	Si
3	-240	SLU 92	317.775	317.775	14158	41537	0	41537	5119569	-48	-48	0	-48	-5953	-9825	-1210941	123.254	Si
3	-240	SLV 53	904.457	904.457	20971	24350	0	24350	353614	-840048	-840048	0	-840048	-12199152	-1213	-17612	14.522	Si
4	-120	SLU 92	358.203	358.203	1029	22576	0	22576	3961364	-30	-30	0	-30	-5249	-7732	-1356729	175.465	Si
4	-120	SLV 53	763.904	763.904	-7574	-12311	0	-12311	-641861	-344736	-344736	0	-344736	-17973072	-1700	-88638	52.136	Si
5	0	SLU 77	466.575	466.575	8113	20813	0	20813	5359494	-13	-13	0	-13	-3456	-4557	-1173569	257.509	Si
5	0	SLV 77	760.741	760.741	6705	11483	0	11483	1205719	229010	229010	0	229010	24046990	-1714	-180008	105.004	Si
6	70	SLU 77	530.146	530.146	15628	25465	0	25465	6516702	-6	-6	0	-6	-1593	-3530	-903353	255.911	Si
6	70	SLV 61	1427.976	1427.976	30223	31579	0	31579	1920674	-18565	-18565	0	-18565	-1129122	-487	-29592	60.821	Si

Verifiche ad instabilità deviata SLD Resistenza EN1992-1-1:2008 §5.8.8

Indice sezione	Quota	Quota ritegno inf.	Quota ritegno sup.	ΔH	βx	λx	βy	λy
1	-696	-696	140	836	1	96.533	1	11.584
2	-468	-696	140	836	1	96.533	1	11.584
3	-240	-696	140	836	1	96.533	1	11.584
4	-120	-696	140	836	1	96.533	1	11.584
5	0	-696	140	836	1	96.533	1	11.584
6	70	-696	140	836	1	96.533	1	11.584

Indice sezione	Quota	Comb.	$\lambda_{lim,x}$	$\lambda_{lim,y}$	MxEd	M0Ed,x	M2,x	MEd,tot,x	MRd,x	MyEd	M0Ed,y	M2,y	MEd,tot,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-696	SLD 53	398.42	398.42	456966	474382	0	474382	1645038	-1083631	-1083631	0	-1083631	-3757761	-6250	-21673	3.468	Si
2	-468	SLD 9	188.633	188.633	-3814	-81512	0	-81512	-3422732	184493	184493	0	184493	7746988	-27882	-1170787	41.991	Si
3	-240	SLD 81	1358.076	1358.076	22818	24317	0	24317	1567064	-111897	-111897	0	-111897	-7210856	-538	-34664	64.442	Si
4	-120	SLD 9	308.633	308.633	-8019	-37043	0	-37043	-3995289	46043	46043	0	46043	4966090	-10415	-1123364	107.857	Si
5	0	SLD 1	459.737	459.737	8674	21755	0	21755	4613610	-30476	-30476	0	-30476	-6463138	-4694	-995455	212.071	Si
6	70	SLD 61	730.218	730.218	33009	38194	0	38194	3390899	-8146	-8146	0	-8146	-723181	-1861	-165186	88.78	Si

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

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MEd,y	NEd	Sezione fessurata	σ	σ limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-696	SLE RA 38	-78	282962	-14212	No	-8.8	224.1	15	25.353	Si
1	-696	SLE QP 6	-61	283827	-13994	No	-8.8	168.1	15	19.026	Si
2	-468	SLE RA 23	-10	3578	-11736	No	-1.5	224.1	15	145.666	Si
2	-468	SLE QP 4	-9	3544	-11517	No	-1.5	168.1	15	111.272	Si
3	-240	SLE RA 38	32	9437	-7520	No	-1.2	224.1	15	192.406	Si
3	-240	SLE QP 6	32	9435	-7301	No	-1.1	168.1	15	147.744	Si
4	-120	SLE RA 38	20	658	-5913	No	-0.7	224.1	15	300.184	Si
4	-120	SLE QP 6	20	692	-5695	No	-0.7	168.1	15	233.295	Si
5	0	SLE RA 23	9	5319	-3478	No	-0.6	224.1	15	398.357	Si
5	0	SLE QP 4	9	5425	-3263	No	-0.5	168.1	15	312.042	Si
6	70	SLE RA 23	4	10716	-2690	No	-0.6	224.1	15	373.258	Si
6	70	SLE QP 4	4	10352	-2475	No	-0.6	168.1	15	297.609	Si

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

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MEd,y	NEd	Sezione fessurata	σ	σ limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-696	SLE RA 31	-61	283827	-13994	No	30.2	3600	15	119.097	Si
2	-468	SLE RA 28	0	-2868	-11361	No	-20.5	3600	15	175.868	Si
3	-240	SLE RA 30	32	9435	-7301	No	-11.7	3600	15	308.961	Si
4	-120	SLE RA 31	20	692	-5695	No	-10.4	3600	15	345.886	Si
5	0	SLE RA 16	9	5425	-3263	No	-5	3600	15	724.636	Si
6	70	SLE RA 16	4	10352	-2475	No	-2.5	3600	15	1419.962	Si

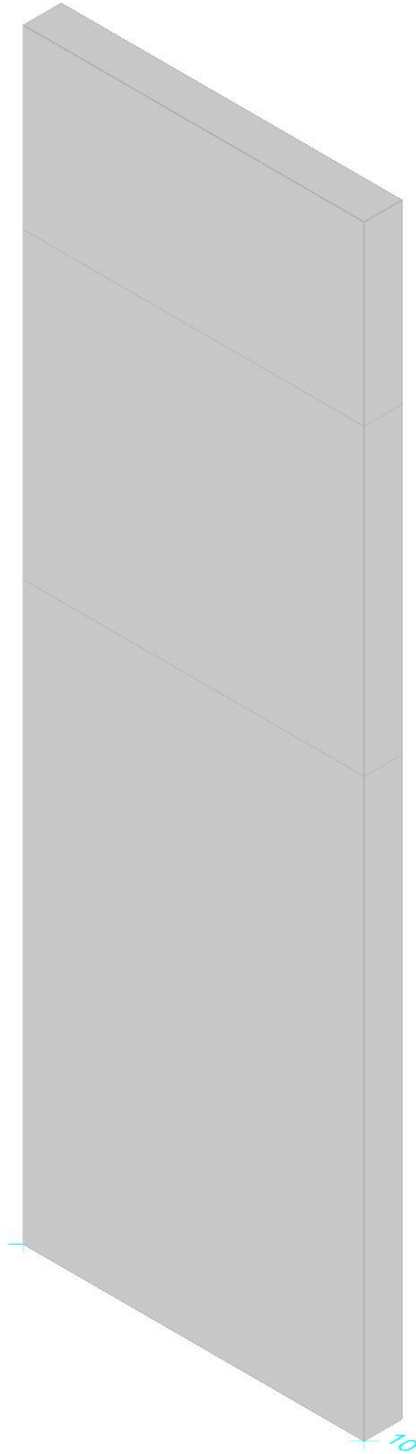
Verifiche SLE fessurazione

Il nucleo non presenta apertura delle fessure.

Parete Fondazione - Copertura - Lato lungo

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

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C35/45 Rck 450

Livelli significativi

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	-696	0
L2	Falda	-240	0
L3	Piano campagna	0	0
L4	Copertura	140	0

Verifiche nei nodi

Sezioni rettangolari

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
90 Prosp.A	Orizzontale	100	30	7.7	7.7	7.1	7.1
91 Prosp.A	Orizzontale	100	30	7.7	7.7	7.1	7.1
89 Prosp.A	Orizzontale	100	30	7.7	7.7	7.1	7.1
75 Prosp.A	Orizzontale	100	30	15.39	7.7	7.1	7.1
73 Prosp.A	Orizzontale	100	30	15.39	7.7	7.1	7.1
138 Prosp.A	Verticale	100	30	7.7	7.7	5.7	5.7
122 Prosp.A	Verticale	100	30	7.7	7.7	5.7	5.7
154 Prosp.A	Verticale	100	30	7.7	7.7	5.7	5.7
170 Prosp.A	Verticale	100	30	7.7	7.7	5.7	5.7
106 Prosp.A	Verticale	100	30	7.7	7.7	5.7	5.7

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
90 Prosp.A	Verticale	100	30	7.7	7.7	5.7	5.7

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

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per le combinazioni SLV, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
90 Prosp.A	Orizzontale	SLV 45	157669	17492	274672	30473	1.7421	Si
91 Prosp.A	Orizzontale	SLV 77	124350	18877	226051	34315	1.8179	Si
89 Prosp.A	Orizzontale	SLV 45	124320	18840	226289	34293	1.8202	Si
75 Prosp.A	Orizzontale	SLV 77	-85971	22205	-163097	42125	1.8971	Si
73 Prosp.A	Orizzontale	SLV 45	-85628	22117	-163097	42126	1.9047	Si

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

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
90 Prosp.A	Orizzontale	SLD 45	170414	5040	477343	14117	2.8011	Si
138 Prosp.A	Verticale	SLD 93	419891	-16178	1185584	-45681	2.8236	Si
122 Prosp.A	Verticale	SLD 81	429409	-17479	1233069	-50193	2.8715	Si
154 Prosp.A	Verticale	SLD 77	399280	-14728	1151612	-42480	2.8842	Si
170 Prosp.A	Verticale	SLD 45	368424	-13185	1129706	-40429	3.0663	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
105 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLV 49	-13982	-18345	208673	15919	82112	0	15919	2.5	7.697	1.1386	Si
107 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLV 17	13955	-18367	208934	15922	82115	0	15922	2.5	7.697	1.1409	Si
121 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLV 65	-13583	-17206	187252	15781	81969	0	15781	2.5	7.697	1.1619	Si
123 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLV 13	13564	-17062	184612	15764	81951	0	15764	2.5	7.697	1.1621	Si
74 Prosp.A	Orizzontale	22.9	100	Non necessaria	0	SLV 41	11278	11882	-51190	13180	75209	0	13180	2.5	7.698	1.1686	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
105 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLD 49	-13680	-18121	209818	15892	82084	0	15892	2.5	7.697	1.1617	Si
107 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLD 17	13673	-18124	209869	15893	82085	0	15893	2.5	7.697	1.1623	Si
121 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLD 89	-13559	-17285	186927	15791	81979	0	15791	2.5	7.697	1.1646	Si
123 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLD 13	13559	-17288	186654	15791	81980	0	15791	2.5	7.697	1.1646	Si
139 Prosp.A	Verticale	24.3	100	Non necessaria	0	SLD 77	12877	-16099	179784	15647	81830	0	15647	2.5	7.697	1.2151	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.5.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
106 Prosp.A	Verticale	SLE QP 4	246026	-11221	No	-18.5	168.1	15	9.0667	Si
122 Prosp.A	Verticale	SLE QP 4	249142	-10430	No	-18.5	168.1	15	9.0932	Si
138 Prosp.A	Verticale	SLE QP 4	233986	-9082	No	-17.1	168.1	15	9.807	Si
90 Prosp.A	Verticale	SLE QP 4	207309	-10463	No	-15.9	168.1	15	10.5494	Si
154 Prosp.A	Verticale	SLE QP 4	209362	-7652	No	-15.2	168.1	15	11.0662	Si

Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.5.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
122 Prosp.A	Verticale	SLE RA 23	249171	-10432	No	93.5	3600	15	38.519	Si
138 Prosp.A	Verticale	SLE RA 23	233998	-9081	No	91.1	3600	15	39.5217	Si
106 Prosp.A	Verticale	SLE RA 38	238568	-10123	No	88.9	3600	15	40.5158	Si
154 Prosp.A	Verticale	SLE RA 23	209364	-7652	No	83.7	3600	15	43.0118	Si
170 Prosp.A	Verticale	SLE RA 23	181185	-6355	No	73.7	3600	15	48.8638	Si

Verifiche generali

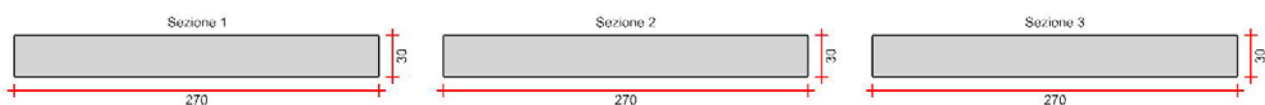
Verifica del nucleo N1

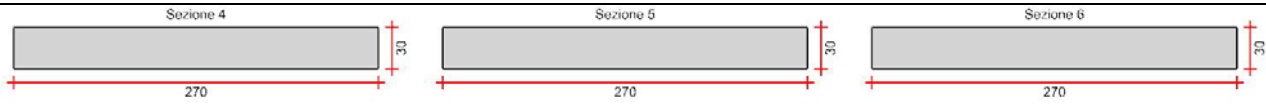
Nucleo senza zona critica inferiore, altezza critica pari a 270 e cerniera plastica a quota -696.

Posizione delle sezioni di verifica

Indice sezione	Quota	Tipo
1	-696	Fondazione; Si
2	-468	interpiano
3	-240	Falda; Si
4	-120	interpiano
5	0	Piano campagna; Si
6	70	interpiano

Sezioni lorde





Ritegni all'instabilità

Quota ritegno	Tipo	β
-696	Fondazione; Si	Automatico
140	Copertura; Si	Automatico

Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per le combinazioni SLV, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MRd,x	MEd,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-696	SLU 31	-640799	-3249003	482	2442	-17305	-87738	5.07	Si
1	-696	SLV 77	-1124571	-1210968	832961	896955	43669	47024	1.077	Si
2	-468	SLU 92	51236	4452609	-80	-6951	-16638	-1445887	86.904	Si
2	-468	SLV 77	35252	134019	473723	1800975	30740	116866	3.802	Si
3	-240	SLU 91	-36	-5235	-3	-454	-10688	-1540155	144.105	Si
3	-240	SLV 77	-14415	-127055	281584	2481936	11815	104141	8.814	Si
4	-120	SLU 91	444	81062	-2	-287	-8445	-1540155	182.37	Si
4	-120	SLV 77	25387	375588	118089	1747036	6365	94164	14.794	Si
5	0	SLU 92	-10692	-3196119	-14	-4084	-5152	-1540155	298.919	Si
5	0	SLV 45	613	67224	-74506	-8164654	414	45386	109.584	Si
6	70	SLU 77	-22652	-6400809	-4	-1230	-4087	-1154795	282.565	Si
6	70	SLV 69	-39757	-2273196	21382	1222543	-867	-49547	57.177	Si

Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MRd,x	MEd,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-696	SLD 77	-822584	-1574312	367054	702492	8847	16931	1.914	Si
2	-468	SLD 77	45234	560741	209025	2591158	6046	74954	12.396	Si
3	-240	SLD 77	-6062	-413020	123992	8484541	493	33601	68.138	Si
4	-120	SLD 77	25836	2432701	51945	4891150	-891	-83865	94.16	Si
5	0	SLD 49	-5498	-1563104	32893	9352415	-5417	-1540155	284.329	Si
6	70	SLD 77	-40202	-3736528	9317	865937	-2007	-186569	92.943	Si

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

Indice sezione	Quota	d	bw	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrzd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
1	-696	262.3	30	0.154	SLU 77	7	-22322	-1490	27516	299148	291495	291495	2.05	0	41882.355	Si
1	-696	161.5	30	0.154	SLV 13	-9365	3198	-2731134	26692	181833	179488	179488	2.05	50.8	19.165	Si
2	-468	262.3	30	0.154	SLU 1	0	-12522	-8	26088	297460	291495	291495	2.05	0	1000000	Si
2	-468	154.8	30	0.154	SLV 93	14142	2010	1557036	23463	174257	172010	172010	2.05	36.945	12.163	Si
3	-240	262.3	30	0.169	SLU 1	0	-7943	6	25421	305704	305003	305003	1.95	0	1000000	Si
3	-240	164.8	30	0.169	SLV 93	10616	-996	929639	23659	194129	186674	186674	1.9	33.866	17.585	Si
4	-120	262.3	30	0.154	SLU 1	0	-6218	1	25170	296374	291495	291495	2.05	0	1000000	Si
4	-120	174.7	30	0.154	SLV 93	8754	-1649	390030	23726	196913	194187	194187	2.05	30.788	22.182	Si
5	0	262.3	30	0.154	SLU 1	0	-3641	0	24794	295930	291495	291495	2.05	0	1000000	Si
5	0	194.7	30	0.154	SLV 93	5303	-2070	248463	23422	219430	216339	216339	2.05	24.63	40.797	Si
6	70	262.3	30	0.154	SLU 1	0	-2804	0	24672	295786	291495	291495	2.05	0	1000000	Si
6	70	262.3	30	0.154	SLV 1	-4059	-3983	-70361	24844	295989	291495	291495	2.05	0	71.823	Si

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

Indice sezione	Quota	d	bw	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrzd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
1	-696	191.4	30	0.154	SLD 93	4138	-9091	1206563	27282	216683	212760	212760	2.05	36.945	51.411	Si
2	-468	204.6	30	0.154	SLD 93	6221	-6616	686479	23553	231259	227399	227399	2.05	21.551	36.556	Si
3	-240	224.5	30	0.169	SLD 93	4677	-5156	409753	22089	261190	261014	261014	1.95	15.394	55.808	Si
4	-120	262.3	30	0.154	SLD 1	-3858	-7898	-171945	25414	296663	291495	291495	2.05	0	75.555	Si
5	0	262.3	30	0.154	SLD 1	-2338	-4321	-109597	24893	296047	291495	291495	2.05	0	124.696	Si
6	70	262.3	30	0.154	SLD 1	-1789	-3303	-31046	24745	295872	291495	291495	2.05	0	162.921	Si

Verifiche ad instabilità deviata SLU EN1992-1-1:2008 §5.8.8

Indice sezione	Quota	Quota ritegno inf.	Quota ritegno sup.	ΔH	βx	lx	βy	ly
1	-696	-696	140	836	1	96.533	1	10.726
2	-468	-696	140	836	1	96.533	1	10.726
3	-240	-696	140	836	1	96.533	1	10.726
4	-120	-696	140	836	1	96.533	1	10.726
5	0	-696	140	836	1	96.533	1	10.726
6	70	-696	140	836	1	96.533	1	10.726

Indice sezione	Quota	Comb.	λ _{lim,x}	λ _{lim,y}	MxEd	M0Ed,x	M2,x	MEd,tot,x	MRd,x	MyEd	M0Ed,y	M2,y	MEd,tot,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-696	SLU 31	248.835	248.835	-640799	-689021	0	-689021	-3178442	466	466	0	466	2149	-17305	-79826	4.613	Si
1	-696	SLV 9	617.821	617.821	-747541	-755363	0	-755363	-1540001	-2730650	-2730650	0	-2730650	-5567128	-2807	-5723	2.039	Si
2	-468	SLU 92	253.772	253.772	51236	97600	0	97600	6559282	-79	-79	0	-79	-5291	-16638	-1118155	67.206	Si
2	-468	SLV 9	672.387	672.387	47793	54397	0	54397	495037	-1552250	-1552250	0	-1552250	-14126031	-2370	-21568	9.1	Si
3	-240	SLU 92	317.202	317.202	-6291	-35967	0	-35967	-4759973	-56	-56	0	-56	-7442	-10649	-1409340	132.344	Si
3	-240	SLV 13	1082.451	1082.451	-4011	-6559	0	-6559	-100765	-927130	-927130	0	-927130	-14242369	-914	-14048	15.362	Si
4	-120	SLU 92	356.388	356.388	3203	26711	0	26711	4545703	-34	-34	0	-34	-5859	-8436	-1435623	170.178	Si
4	-120	SLV 13	811.475	811.475	25944	30478	0	30478	1267030	-388866	-388866	0	-388866	-16165683	-1627	-67644	41.571	Si
5	0	SLU 77	456.024	456.024	-10699	-25057	0	-25057	-5995170	-14	-14	0	-14	-3238	-5152	-1232788	239.266	Si
5	0	SLV 49	368.839	368.839	-7833	-29781	0	-29781	-4332038	74448	74448	0	74448	10829489	-7876	-1145681	145.463	Si
6	70	SLU 77	512.034	512.034	-22652	-34041	0	-34041	-7240669	-5	-5	0	-5	-1044	-4087	-869283	212.704	Si
6	70	SLV 69	1111.973	1111.973	-39757	-42172	0	-42172	-2239671	21381	21381	0	21381	1135476	-867	-46021	53.108	Si

Verifiche ad instabilità deviata SLD Resistenza EN1992-1-1:2008 §5.8.8

Indice sezione	Quota	Quota ritegno inf.	Quota ritegno sup.	ΔH	βx	lx	βy	ly
1	-696	-696	140	836	1	96.533	1	10.726
2	-468	-696	140	836	1	96.533	1	10.726
3	-240	-696	140	836	1	96.533	1	10.726
4	-120	-696	140	836	1	96.533	1	10.726
5	0	-696	140	836	1	96.533	1	10.726
6	70	-696	140	836	1	96.533	1	10.726

Indice sezione	Quota	Comb.	λ _{lim,x}	λ _{lim,y}	MxEd	M0Ed,x	M2,x	MEd,tot,x	MRd,x	MyEd	M0Ed,y	M2,y	MEd,tot,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-696	SLD 13	345.324	345.324	-655682	-680721	0	-680721	-1893617	-1203416	-1203416	0	-1203416	-3347641	-8985	-24995	2.782	Si
2	-468	SLD 17	185.969	185.969	60945	147280	0	147280	5055337	-209215	-209215	0	-209215	-7181231	-30981	-1063427	34.325	Si
3	-240	SLD 17	257.253	257.253	7094	52212	0	52212	3945975	-124153	-124153	0	-124153	-9382919	-16191	-1223619	75.576	Si

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Indice sezione	Quota	Comb.	$\lambda_{lim,x}$	$\lambda_{lim,y}$	MxEd	M0Ed,x	M2,x	MEd,tot,x	MRd,x	MyEd	M0Ed,y	M2,y	MEd,tot,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
4	-120	SLD 77	1096.817	1096.817	25835	28317	0	28317	2358681	51946	51946	0	51946	4326920	-891	-74190	83.297	Si
5	0	SLD 49	444.755	444.755	-5498	-20593	0	-20593	-4461287	32893	32893	0	32893	7125872	-5417	-1173493	216.64	Si
6	70	SLD 69	670.32	670.32	-43233	-49878	0	-49878	-3609490	9359	9359	0	9359	677249	-2385	-172566	72.366	Si

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

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MEd,y	NEd	Sezione fessurata	σ_c	σ_c limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-696	SLE RA 38	-405855	-59	-17199	No	-10.8	224.1	15	20.76	Si
1	-696	SLE QP 6	-406703	-46	-16957	No	-10.8	168.1	15	15.58	Si
2	-468	SLE RA 38	34006	-54	-12761	No	-2.2	224.1	15	99.708	Si
2	-468	SLE QP 6	34021	-54	-12522	No	-2.2	168.1	15	75.693	Si
3	-240	SLE RA 38	-4190	-37	-8158	No	-1	224.1	15	217.574	Si
3	-240	SLE QP 6	-4192	-37	-7919	No	-1	168.1	15	167.632	Si
4	-120	SLE RA 23	2176	-21	-6453	No	-0.8	224.1	15	284.303	Si
4	-120	SLE QP 4	2126	-21	-6212	No	-0.8	168.1	15	221.272	Si
5	0	SLE RA 23	-7059	-9	-3920	No	-0.6	224.1	15	366.237	Si
5	0	SLE QP 4	-7144	-9	-3677	No	-0.6	168.1	15	286.796	Si
6	70	SLE RA 23	-15508	-3	-3098	No	-0.7	224.1	15	313.953	Si
6	70	SLE QP 4	-14975	-3	-2854	No	-0.7	168.1	15	249.537	Si

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

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MEd,y	NEd	Sezione fessurata	σ_f	σ_f limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-696	SLE RA 31	-406703	-46	-16957	No	45.9	3600	15	78.375	Si
2	-468	SLE RA 31	34021	-54	-12522	No	-15.2	3600	15	236.202	Si
3	-240	SLE RA 31	-4192	-37	-7919	No	-12.8	3600	15	281.003	Si
4	-120	SLE RA 15	2126	-21	-6212	No	-10.3	3600	15	350.755	Si
5	0	SLE RA 16	-7144	-9	-3677	No	-5	3600	15	720.444	Si
6	70	SLE RA 16	-14975	-3	-2854	No	-2.2	3600	15	1672.574	Si

Verifiche SLE fessurazione

Il nucleo non presenta apertura delle fessure.

21.2 Verifiche piastre C.A.

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [cm, daN] ove non espressamente specificato.

Nodo: indice del nodo di verifica.

Dir.: direzione della sezione di verifica.

B: base della sezione rettangolare di verifica. [cm]

H: altezza della sezione rettangolare di verifica. [cm]

A. sup.: area barre armatura superiori. [cm²]

C. sup.: distanza media delle barre superiori dal bordo superiore della sezione. [cm]

A. inf.: area barre armatura inferiori. [cm²]

C. inf.: distanza media delle barre inferiori dal bordo inferiore della sezione. [cm]

Comb.: combinazione di verifica.

M: momento flettente. [daN*cm]

N: sforzo normale. [daN]

Mu: momento flettente ultimo. [daN*cm]

Nu: sforzo normale ultimo. [daN]

c.s.: coefficiente di sicurezza.

Verifica: stato di verifica.

A. st.: area staffe su interasse. [cm]

A. sag.: area sagomati su interasse. [cm]

Ved: taglio agente. [daN]

Vrd: taglio resistente. [daN]

Vrdc: resistenza di calcolo a taglio per elementi privi di armature trasversali. [daN]

Vrds: resistenza di calcolo a taglio trazione. [daN]

Vrsc: resistenza di calcolo a taglio compressione. [daN]

cotg θ : cotangente dell'inclinazione dei puntoni di calcestruzzo rispetto all'asse dell'elemento.

Asl: area longitudinale tesa nella combinazione di verifica di Ved. [cm²]

σ_c : tensione nel calcestruzzo. [daN/cm²]

σ_{lim} : tensione limite. [daN/cm²]

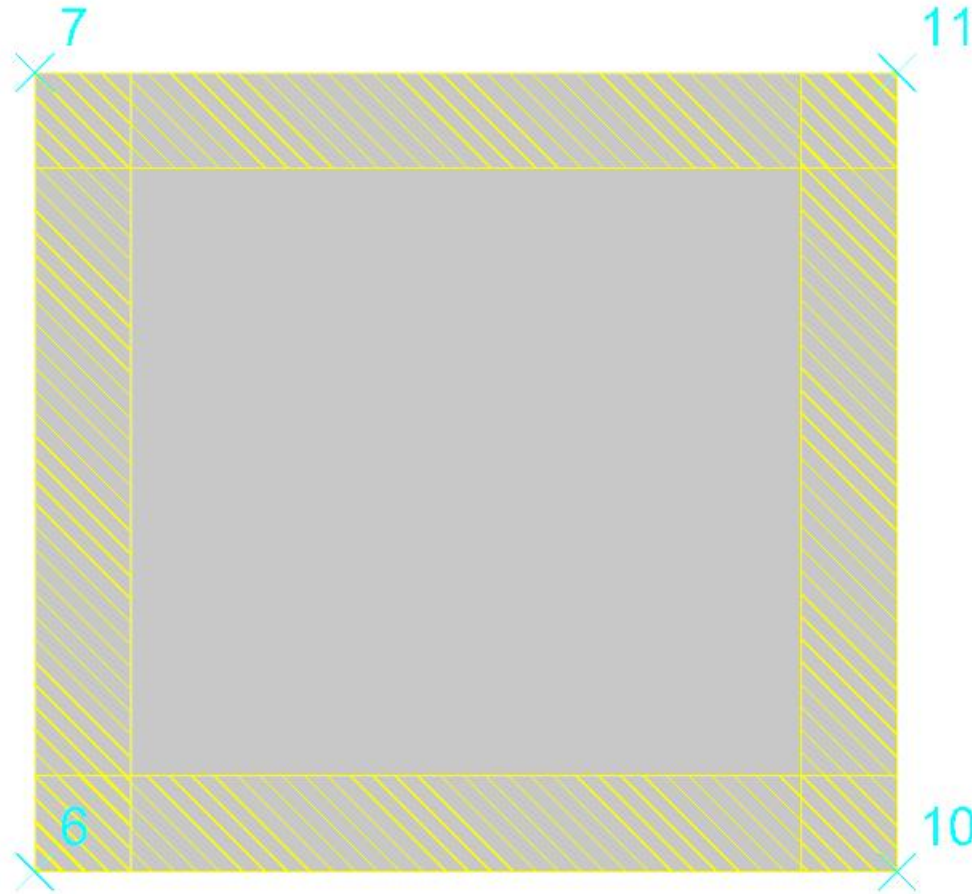
Es/Ec: coefficiente di omogeneizzazione.

σ_f : tensione nell'acciaio d'armatura. [daN/cm²]

Piastra a "Copertura"

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

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C35/45 Rck 450

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-135; -125; 140), direzione dell'asse X = (1; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 1; 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

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per le combinazioni SLV, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
330	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLV 73	-33910	0	-388551	0	11.4583	Si
366	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLV 49	-33891	0	-388551	0	11.4647	Si
331	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLV 73	-22535	0	-388551	0	17.2419	Si
365	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLV 49	-22518	0	-388551	0	17.2552	Si
329	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLV 41	-22495	0	-388551	0	17.273	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
330	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLD 65	-34353	0	-388551	0	11.3106	Si
366	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLD 57	-34351	0	-388551	0	11.3113	Si
329	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLD 65	-22860	0	-388551	0	16.997	Si
365	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLD 25	-22860	0	-388551	0	16.9973	Si
331	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLD 33	-22859	0	-388551	0	16.9976	Si

Verifiche SLU taglio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	A. st.	A. sag.	Comb.	Ved	N	Vrd	Vrdc	Vrsd	Vrcd	cotgθ	Asl	c.s.	Verifica
330	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLU 77	707	0	11011	11011	0	59773	2.5	5.655	15.5833	Si
340	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLU 77	707	0	11011	11011	0	59773	2.5	5.655	15.5833	Si
356	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLU 77	-707	0	11011	11011	0	59773	2.5	5.655	15.5836	Si
366	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLU 77	-707	0	11011	11011	0	59773	2.5	5.655	15.5836	Si
345	Y	100	25	5.65	5.6	5.65	5.6	0	0	SLU 91	-563	0	11737	11737	0	63714	2.5	5.655	20.8324	Si

Verifiche SLD Resistenza taglio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	A. st.	A. sag.	Comb.	Ved	N	Vrd	Vrdc	Vrsd	Vrcd	cotgθ	Asl	c.s.	Verifica
330	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLD 65	593	0	14834	14834	0	59773	2.5	5.655	25.0095	Si
340	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLD 65	593	0	14834	14834	0	59773	2.5	5.655	25.0095	Si
356	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLD 57	-593	0	14834	14834	0	59773	2.5	5.655	25.0137	Si
366	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLD 57	-593	0	14834	14834	0	59773	2.5	5.655	25.0137	Si
341	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLD 65	360	0	14834	14834	0	59773	2.5	5.655	41.1931	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	oc	olim	Es/Ec	Verifica
330	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLE QP 4	-22277	0	-2.1	168.1	15	Si

D.3.5 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di attraversamento stradale e ferroviario

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σ_c	σ_{lim}	Es/Ec	Verifica
366	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLE QP 4	-22277	0	-2.1	168.1	15	Si
330	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLE RA 23	-26052	0	-2.4	224.1	15	Si
366	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLE RA 23	-26051	0	-2.4	224.1	15	Si
345	Y	100	25	5.65	5.6	5.65	5.6	SLE QP 5	-18012	0	-1.6	168.1	15	Si

Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σ_f	σ_{lim}	Es/Ec	Verifica
330	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLE RA 23	-26052	0	16.4	3600	15	Si
366	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLE RA 23	-26051	0	16.4	3600	15	Si
345	Y	100	25	5.65	5.6	5.65	5.6	SLE RA 37	-21505	0	16.1	3600	15	Si
351	Y	100	25	5.65	5.6	5.65	5.6	SLE RA 37	-21504	0	16.1	3600	15	Si
338	Y	100	25	5.65	5.6	5.65	5.6	SLE RA 37	-16222	0	12.1	3600	15	Si

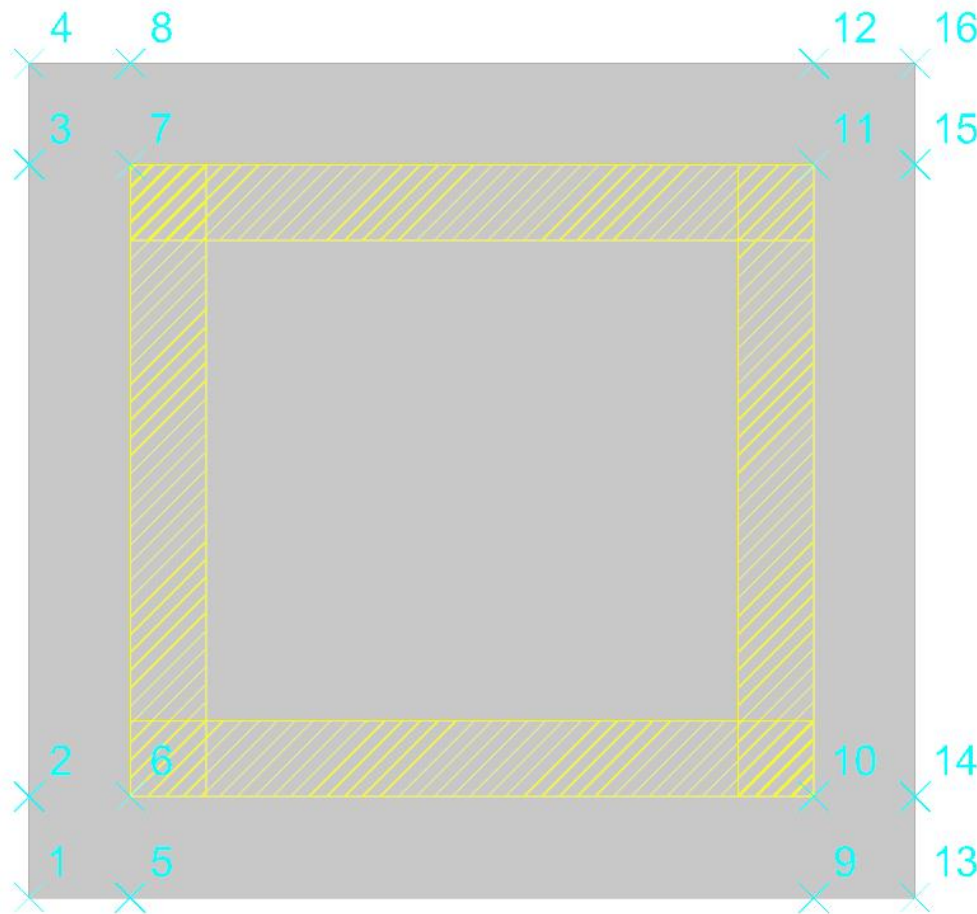
Verifiche SLE fessurazione nei nodi

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 4500

Calcestruzzo: C35/45 Rck 450

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-175; -165; -696), direzione dell'asse X = (1; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 1; 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

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per le combinazioni SLV, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
12	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLV 49	851622	0	1181459	0	1.3873	Si
60	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLV 41	850090	0	1181459	0	1.3898	Si
59	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLV 41	815558	0	1181459	0	1.4487	Si
11	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLV 49	808296	0	1181459	0	1.4617	Si
13	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLV 17	807702	0	1181459	0	1.4627	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
12	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 49	594096	0	1181459	0	1.9887	Si
60	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 41	592704	0	1181459	0	1.9933	Si
59	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 41	513196	0	1181459	0	2.3022	Si
11	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 49	510722	0	1181459	0	2.3133	Si
13	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 17	510440	0	1181459	0	2.3146	Si

Verifiche SLU taglio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	A. st.	A. sag.	Comb.	Ved	N	Vrd	Vrdc	Vrsd	Vrcd	cotgθ	Asl	c.s.	Verifica
26	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLV 49	-14248	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.1655	Si
12	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLV 49	-14248	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.1655	Si
47	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLV 73	14181	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.171	Si
60	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLV 73	14181	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.171	Si
48	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLV 41	11716	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.4173	Si

Verifiche SLD Resistenza taglio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	A. st.	A. sag.	Comb.	Ved	N	Vrd	Vrdc	Vrsd	Vrcd	cotgθ	Asl	c.s.	Verifica
26	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 49	-9836	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	2.4025	Si
12	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 49	-9836	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	2.4025	Si
47	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 73	9806	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	2.41	Si
60	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 73	9806	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	2.41	Si
34	Y	100	40	10.05	5.8	10.05	5.8	0	0	SLD 89	7750	0	24145	24145	0	112320	2.5	10.053	3.1157	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	oc	otim	Es/Ec	Verifica
12	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE QP 6	340022	0	-11.7	168.1	15	Si
60	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE QP 6	339999	0	-11.7	168.1	15	Si
34	Y	100	40	10.05	5.8	10.05	5.8	SLE QP 6	267842	0	-9	168.1	15	Si
40	Y	100	40	10.05	5.8	10.05	5.8	SLE QP 6	267827	0	-9	168.1	15	Si
12	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 38	342288	0	-11.8	224.1	15	Si

Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	of	otim	Es/Ec	Verifica
12	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 38	342288	0	111.3	3600	15	Si
60	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 38	342258	0	111.3	3600	15	Si
34	Y	100	40	10.05	5.8	10.05	5.8	SLE RA 38	270000	0	96.8	3600	15	Si
40	Y	100	40	10.05	5.8	10.05	5.8	SLE RA 38	269982	0	96.8	3600	15	Si
59	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 38	253276	0	82.4	3600	15	Si

Verifiche SLE fessurazione nei nodi

La piastra non presenta nodi con apertura delle fessure.