

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 LERMA

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.3.2

**Tabulato di calcolo:
Pozzetti di scarico (h<9m)**

Codice Intervento P1292

Codice SAP: 21/16650

Prot. N. 45215

Data 14/07/2020

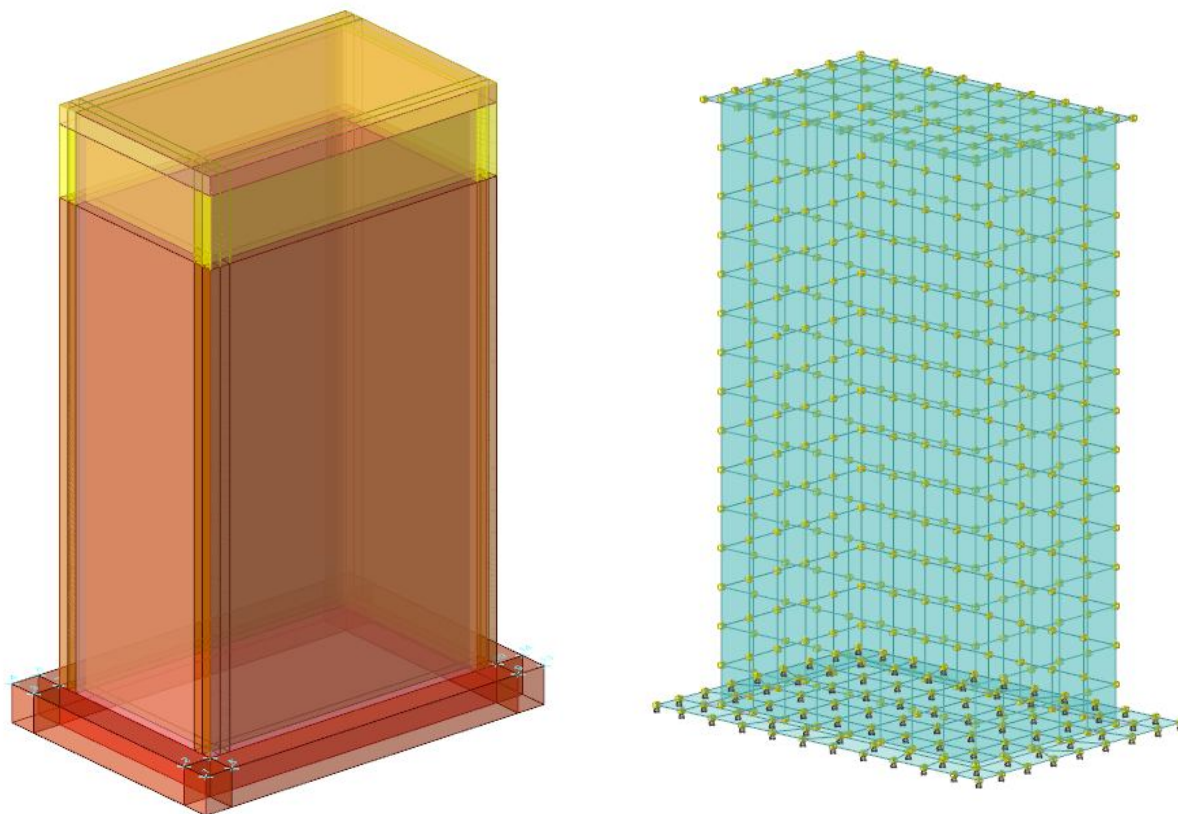
Scala: -

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	18
5.1 Livelli	18
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	20
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	36
13 Equilibrio globale forze	41
14 Risposta di spettro	43
15 Annotazioni solutore	43
16 Statistiche soluzione	43
17 Verifica effetti secondo ordine	43
18 Verifica deformabilità torsionale struttura	45
19 Tagli ai livelli	45
20 Risposta modale	55
21 Verifiche	56
21.1 Verifiche pareti C.A.	56
Parete Fondazione - Copertura lato corto	57
Caratteristiche dei materiali	58
Livelli significativi	58
Verifiche nei nodi	58
Sezioni rettangolari	58
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2	59
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2	59
Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	59
Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	59
Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1	59
Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2	59
Verifica passo massimo EN1992-1-1:2008 §9.6.2(3) - EN1992-1-1:2008 §9.6.3(2)	59
Verifica area minima barre orizzontali EN1992-1-1:2008 §9.6.3(1)	59
Verifica area minima barre verticali EN1992-1-1:2008 §9.6.2(1)	59
Verifiche generali	59
Verifica del nucleo N1	59
Posizione delle sezioni di verifica	59
Sezioni lorde	60
Ritegni all'instabilità	60
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1	60
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1	60
Verifiche a taglio non dissipativa SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	60
Verifiche a taglio non dissipativa SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	60
Verifiche ad instabilità deviata SLU EN1992-1-1:2008 §5.8.8	60
Verifiche ad instabilità deviata SLD Resistenza EN1992-1-1:2008 §5.8.8	60
Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1	61

Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2	61
Verifiche SLE fessurazione	61
Parete Fondazione - Copertura_lato lungo	61
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	62
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
Verifica passo massimo EN1992-1-1:2008 §9.6.2(3) - EN1992-1-1:2008 §9.6.3(2)	63
Verifica area minima barre orizzontali EN1992-1-1:2008 §9.6.3(1)	63
Verifica area minima barre verticali EN1992-1-1:2008 §9.6.2(1)	63
Verifiche generali	63
Verifica del nucleo N1	63
Posizione delle sezioni di verifica	63
Sezioni lorde	64
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	64
Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1	64
Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2	65
Verifiche SLE fessurazione	65
21.2 Verifiche piastre C.A.	65
Piastra a "Copertura"	65
Caratteristiche dei materiali	66
Sistema di riferimento e direzioni di armatura	66
Verifiche nei nodi	66
Verifiche SLU flessione nei nodi	66
Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi	66
Verifiche SLU taglio nei nodi	66
Verifiche SLD Resistenza taglio nei nodi	66
Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi	66
Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi	66
Verifiche SLE fessurazione nei nodi	67
Platea a "Fondazione"	67
Caratteristiche dei materiali	67
Sistema di riferimento e direzioni di armatura	67
Verifiche nei nodi	67
Verifiche SLU flessione nei nodi	67
Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi	67
Verifiche SLU taglio nei nodi	67
Verifiche SLD Resistenza taglio nei nodi	67
Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi	68
Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi	68
Verifiche SLE fessurazione nei nodi	68



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 41,2448° (41° 14' 41''); Longitudine ED50 16,0557° (16° 3' 20''); 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	1.2201	
Tb orizzontale SLV	0.195	[s]
Tc orizzontale SLV	0.585	[s]
Td orizzontale SLV	2.979	[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	0.0881	
Fo SLO	2.474	
Tc* SLO	0.345	[s]
PVr SLD (%)	63	
Tr SLD	201	
Ag/g SLD	0.1166	
Fo SLD	2.459	
Tc* SLD	0.36	[s]
PVr SLV (%)	10	
Tr SLV	1898.24	
Ag/g SLV	0.3447	
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	-630	[cm]
Regolarità in pianta	Si	
Regolarità in elevazione	Si	
Edificio C.A.	Si	
Edificio esistente	No	
Altezza costruzione	750	[cm]
C1	0.05	
T1,x	0.2266	[s]
T1,y	0.2266	[s]
T1,z	0.10991	[s]
λ SLO,x	1	
λ SLO,y	1	
λ SLD,x	1	
λ SLD,y	1	
λ SLV,x	1	
λ SLV,y	1	
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	22	19
Piano campagna	22	19
Copertura	22	19

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.

ys (fattore di sicurezza parziale per l'acciaio)	1.15	
yc (fattore di sicurezza parziale per il calcestruzzo)	1.5	
Limite σ_c/f_{ck} in combinazione rara	0.6	
Limite σ_c/f_{ck} in combinazione quasi permanente	0.45	
Limite σ_{ffyk} 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

y combinazioni fondamentali massiccio	1.5
y combinazioni fondamentali lamellare	1.45
y combinazioni fondamentali unioni	1.5
y combinazioni eccezionali	1
y 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

ym0	1.05
ym1	1.05
ym2	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 fy 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 rigidezza 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 rigidezza 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

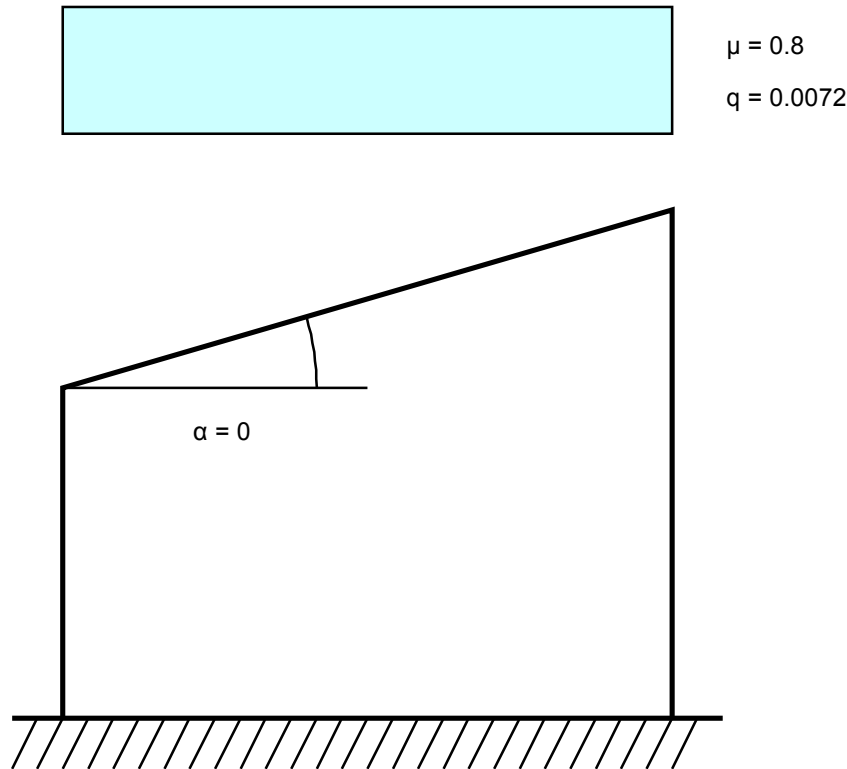
Zona	Zona 3	
Rugosità	Aree urbane in cui almeno il 15% della superficie sia coperto da edifici la cui altezza media superi i 15m	
Categoria esposizione	V	
Vb	2700	[cm/s]
Tr	50	[cm/s]
Ct	1	[cm/s]
qr	0.00456	[daN/cm ²]

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	Carico statico terreno	Media	1	1	1	
Carico sismico terreno	Carico sismico terreno	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: Carico statico terreno

Carico sismico terreno: Carico sismico terreno

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	Carico sismico terreno	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	Carico sismico terreno	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	0	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	Carico sismico terreno	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.3.2 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di scarico (h minore di 9m)

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

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	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.3.2 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di scarico (h minore di 9m)

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	Carico sismico terreno	ΔT
------	------------	------	-------	-----------------------------------	------	-------------------------	------------------------	------------------------	----

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	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.3.2 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di scarico (h minore di 9m)

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	Carico sismico terreno	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
Copertura	Carico statico terreno	0	Verticale
	Carico sismico terreno	0	Verticale
	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0	Verticale
	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0	Verticale
Ripporto	Neve	0.0072	Verticale
	Variabile H - Coperture	0.01	Verticale
	Carico statico terreno	0	Verticale
	Carico sismico terreno	0	Verticale
	Pesi strutturali	0	Verticale
Ripporto	Permanenti portati	0.945	Verticale
	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0	Verticale
	Neve	0	Verticale
	Variabile H - Coperture	0	Verticale
	Carico statico terreno	0	Verticale
Ripporto	Carico sismico terreno	0	Verticale
	Carico sismico terreno	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
Ripporto	Carico statico terreno	0.116	0	0.7737	-630
	Carico sismico terreno	0.4769	0	0.4769	-630

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	-630	0
L2	Piano campagna	0	0
L3	Copertura	120	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 - Piano campagna	Fondazione	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	-260	-180	0	0	Croce	1
L1	-260	180	0	0	Croce	4
L1	260	-180	0	0	Croce	13
L1	260	180	0	0	Croce	16
L1	-220	140	0	0	Croce	7
L1	-220	-140	0	0	Croce	6
L1	220	140	0	0	Croce	11
L1	220	-140	0	0	Croce	10
L1	-220	180	0	0	Croce	8
L1	220	180	0	0	Croce	12
L1	-220	-180	0	0	Croce	5
L1	220	-180	0	0	Croce	9
L1	-260	140	0	0	Croce	3
L1	-260	-140	0	0	Croce	2
L1	260	140	0	0	Croce	15
L1	260	-140	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.	Y											
L1	50	1	-260	140	0	C35/45	Riporto		0	Si	0.125			
		2	-220	140										
		3	-220	180										
		4	-260	180										
L1	50	1	-220	140	0	C35/45	Riporto		0	Si	0.125			
		2	220	140										
		3	220	180										
		4	-220	180										
L1	50	1	220	140	0	C35/45	Riporto		0	Si	0.125			

Livello	Sp.	Punti		Estr.	Mat.	Car.sup.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	P.sup.	Fond.	Fori
		I.	Y										
		2	260	140									
		3	260	180									
		4	220	180									
L1	50	1	-260	-140	0	C35/45	Riporto		0	Si	0.125		
		2	-220	-140									
		3	-220	140									
		4	-260	140									
L1	50	1	-220	-140	0	C35/45	Carico apparecchiature e manutenzione		0	Si	0.125		
		2	220	-140									
		3	220	140									
		4	-220	140									
L1	50	1	220	-140	0	C35/45	Riporto		0	Si	0.125		
		2	260	-140									
		3	260	140									
		4	220	140									
L1	50	1	-260	-180	0	C35/45	Riporto		0	Si	0.125		
		2	-220	-180									
		3	-220	-140									
		4	-260	-140									
L1	50	1	-220	-180	0	C35/45	Riporto		0	Si	0.125		
		2	220	-180									
		3	220	-140									
		4	-220	-140									
L1	50	1	220	-180	0	C35/45	Riporto		0	Si	0.125		
		2	260	-180									
		3	260	-140									
		4	220	-140									
L3	25	1	-220	-140	0	C35/45	Copertura		0	Si	0.0625		
		2	220	-140									
		3	220	140									
		4	-220	140									

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	-220	-140	-220	140	C35/45	Carico terreno		0	Si	
T2	30	Sinistra	-220	140	220	140	C35/45	Carico terreno		0	Si	
T2	30	Sinistra	220	140	220	-140	C35/45	Carico terreno		0	Si	
T2	30	Sinistra	220	-140	-220	-140	C35/45	Carico terreno		0	Si	
T1	30	Sinistra	-220	-140	-220	140	C35/45			0	Si	
T1	30	Sinistra	-220	140	220	140	C35/45			0	Si	
T1	30	Sinistra	220	140	220	-140	C35/45			0	Si	
T1	30	Sinistra	220	-140	-220	-140	C35/45			0	Si	

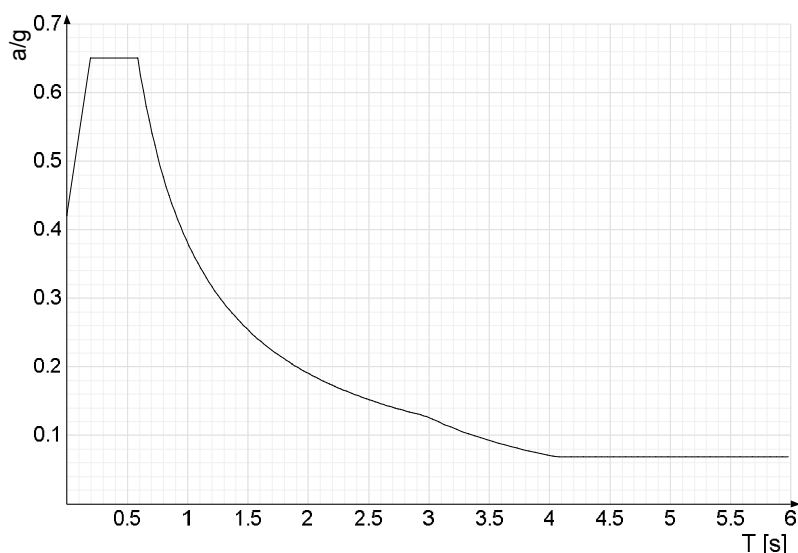
9 Accelerazioni spettrali

Ind.vertice: Indice del valore.

T: Periodo di vibrazione. [s]

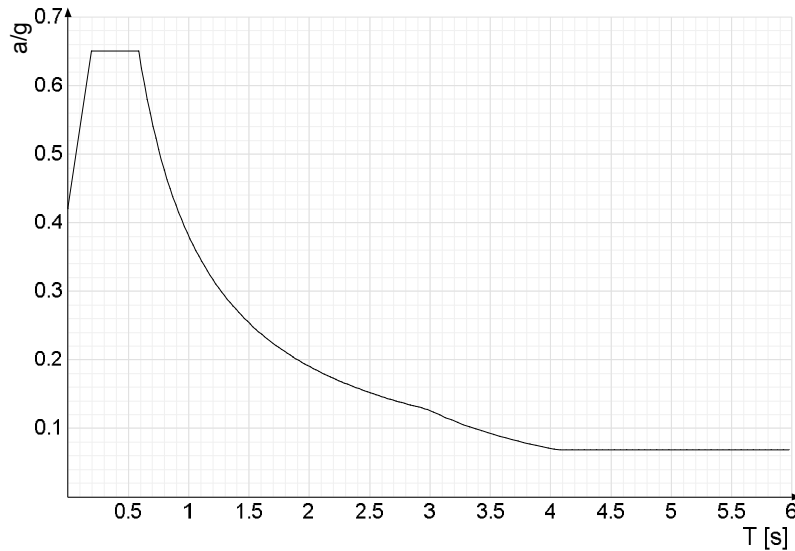
a/g: Accelerazione spettrale normalizzata ottenuta dividendo l'accelerazione spettrale per l'accelerazione di gravità. Il valore è adimensionale.

Sisma X SLV



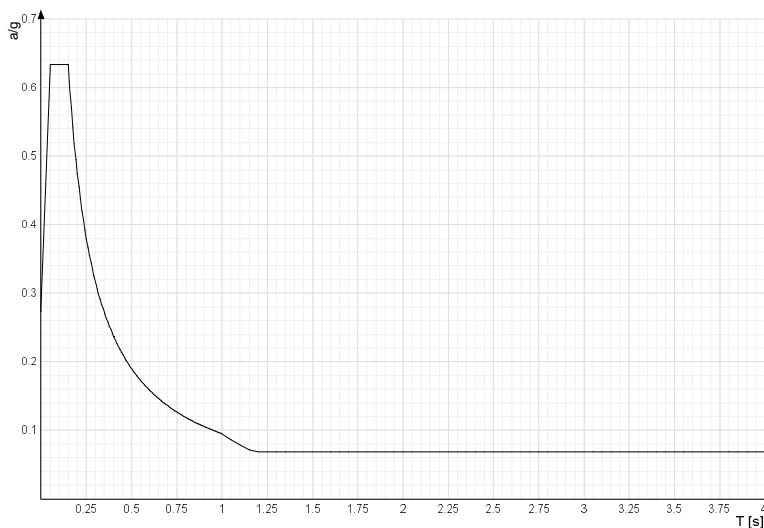
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.421	2	0.195	0.651	3	0.585	0.651	4	0.609	0.625
5	0.632	0.602	6	0.656	0.58	7	0.68	0.56	8	0.704	0.541
9	0.727	0.523	10	0.751	0.507	11	0.775	0.491	12	0.798	0.477
13	0.822	0.463	14	0.846	0.45	15	0.869	0.438	16	0.893	0.426
17	0.917	0.415	18	0.941	0.405	19	0.964	0.395	20	0.988	0.385
21	1.012	0.376	22	1.035	0.368	23	1.059	0.359	24	1.083	0.352
25	1.106	0.344	26	1.13	0.337	27	1.154	0.33	28	1.178	0.323
29	1.201	0.317	30	1.225	0.311	31	1.249	0.305	32	1.272	0.299
33	1.296	0.294	34	1.32	0.288	35	1.343	0.283	36	1.367	0.278
37	1.391	0.274	38	1.415	0.269	39	1.438	0.265	40	1.462	0.26
41	1.486	0.256	42	1.509	0.252	43	1.533	0.248	44	1.557	0.244
45	1.58	0.241	46	1.604	0.237	47	1.628	0.234	48	1.652	0.23
49	1.675	0.227	50	1.699	0.224	51	1.723	0.221	52	1.746	0.218
53	1.77	0.215	54	1.794	0.212	55	1.817	0.209	56	1.841	0.207
57	1.865	0.204	58	1.889	0.202	59	1.912	0.199	60	1.936	0.197
61	1.96	0.194	62	1.983	0.192	63	2.007	0.19	64	2.031	0.187
65	2.054	0.185	66	2.078	0.183	67	2.102	0.181	68	2.126	0.179
69	2.149	0.177	70	2.173	0.175	71	2.197	0.173	72	2.22	0.171
73	2.244	0.17	74	2.268	0.168	75	2.291	0.166	76	2.315	0.164
77	2.339	0.163	78	2.363	0.161	79	2.386	0.16	80	2.41	0.158
81	2.434	0.156	82	2.457	0.155	83	2.481	0.153	84	2.505	0.152
85	2.528	0.151	86	2.552	0.149	87	2.576	0.148	88	2.6	0.146
89	2.623	0.145	90	2.647	0.144	91	2.671	0.143	92	2.694	0.141
93	2.718	0.14	94	2.742	0.139	95	2.765	0.138	96	2.789	0.136
97	2.813	0.135	98	2.837	0.134	99	2.86	0.133	100	2.884	0.132
101	2.908	0.131	102	2.931	0.13	103	2.955	0.129	104	2.979	0.128
105	3.029	0.124	106	3.079	0.12	107	3.129	0.116	108	3.179	0.112
109	3.229	0.109	110	3.279	0.105	111	3.329	0.102	112	3.379	0.099
113	3.429	0.096	114	3.479	0.094	115	3.529	0.091	116	3.579	0.089
117	3.629	0.086	118	3.679	0.084	119	3.729	0.082	120	3.779	0.079
121	3.829	0.077	122	3.879	0.075	123	3.929	0.073	124	3.979	0.072
125	4.029	0.07	126	4.079	0.069	127	4.129	0.069	128	4.179	0.069
129	4.229	0.069	130	4.279	0.069	131	4.329	0.069	132	4.379	0.069
133	4.429	0.069	134	4.479	0.069	135	4.529	0.069	136	4.579	0.069
137	4.629	0.069	138	4.679	0.069	139	4.729	0.069	140	4.779	0.069
141	4.829	0.069	142	4.879	0.069	143	4.929	0.069	144	4.979	0.069
145	5.029	0.069	146	5.079	0.069	147	5.129	0.069	148	5.179	0.069
149	5.229	0.069	150	5.279	0.069	151	5.329	0.069	152	5.379	0.069
153	5.429	0.069	154	5.479	0.069	155	5.529	0.069	156	5.579	0.069
157	5.629	0.069	158	5.679	0.069	159	5.729	0.069	160	5.779	0.069
161	5.829	0.069	162	5.879	0.069	163	5.929	0.069	164	5.979	0.069

Sisma Y SLV



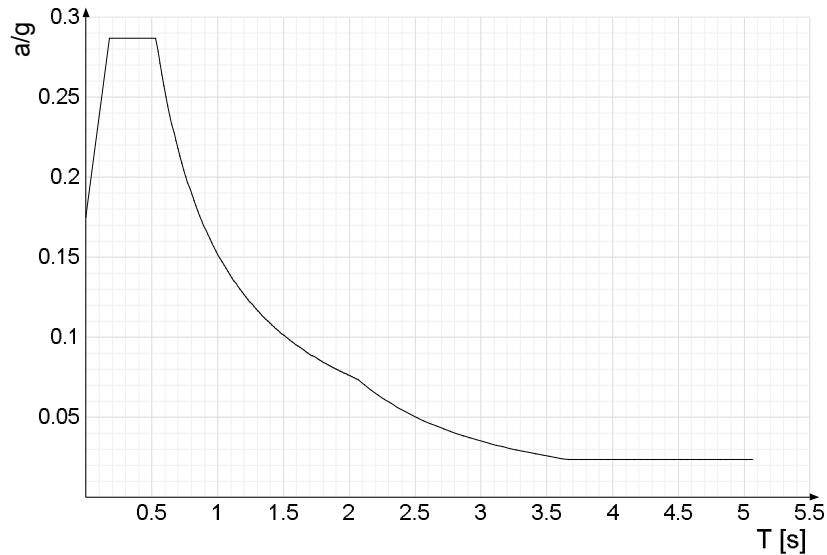
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.421	2	0.195	0.651	3	0.585	0.651	4	0.609	0.625
5	0.632	0.602	6	0.656	0.58	7	0.68	0.56	8	0.704	0.541
9	0.727	0.523	10	0.751	0.507	11	0.775	0.491	12	0.798	0.477
13	0.822	0.463	14	0.846	0.45	15	0.869	0.438	16	0.893	0.426
17	0.917	0.415	18	0.941	0.405	19	0.964	0.395	20	0.988	0.385
21	1.012	0.376	22	1.035	0.368	23	1.059	0.359	24	1.083	0.352
25	1.106	0.344	26	1.13	0.337	27	1.154	0.33	28	1.178	0.323
29	1.201	0.317	30	1.225	0.311	31	1.249	0.305	32	1.272	0.299
33	1.296	0.294	34	1.32	0.288	35	1.343	0.283	36	1.367	0.278
37	1.391	0.274	38	1.415	0.269	39	1.438	0.265	40	1.462	0.26
41	1.486	0.256	42	1.509	0.252	43	1.533	0.248	44	1.557	0.244
45	1.58	0.241	46	1.604	0.237	47	1.628	0.234	48	1.652	0.23
49	1.675	0.227	50	1.699	0.224	51	1.723	0.221	52	1.746	0.218
53	1.77	0.215	54	1.794	0.212	55	1.817	0.209	56	1.841	0.207
57	1.865	0.204	58	1.889	0.202	59	1.912	0.199	60	1.936	0.197
61	1.96	0.194	62	1.983	0.192	63	2.007	0.19	64	2.031	0.187
65	2.054	0.185	66	2.078	0.183	67	2.102	0.181	68	2.126	0.179
69	2.149	0.177	70	2.173	0.175	71	2.197	0.173	72	2.22	0.171
73	2.244	0.17	74	2.268	0.168	75	2.291	0.166	76	2.315	0.164
77	2.339	0.163	78	2.363	0.161	79	2.386	0.16	80	2.41	0.158
81	2.434	0.156	82	2.457	0.155	83	2.481	0.153	84	2.505	0.152
85	2.528	0.151	86	2.552	0.149	87	2.576	0.148	88	2.6	0.146
89	2.623	0.145	90	2.647	0.144	91	2.671	0.143	92	2.694	0.141
93	2.718	0.14	94	2.742	0.139	95	2.765	0.138	96	2.789	0.136
97	2.813	0.135	98	2.837	0.134	99	2.86	0.133	100	2.884	0.132
101	2.908	0.131	102	2.931	0.13	103	2.955	0.129	104	2.979	0.128
105	3.029	0.124	106	3.079	0.12	107	3.129	0.116	108	3.179	0.112
109	3.229	0.109	110	3.279	0.105	111	3.329	0.102	112	3.379	0.099
113	3.429	0.096	114	3.479	0.094	115	3.529	0.091	116	3.579	0.089
117	3.629	0.086	118	3.679	0.084	119	3.729	0.082	120	3.779	0.079
121	3.829	0.077	122	3.879	0.075	123	3.929	0.073	124	3.979	0.072
125	4.029	0.07	126	4.079	0.069	127	4.129	0.069	128	4.179	0.069
129	4.229	0.069	130	4.279	0.069	131	4.329	0.069	132	4.379	0.069
133	4.429	0.069	134	4.479	0.069	135	4.529	0.069	136	4.579	0.069
137	4.629	0.069	138	4.679	0.069	139	4.729	0.069	140	4.779	0.069
141	4.829	0.069	142	4.879	0.069	143	4.929	0.069	144	4.979	0.069
145	5.029	0.069	146	5.079	0.069	147	5.129	0.069	148	5.179	0.069
149	5.229	0.069	150	5.279	0.069	151	5.329	0.069	152	5.379	0.069
153	5.429	0.069	154	5.479	0.069	155	5.529	0.069	156	5.579	0.069
157	5.629	0.069	158	5.679	0.069	159	5.729	0.069	160	5.779	0.069
161	5.829	0.069	162	5.879	0.069	163	5.929	0.069	164	5.979	0.069

Sisma Z SLV



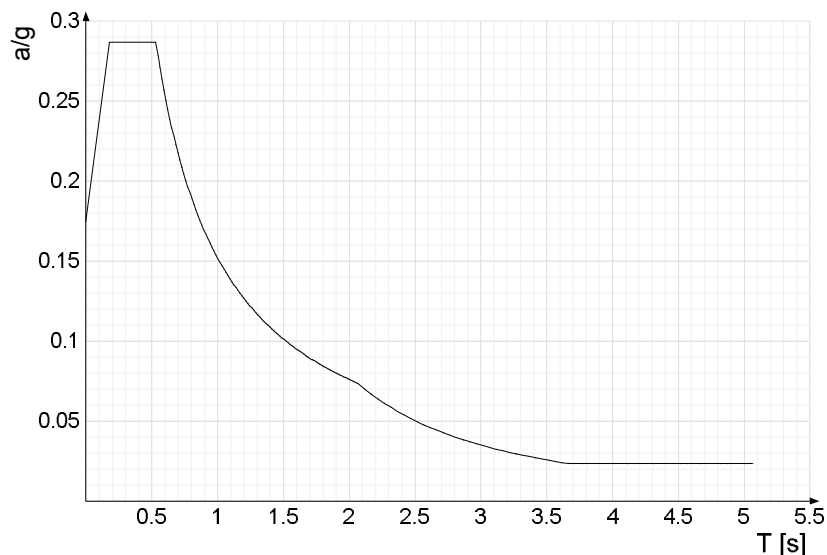
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.273	2	0.05	0.634	3	0.15	0.634	4	0.158	0.6
5	0.167	0.57	6	0.175	0.543	7	0.184	0.518	8	0.192	0.495
9	0.2	0.474	10	0.209	0.455	11	0.217	0.438	12	0.226	0.421
13	0.234	0.406	14	0.243	0.392	15	0.251	0.379	16	0.259	0.367
17	0.268	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	0.307	23	0.318	0.299	24	0.327	0.291
25	0.335	0.284	26	0.344	0.277	27	0.352	0.27	28	0.36	0.264
29	0.369	0.258	30	0.377	0.252	31	0.386	0.247	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	0.172	52	0.562	0.169
53	0.571	0.167	54	0.579	0.164	55	0.588	0.162	56	0.596	0.16
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	0.142	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	0.132	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	0.116	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	0.098	102	0.983	0.097	103	0.992	0.096	104	1	0.095
105	1.05	0.086	106	1.1	0.079	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



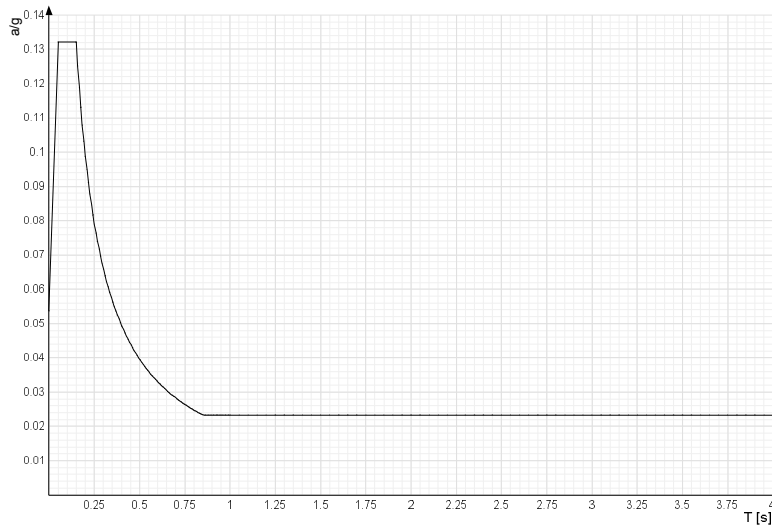
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.175	2	0.177	0.287	3	0.53	0.287	4	0.545	0.279
5	0.56	0.271	6	0.575	0.264	7	0.59	0.257	8	0.606	0.251
9	0.621	0.245	10	0.636	0.239	11	0.651	0.233	12	0.666	0.228
13	0.682	0.223	14	0.697	0.218	15	0.712	0.213	16	0.727	0.209
17	0.743	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	0.88	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	1.093	0.139
41	1.108	0.137	42	1.123	0.135	43	1.138	0.133	44	1.153	0.132
45	1.169	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	1.306	0.116	55	1.321	0.115	56	1.336	0.114
57	1.351	0.112	58	1.366	0.111	59	1.382	0.11	60	1.397	0.109
61	1.412	0.108	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	1.519	0.1
69	1.534	0.099	70	1.549	0.098	71	1.564	0.097	72	1.579	0.096
73	1.595	0.095	74	1.61	0.094	75	1.625	0.093	76	1.64	0.093
77	1.655	0.092	78	1.671	0.091	79	1.686	0.09	80	1.701	0.089
81	1.716	0.088	82	1.732	0.088	83	1.747	0.087	84	1.762	0.086
85	1.777	0.085	86	1.792	0.085	87	1.808	0.084	88	1.823	0.083
89	1.838	0.083	90	1.853	0.082	91	1.868	0.081	92	1.884	0.081
93	1.899	0.08	94	1.914	0.079	95	1.929	0.079	96	1.945	0.078
97	1.96	0.077	98	1.975	0.077	99	1.99	0.076	100	2.005	0.076
101	2.021	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	0.043	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



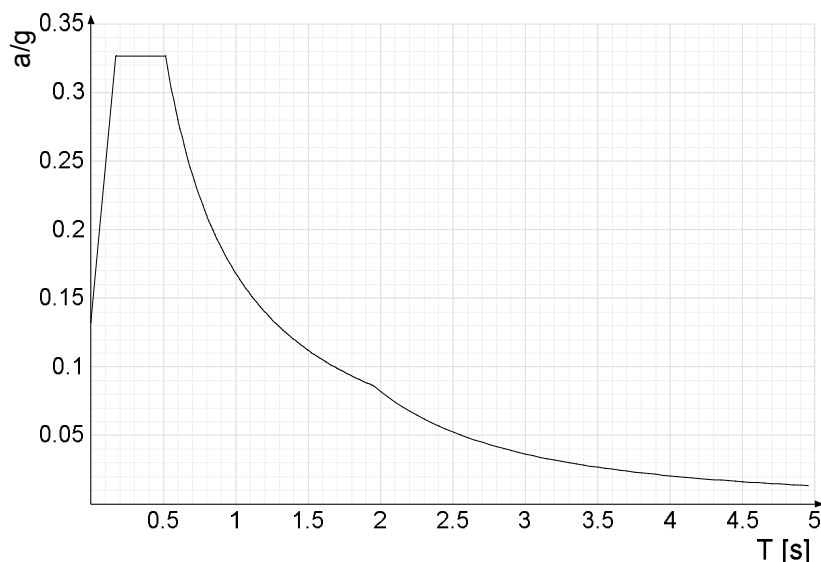
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.175	2	0.177	0.287	3	0.53	0.287	4	0.545	0.279
5	0.56	0.271	6	0.575	0.264	7	0.59	0.257	8	0.606	0.251
9	0.621	0.245	10	0.636	0.239	11	0.651	0.233	12	0.666	0.228
13	0.682	0.223	14	0.697	0.218	15	0.712	0.213	16	0.727	0.209
17	0.743	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	0.88	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	1.093	0.139
41	1.108	0.137	42	1.123	0.135	43	1.138	0.133	44	1.153	0.132
45	1.169	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	1.306	0.116	55	1.321	0.115	56	1.336	0.114
57	1.351	0.112	58	1.366	0.111	59	1.382	0.11	60	1.397	0.109
61	1.412	0.108	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	1.519	0.1
69	1.534	0.099	70	1.549	0.098	71	1.564	0.097	72	1.579	0.096
73	1.595	0.095	74	1.61	0.094	75	1.625	0.093	76	1.64	0.093
77	1.655	0.092	78	1.671	0.091	79	1.686	0.09	80	1.701	0.089
81	1.716	0.088	82	1.732	0.088	83	1.747	0.087	84	1.762	0.086
85	1.777	0.085	86	1.792	0.085	87	1.808	0.084	88	1.823	0.083
89	1.838	0.083	90	1.853	0.082	91	1.868	0.081	92	1.884	0.081
93	1.899	0.08	94	1.914	0.079	95	1.929	0.079	96	1.945	0.078
97	1.96	0.077	98	1.975	0.077	99	1.99	0.076	100	2.005	0.076
101	2.021	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	0.043	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



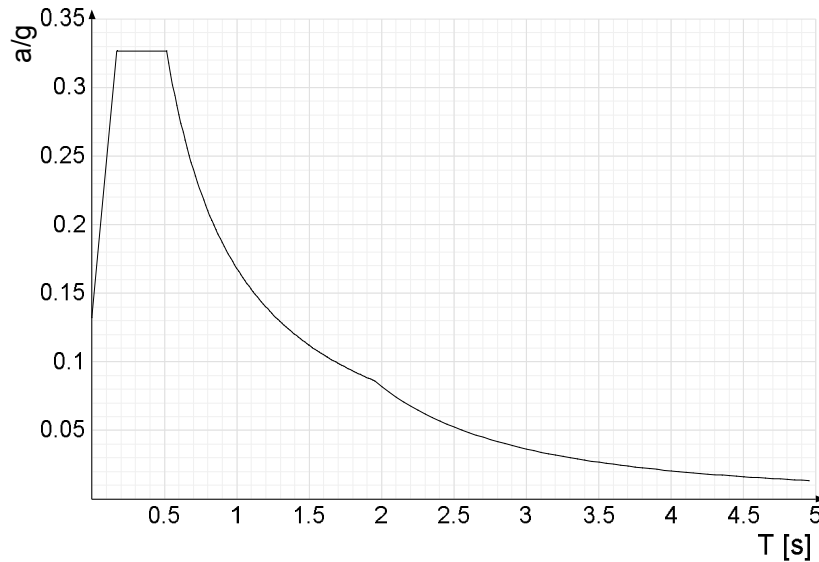
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.054	2	0.05	0.132	3	0.15	0.132	4	0.158	0.125
5	0.167	0.119	6	0.175	0.113	7	0.184	0.108	8	0.192	0.103
9	0.2	0.099	10	0.209	0.095	11	0.217	0.091	12	0.226	0.088
13	0.234	0.085	14	0.243	0.082	15	0.251	0.079	16	0.259	0.076
17	0.268	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	0.053	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	0.03	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	0.027	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

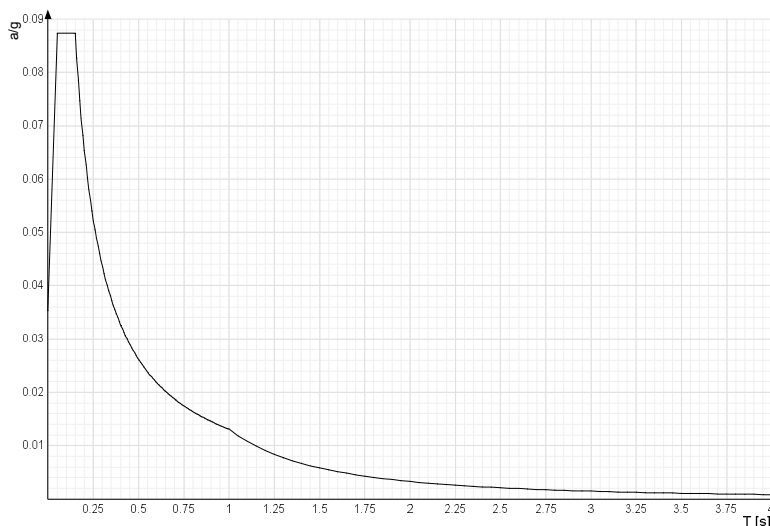


Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.132	2	0.171	0.327	3	0.514	0.327	4	0.528	0.318
5	0.543	0.31	6	0.557	0.302	7	0.571	0.294	8	0.585	0.287
9	0.6	0.28	10	0.614	0.274	11	0.628	0.268	12	0.642	0.262
13	0.657	0.256	14	0.671	0.251	15	0.685	0.245	16	0.699	0.24
17	0.714	0.236	18	0.728	0.231	19	0.742	0.227	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	0.179	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	1.07	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	0.146
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	0.136	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	1.369	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	1.611	0.104
81	1.625	0.103	82	1.639	0.103	83	1.653	0.102	84	1.668	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	1.853	0.091	98	1.867	0.09	99	1.881	0.089	100	1.895	0.089
101	1.91	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	0.528	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	0.268	12	0.642	0.262
13	0.657	0.256	14	0.671	0.251	15	0.685	0.245	16	0.699	0.24
17	0.714	0.236	18	0.728	0.231	19	0.742	0.227	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	0.179	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	1.07	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	0.146
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	0.136	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	1.369	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	1.611	0.104
81	1.625	0.103	82	1.639	0.103	83	1.653	0.102	84	1.668	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	1.853	0.091	98	1.867	0.09	99	1.881	0.089	100	1.895	0.089
101	1.91	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	0.036	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:

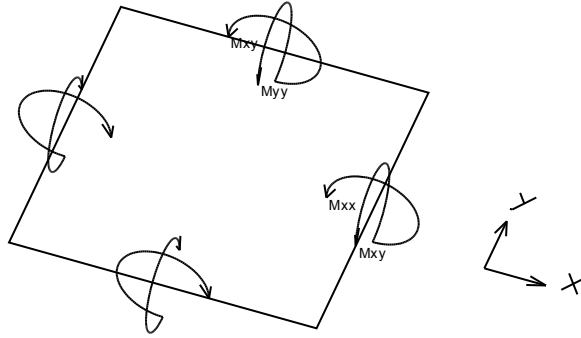
- convenzione per gusci non verticali, originati ad esempio da piastre e platee;
- convenzione per gusci verticali, originati ad esempio da pareti e muri.

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.

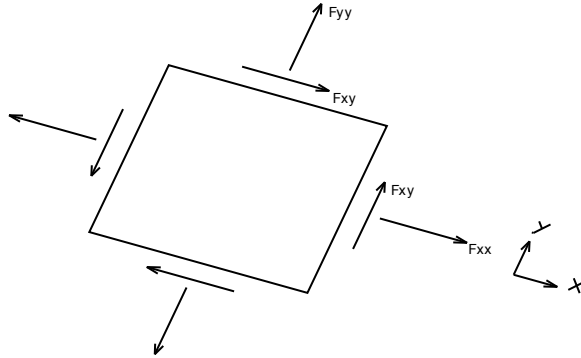
In figura è mostrato un elemento infinitesimo di shell orizzontale con indicato il sistema di riferimento e i parametri di sollecitazione M_{xx} , M_{yy} , M_{xy} .



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:

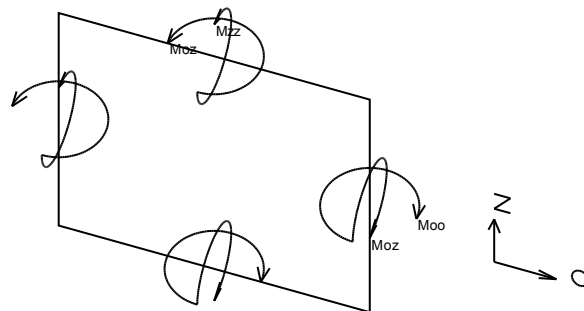
- F_{xx} : sforzo estensionale [Forza/Lunghezza] agente sul bordo di normale x (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione l'elemento);
- F_{yy} : sforzo estensionale [Forza/Lunghezza] agente sul bordo di normale all'asse y (verso positivo indicato dalla freccia in figura che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

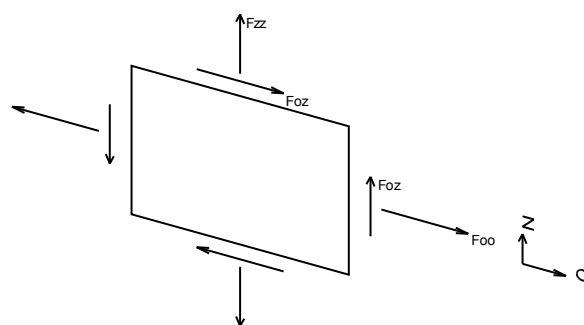
Convenzione di segno per gusci verticali

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_{xx} , M_{zz} , M_{xz} .



- 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
329	SLV 53	268	-9164	480	-1157	-128	33	59	159	-10	
407	SLV 77	259	-9164	-480	-1158	-128	-33	59	-159	-10	
498	SLV 45	251	-9162	480	-1157	-128	33	58	159	-10	
238	SLV 21	276	-9162	-479	-1156	-128	-33	58	-159	-10	
226	SLV 53	268	-9160	668	-1097	-203	42	57	113	-11	

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
290	SLV 21	298	7779	-2	2565	-123	19	62	20	4
277	SLV 21	298	7779	-5	2565	-123	10	62	-20	4
446	SLV 45	281	7779	2	2565	-123	-19	62	-20	4
459	SLV 45	281	7779	5	2565	-123	-10	62	20	4
291	SLV 21	298	7779	-2	2564	-123	18	56	20	6

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
453	SLV 73	29	-1361	36	-12042	-5	19	45	-18	-184
440	SLV 41	29	-1361	-35	-12042	-5	-19	45	18	-184
271	SLV 49	93	-1363	-33	-12039	-5	-19	45	18	-184
284	SLV 17	93	-1360	39	-12038	-5	19	45	-18	-184
297	SLV 17	92	-1520	553	-11017	-21	23	32	-42	-169

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
38	SLV 49	18	185	288	13206	-177	-2	-234	-21	182
33	SLV 17	18	192	-290	13202	-177	2	-234	21	182
37	SLV 41	103	189	277	13200	-177	-2	-235	21	-182
42	SLV 73	103	185	-300	13200	-177	2	-235	-21	-182
32	SLV 41	102	-930	788	12816	-158	-16	-216	61	-181

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
400	SLV 73	146	-64	679	-2920	-419	-173	-197	-39	58
396	SLV 49	121	-63	-682	-2922	-419	174	-198	-39	-58
391	SLV 49	121	-785	-759	-2995	-323	101	-98	-1	-68
395	SLV 73	146	-783	759	-2993	-322	-101	-97	-1	68
386	SLV 49	147	-740	-1149	-5296	-285	56	-133	-4	-91

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
396	Y SLV	121	-50	29	416	279	-111	102	24	8
400	SLV 21	146	-43	677	-2076	272	62	41	32	43
391	Y SLV	121	401	-90	461	204	-75	37	-11	13
395	SLV 21	146	23	972	-2069	174	48	-9	-22	37
399	SLV 5	76	-1133	-164	7	160	-21	44	28	-9

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
231	SLV 41	138	-2923	681	-63	-199	-174	-421	58	-39
179	SLV 17	129	-2923	-681	-63	-198	174	-421	-58	-39
323	SLV 41	138	-2492	1762	-719	-149	-9	-418	25	102
401	SLV 17	129	-2490	-1762	-718	-149	8	-418	-25	102
232	SLV 73	146	-2490	-1760	-719	-149	9	-417	-25	102

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
401	Y SLV	129	272	125	206	62	14	281	6	-53
179	Y SLV	129	417	28	-49	102	-111	280	8	24
492	Y SLV	121	271	-126	207	62	-13	280	-6	-53
323	SLV 53	138	-1868	1531	-297	22	-84	277	12	-20
232	SLV 21	146	-1870	-1533	-296	22	84	275	-12	-19

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
18	Y SLV	23	-3846	-680	-3483	-18	-20	-24	-81	-48
53	Y SLV	14	-3823	674	-3468	-18	20	-24	81	-48
67	Y SLV	23	-3614	73	-1166	-34	-22	19	-73	39
66	Y SLV	14	-3594	-68	-1166	-34	21	20	72	39
19	SLV 93	44	-3439	-904	-887	-43	-22	43	-69	-35

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
18	SLV 17	23	6273	117	6044	22	22	78	123	71
22	SLV 41	99	6267	-122	6048	22	-21	80	123	-70
57	SLV 73	107	6253	122	6002	23	21	79	-122	-70
53	SLV 49	14	6244	-111	6026	22	-22	78	-122	70
4	SLV 41	99	5996	1229	3107	49	-38	-41	135	87

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
34	SLU 91	53	-1916	70	-4747	-20	0	-6	0	49
39	SLU 91	53	-1916	-70	-4747	-20	0	-6	0	49
36	SLU 91	69	-1916	-70	-4747	-20	0	-6	0	-49
41	SLU 91	69	-1916	70	-4747	-20	0	-6	0	-49
40	SLU 91	69	-1915	70	-4736	-20	0	-6	-1	0

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
38	SLV 49	18	185	288	13206	-177	-2	-234	-21	182
33	SLV 17	18	192	-289	13202	-177	2	-234	21	182
37	SLV 41	103	189	277	13200	-177	-2	-235	21	-182
42	SLV 73	103	185	-300	13200	-177	2	-235	-21	-182
32	SLV 41	102	-930	788	12816	-158	-16	-216	61	-181

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
72	SLV 49	9	-1059	986	-381	-253	-30	-10	-20	-26
73	SLV 17	6	-1102	-939	-399	-253	32	-14	18	-24
10	SLV 41	113	-1076	957	-381	-253	-30	-11	19	25
9	SLV 73	116	-1095	-950	-399	-252	32	-14	-18	24
65	SLV 49	8	-1195	-11	-376	-247	-11	5	-1	-4

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
72	Y SLV	9	-148	-206	51	84	5	-1	10	48
73	Y SLV	6	-140	201	47	84	-5	7	-10	47
65	Y SLV	8	118	-172	56	84	2	-4	0	41
71	Y SLV	9	337	-101	103	69	4	3	3	42
70	Y SLV	6	323	103	98	68	-5	7	-3	41

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
42	SLV 77	103	194	-325	12135	-172	2	-235	-19	-152
37	SLV 45	103	198	301	12135	-172	-2	-235	19	-152
33	SLV 21	18	199	-315	12140	-172	2	-234	19	152
38	SLV 53	18	193	313	12144	-172	-2	-234	-19	152
36	SLV 73	82	337	-53	2856	-69	1	-220	-5	-62

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
14	SLV 73	87	-54	-309	2530	-14	-14	96	-37	25
60	SLV 41	88	-54	292	2497	-12	12	96	37	24
13	SLV 49	34	-53	281	2544	-16	12	96	-37	-25
59	SLV 17	35	-56	-285	2540	-13	-15	96	37	-25
128	SLV 45	511	990	84	153	21	9	92	21	3

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
407	SLV 77	259	-9164	-480	-1158	-128	-33	59	-159	-10
498	SLV 45	251	-9162	480	-1157	-128	33	58	159	-10
371	SLV 45	251	-9158	668	-1097	-203	42	56	-113	11
375	SLV 21	276	-9158	-668	-1096	-203	-42	56	113	11
406	SLV 77	259	-9128	-696	-707	-127	-33	74	-159	-8

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
329	SLV 53	268	9164	480	1157	-128	-33	59	159	10
238	SLV 21	276	9162	-479	1156	-128	33	58	-159	10
226	SLV 53	268	9160	668	1097	-203	-42	57	-113	-11
174	SLV 77	259	9160	-668	1097	-203	42	57	113	-11
328	SLV 53	268	9128	696	707	-127	-33	74	159	8

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
453	SLV 73	29	-1361	36	-12042	-5	19	45	-18	-184
440	SLV 41	29	-1361	-35	-12042	-5	-19	45	18	-184
466	SLV 73	28	-1519	551	-11017	-21	23	31	-42	-169
427	SLV 41	30	-1520	-551	-11013	-21	-23	31	42	-169
479	SLV 41	27	-1145	975	-8235	-49	14	62	-42	-125

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
271	SLV 49	93	1363	-33	12039	-5	19	45	18	184
284	SLV 17	93	1360	39	12038	-5	-19	45	-18	184
297	SLV 17	92	1520	553	11017	-21	-23	32	-42	169
258	SLV 49	94	1521	-550	11010	-21	23	31	42	169
310	SLV 49	91	1146	977	8242	-50	-14	63	-42	125

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
373	SLV 5	236	42	91	-338	-207	-26	61	0	6
200	SLV 93	237	-21	-78	327	-207	21	73	0	-7
374	SLV 21	240	-2999	-447	-627	-207	-64	51	57	4
187	SLV 77	235	2999	-447	627	-207	64	51	57	-4
372	SLV 45	234	-2998	447	-627	-207	-64	51	-57	4

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
179	Y SLV	129	-417	28	49	102	111	280	-8	24
396	Y SLV	121	416	-29	-50	102	111	279	8	-24
231	SLV 41	77	682	-18	-591	95	-25	-100	32	-14
400	SLV 73	76	-676	20	597	94	-25	-100	-32	14
106	SLV 85	537	-303	368	568	93	-4	19	-13	-20

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
231	SLV 41	138	2923	681	63	-199	174	-421	-58	-39
179	SLV 17	129	2923	-681	63	-198	-174	-421	58	-39
400	SLV 73	146	-2920	-679	-64	-197	173	-419	58	39
396	SLV 49	121	-2922	682	-63	-198	-174	-419	-58	39
323	SLV 41	138	2492	1762	719	-149	9	-418	25	-102

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
401	Y SLV	129	272	125	206	62	14	281	6	-53
179	Y SLV	129	-417	28	49	102	111	280	-8	24
492	Y SLV	121	271	-126	207	62	-13	280	-6	-53
396	Y SLV	121	416	-29	-50	102	111	279	8	-24
323	SLV 53	138	1868	1531	297	22	84	277	12	20

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 -3.64818 al nodo di indice 120, di coordinate x = 260, y = 180, z = -630, nel contesto SLV 73.

Spostamento estremo minimo -1.21606 al nodo di indice 120, di coordinate x = 260, y = 180, z = -630, nel contesto SLV 73.

Spostamento estremo massimo 0.62187 al nodo di indice 120, di coordinate x = 260, y = 180, z = -630, nel contesto SLV 21.

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
		uz	Valore	uz	Valore
2	SLV 17	-1.21565	-3.64696	0.62133	1.86398
3	SLV 17	-1.19108	-3.57325	0.59739	1.79216
4	SLV 17	-1.16008	-3.48025	0.56816	1.70448
5	SLV 17	-1.12795	-3.38385	0.53866	1.61599
6	SLV 17	-1.09558	-3.28675	0.50882	1.52646
7	SLV 17	-1.0638	-3.19139	0.47849	1.43547
8	SLV 49	-1.06401	-3.19202	0.47871	1.43614
9	SLV 49	-1.09568	-3.28705	0.50896	1.52688
10	SLV 49	-1.12794	-3.38382	0.53872	1.61616
11	SLV 49	-1.15997	-3.4799	0.56814	1.70442
12	SLV 49	-1.19087	-3.57261	0.5973	1.79189
13	SLV 49	-1.21536	-3.64607	0.62118	1.86354
14	SLV 49	-1.03873	-3.11619	0.44137	1.32411
15	SLV 49	-1.00439	-3.01318	0.40744	1.22232
16	SLV 49	-0.96899	-2.90698	0.37291	1.11874
17	SLV 49	-0.93355	-2.80066	0.3383	1.0149
18	SLV 49	-0.89859	-2.69576	0.30362	0.91085
19	SLV 17	-0.93342	-2.80027	0.33814	1.01441
20	SLV 17	-0.96898	-2.90695	0.37284	1.11852
21	SLV 17	-1.0045	-3.01351	0.40745	1.22236
22	SLV 1	-1.06511	-3.19533	0.46756	1.40269
23	SLV 17	-1.03895	-3.11686	0.44147	1.3244
24	SLV 81	-1.0658	-3.19741	0.46841	1.40522
34	SLV 1	-1.01284	-3.03852	0.41271	1.23812
35	SLV 81	-1.01346	-3.04039	0.41348	1.24044
36	SLV 81	-0.91951	-2.75852	0.31886	0.95659
37	SLV 81	-0.80374	-2.41123	0.20246	0.60738
38	SLV 49	-0.75389	-2.26166	0.15187	0.4556
39	SLV 49	-0.71909	-2.15726	0.11644	0.34933
40	SLV 49	-0.68445	-2.05335	0.08156	0.24467
41	SLV 17	-0.71899	-2.15696	0.11631	0.34894
42	SLV 17	-0.75391	-2.26173	0.15183	0.45548
43	SLV 1	-0.8031	-2.40931	0.20173	0.60518
44	SLV 1	-0.91889	-2.75667	0.31812	0.95436
47	SLV 1	-0.95926	-2.87777	0.35803	1.0741
48	SLV 81	-0.9598	-2.87941	0.35873	1.07619
49	SLV 81	-0.8545	-2.5635	0.25281	0.75842
50	SLV 81	-0.73827	-2.2148	0.13595	0.40784
51	SLV 81	-0.62187	-1.86561	0.01879	0.05638
52	SLV 57	-0.55586	-1.66758	-0.04802	-0.14405
53	SLV 57	-0.52116	-1.56349	-0.08306	-0.24917
54	SLV 25	-0.55566	-1.66699	-0.04824	-0.14472
55	SLV 1	-0.62129	-1.86388	0.01815	0.05445
56	SLV 1	-0.73772	-2.21315	0.1353	0.40591
57	SLV 1	-0.85397	-2.56191	0.25215	0.75646
60	SLV 1	-0.90514	-2.71543	0.30368	0.91103
61	SLV 89	-0.90583	-2.71748	0.30451	0.91353
65	SLV 89	-0.85466	-2.56399	0.25295	0.75886
66	SLV 89	-0.73841	-2.21522	0.13608	0.40825
67	SLV 89	-0.62197	-1.86592	0.01889	0.05667
68	SLV 65	-0.55588	-1.66764	-0.048	-0.14399
69	SLV 65	-0.52115	-1.56345	-0.08308	-0.24923
70	SLV 33	-0.55563	-1.6669	-0.04827	-0.14482
71	SLV 9	-0.62132	-1.86397	0.01818	0.05454
72	SLV 9	-0.73771	-2.21312	0.13529	0.40587
73	SLV 9	-0.85392	-2.56175	0.25208	0.75625
74	SLV 9	-0.95922	-2.87766	0.35799	1.07396
75	SLV 89	-0.95997	-2.87992	0.35889	1.07666
78	SLV 89	-0.91954	-2.75863	0.31889	0.95667
79	SLV 89	-0.80374	-2.41123	0.20245	0.60736
80	SLV 73	-0.75434	-2.26303	0.15232	0.45695
81	SLV 73	-0.71941	-2.15824	0.11676	0.35029
82	SLV 73	-0.68465	-2.05395	0.08175	0.24525
83	SLV 41	-0.71913	-2.15739	0.11645	0.34934
84	SLV 41	-0.75392	-2.26176	0.15183	0.45549
85	SLV 9	-0.80312	-2.40935	0.20173	0.60519
86	SLV 9	-0.91887	-2.75661	0.31809	0.95427
87	SLV 9	-1.01282	-3.03846	0.41268	1.23804
88	SLV 89	-1.0135	-3.0405	0.41351	1.24053
98	SLV 9	-1.06509	-3.19527	0.46754	1.40261
99	SLV 41	-1.03866	-3.11597	0.44116	1.32348

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	uz	Valore	
100	SLV 41	-1.00434	-3.01301	SLV 53	0.40727	1.22182
101	SLV 41	-0.96895	-2.90686	SLV 53	0.3728	1.11839
102	SLV 41	-0.93353	-2.80059	SLV 53	0.33823	1.0147
103	SLV 73	-0.89872	-2.69616	SLV 21	0.30374	0.91121
104	SLV 73	-0.93382	-2.80145	SLV 21	0.33855	1.01565
105	SLV 73	-0.96939	-2.90817	SLV 21	0.3733	1.11989
106	SLV 73	-1.00491	-3.01474	SLV 21	0.40795	1.22385
107	SLV 73	-1.03937	-3.11811	SLV 21	0.442	1.326
108	SLV 89	-1.06573	-3.19718	SLV 5	0.46832	1.40497
109	SLV 41	-1.21523	-3.64569	SLV 53	0.62089	1.86267
110	SLV 41	-1.19075	-3.57226	SLV 53	0.59704	1.79112
111	SLV 41	-1.15986	-3.47958	SLV 53	0.56792	1.70375
112	SLV 41	-1.12785	-3.38355	SLV 53	0.53854	1.61563
113	SLV 41	-1.09562	-3.28685	SLV 53	0.50884	1.52651
114	SLV 41	-1.06397	-3.19191	SLV 53	0.47865	1.43594
115	SLV 73	-1.06417	-3.1925	SLV 21	0.47886	1.43657
116	SLV 73	-1.09597	-3.28792	SLV 21	0.50924	1.52771
117	SLV 73	-1.12835	-3.38505	SLV 21	0.53912	1.61735
118	SLV 73	-1.16049	-3.48146	SLV 21	0.56865	1.70595
119	SLV 73	-1.19149	-3.57447	SLV 21	0.59791	1.79372
120	SLV 73	-1.21606	-3.64818	SLV 21	0.62187	1.86562

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]

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

Comb.: combinazione.

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

Spostamento inferiore: spostamento in pianta del nodo inferiore.

X: coordinata X. [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

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spost. rel.	Comb. N.b.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
33	-205	-125	-630	502	120	0.001166	SLO 1	-0.125	-0.037	-0.885	-0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001165	SLO 1	-0.125	-0.036	-0.885	-0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 1	-0.127	-0.039	-0.886	-0.469	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 1	-0.127	-0.039	-0.885	-0.47	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001166	SLO 2	-0.125	-0.037	-0.885	-0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001165	SLO 2	-0.125	-0.036	-0.885	-0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 2	-0.127	-0.039	-0.886	-0.469	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 2	-0.127	-0.039	-0.885	-0.47	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001166	SLO 3	-0.125	-0.037	-0.885	-0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001165	SLO 3	-0.125	-0.036	-0.885	-0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 3	-0.127	-0.039	-0.886	-0.469	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 3	-0.127	-0.039	-0.885	-0.47	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001166	SLO 4	-0.125	-0.037	-0.885	-0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001165	SLO 4	-0.125	-0.036	-0.885	-0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 4	-0.127	-0.039	-0.886	-0.469	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 4	-0.127	-0.039	-0.885	-0.47	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001166	SLO 5	-0.125	-0.037	-0.885	-0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001165	SLO 5	-0.125	-0.036	-0.885	-0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 5	-0.127	-0.039	-0.886	-0.469	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 5	-0.127	-0.039	-0.885	-0.471	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001166	SLO 6	-0.125	-0.037	-0.885	-0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001165	SLO 6	-0.125	-0.036	-0.885	-0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 6	-0.127	-0.039	-0.886	-0.469	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 6	-0.127	-0.039	-0.885	-0.471	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001166	SLO 7	-0.125	-0.037	-0.885	-0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001165	SLO 7	-0.125	-0.036	-0.885	-0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 7	-0.127	-0.039	-0.886	-0.469	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 7	-0.127	-0.039	-0.885	-0.471	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001166	SLO 8	-0.125	-0.037	-0.885	-0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001165	SLO 8	-0.125	-0.036	-0.885	-0.469	si

D.3.2 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di scarico (h minore di 9m)

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							
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 8	-0.127	-0.039	-0.886	-0.469	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 8	-0.127	-0.039	-0.885	-0.471	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001163	SLO 9	-0.125	0.039	-0.885	0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 9	-0.127	0.037	-0.885	0.468	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 9	-0.127	0.036	-0.885	0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001161	SLO 9	-0.126	0.038	-0.884	0.466	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001163	SLO 10	-0.125	0.039	-0.885	0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 10	-0.127	0.037	-0.885	0.468	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 10	-0.127	0.036	-0.885	0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001161	SLO 10	-0.126	0.038	-0.884	0.466	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001163	SLO 11	-0.125	0.039	-0.885	0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 11	-0.127	0.037	-0.885	0.468	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 11	-0.127	0.036	-0.885	0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001161	SLO 11	-0.126	0.038	-0.884	0.466	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001163	SLO 12	-0.125	0.039	-0.885	0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 12	-0.127	0.037	-0.885	0.468	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 12	-0.127	0.036	-0.885	0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001161	SLO 12	-0.126	0.038	-0.884	0.466	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001163	SLO 13	-0.125	0.039	-0.885	0.467	si
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 13	-0.127	0.037	-0.885	0.467	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001162	SLO 13	-0.127	0.036	-0.885	0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001161	SLO 13	-0.126	0.039	-0.884	0.466	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001163	SLO 14	-0.125	0.039	-0.885	0.467	si
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 14	-0.127	0.037	-0.885	0.467	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001162	SLO 14	-0.127	0.036	-0.885	0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001161	SLO 14	-0.126	0.039	-0.884	0.466	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001163	SLO 15	-0.125	0.039	-0.885	0.467	si
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 15	-0.127	0.037	-0.885	0.467	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001162	SLO 15	-0.127	0.036	-0.885	0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001161	SLO 15	-0.126	0.039	-0.884	0.466	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001163	SLO 16	-0.125	0.039	-0.885	0.467	si
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 16	-0.127	0.037	-0.885	0.467	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001162	SLO 16	-0.127	0.036	-0.885	0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001161	SLO 16	-0.126	0.039	-0.884	0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001939	SLO 17	-0.037	-0.125	-0.266	-1.561	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001938	SLO 17	-0.037	-0.124	-0.265	-1.56	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001937	SLO 17	-0.039	-0.126	-0.265	-1.562	si
97	205	125	-630	556	120	0.001937	SLO 17	-0.038	-0.126	-0.267	-1.56	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001939	SLO 18	-0.037	-0.125	-0.266	-1.561	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001938	SLO 18	-0.037	-0.124	-0.265	-1.56	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001937	SLO 18	-0.039	-0.126	-0.265	-1.562	si
97	205	125	-630	556	120	0.001937	SLO 18	-0.038	-0.126	-0.267	-1.56	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001939	SLO 19	-0.037	-0.125	-0.266	-1.561	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001938	SLO 19	-0.037	-0.124	-0.265	-1.56	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001937	SLO 19	-0.039	-0.126	-0.265	-1.562	si
97	205	125	-630	556	120	0.001937	SLO 19	-0.038	-0.126	-0.267	-1.56	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001939	SLO 20	-0.037	-0.125	-0.266	-1.561	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001938	SLO 20	-0.037	-0.124	-0.265	-1.56	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001937	SLO 20	-0.039	-0.126	-0.265	-1.562	si
97	205	125	-630	556	120	0.001937	SLO 20	-0.038	-0.126	-0.267	-1.56	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.00194	SLO 21	-0.037	-0.125	-0.266	-1.562	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001938	SLO 21	-0.039	-0.126	-0.265	-1.562	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001938	SLO 21	-0.037	-0.125	-0.265	-1.56	si
97	205	125	-630	556	120	0.001937	SLO 21	-0.038	-0.126	-0.267	-1.56	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.00194	SLO 22	-0.037	-0.125	-0.266	-1.562	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001938	SLO 22	-0.039	-0.126	-0.265	-1.562	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001938	SLO 22	-0.037	-0.125	-0.265	-1.56	si
97	205	125	-630	556	120	0.001937	SLO 22	-0.038	-0.126	-0.267	-1.56	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.00194	SLO 23	-0.037	-0.125	-0.266	-1.562	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001938	SLO 23	-0.039	-0.126	-0.265	-1.562	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001938	SLO 23	-0.037	-0.125	-0.265	-1.56	si
97	205	125	-630	556	120	0.001937	SLO 23	-0.038	-0.126	-0.267	-1.56	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.00194	SLO 24	-0.037	-0.125	-0.266	-1.562	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001938	SLO 24	-0.039	-0.126	-0.265	-1.562	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001938	SLO 24	-0.037	-0.125	-0.265	-1.56	si
97	205	125	-630	556	120	0.001937	SLO 24	-0.038	-0.126	-0.267	-1.56	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000651	SLO 25	-0.037	-0.038	-0.265	-0.469	si
89	-205	125	-630	548	120	0.000649	SLO 25	-0.037	-0.037	-0.265	-0.467	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000649	SLO 25	-0.039	-0.039	-0.266	-0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.000648	SLO 25	-0.038	-0.038	-0.266	-0.467	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000651	SLO 26	-0.037	-0.038	-0.265	-0.469	si
89	-205	125	-630	548	120	0.000649	SLO 26	-0.037	-0.037	-0.265	-0.467	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000649	SLO 26	-0.039	-0.039	-0.266	-0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.000648	SLO 26	-0.038	-0.038	-0.266	-0.467	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000651	SLO 27	-0.037	-0.038	-0.265	-0.469	si
89	-205	125	-630	548	120	0.000649	SLO 27	-0.037	-0.037	-0.265	-0.467	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000649	SLO 27	-0.039	-0.039	-0.266	-0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.000648	SLO 27	-0.038	-0.038	-0.266	-0.467	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000651	SLO 28	-0.037	-0.038	-0.265	-0.469	si

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
89	-205	125	-630	548	120	0.000649	SLO 28	-0.037	-0.037	-0.265	-0.467	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000649	SLO 28	-0.039	-0.039	-0.266	-0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.000648	SLO 28	-0.038	-0.038	-0.266	-0.467	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000652	SLO 29	-0.037	-0.037	-0.266	-0.47	si
25	205	-125	-630	494	120	0.00065	SLO 29	-0.039	-0.038	-0.266	-0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.00065	SLO 29	-0.037	-0.037	-0.265	-0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.000649	SLO 29	-0.038	-0.038	-0.266	-0.468	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000652	SLO 30	-0.037	-0.037	-0.266	-0.47	si
25	205	-125	-630	494	120	0.00065	SLO 30	-0.039	-0.038	-0.266	-0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.00065	SLO 30	-0.037	-0.037	-0.265	-0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.000649	SLO 30	-0.038	-0.038	-0.266	-0.468	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000652	SLO 31	-0.037	-0.037	-0.266	-0.47	si
25	205	-125	-630	494	120	0.00065	SLO 31	-0.039	-0.038	-0.266	-0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.00065	SLO 31	-0.037	-0.037	-0.265	-0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.000649	SLO 31	-0.038	-0.038	-0.266	-0.468	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000652	SLO 32	-0.037	-0.037	-0.266	-0.47	si
25	205	-125	-630	494	120	0.00065	SLO 32	-0.039	-0.038	-0.266	-0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.00065	SLO 32	-0.037	-0.037	-0.265	-0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.000649	SLO 32	-0.038	-0.038	-0.266	-0.468	si
89	-205	125	-630	548	120	0.00065	SLO 33	-0.037	0.038	-0.265	0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.00065	SLO 33	-0.039	0.038	-0.266	0.469	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000649	SLO 33	-0.038	0.037	-0.266	0.467	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000649	SLO 33	-0.037	0.037	-0.265	0.467	si
89	-205	125	-630	548	120	0.00065	SLO 34	-0.037	0.038	-0.265	0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.00065	SLO 34	-0.039	0.038	-0.266	0.469	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000649	SLO 34	-0.038	0.037	-0.266	0.467	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000649	SLO 34	-0.037	0.037	-0.265	0.467	si
89	-205	125	-630	548	120	0.00065	SLO 35	-0.037	0.038	-0.265	0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.00065	SLO 35	-0.039	0.038	-0.266	0.469	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000649	SLO 35	-0.038	0.037	-0.266	0.467	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000649	SLO 35	-0.037	0.037	-0.265	0.467	si
89	-205	125	-630	548	120	0.00065	SLO 36	-0.037	0.038	-0.265	0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.00065	SLO 36	-0.039	0.038	-0.266	0.469	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000649	SLO 36	-0.038	0.037	-0.266	0.467	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000649	SLO 36	-0.037	0.037	-0.265	0.467	si
89	-205	125	-630	548	120	0.00065	SLO 37	-0.037	0.038	-0.266	0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.000649	SLO 37	-0.039	0.037	-0.266	0.468	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000648	SLO 37	-0.039	0.037	-0.266	0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000647	SLO 37	-0.037	0.038	-0.265	0.466	si
89	-205	125	-630	548	120	0.00065	SLO 38	-0.037	0.038	-0.266	0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.000649	SLO 38	-0.039	0.037	-0.266	0.468	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000648	SLO 38	-0.039	0.037	-0.266	0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000647	SLO 38	-0.037	0.038	-0.265	0.466	si
89	-205	125	-630	548	120	0.00065	SLO 39	-0.037	0.038	-0.266	0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.000649	SLO 39	-0.039	0.037	-0.266	0.468	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000648	SLO 39	-0.039	0.037	-0.266	0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000647	SLO 39	-0.037	0.038	-0.265	0.466	si
89	-205	125	-630	548	120	0.00065	SLO 40	-0.037	0.038	-0.266	0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.000649	SLO 40	-0.039	0.037	-0.266	0.468	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000648	SLO 40	-0.039	0.037	-0.266	0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000647	SLO 40	-0.037	0.038	-0.265	0.466	si
97	205	125	-630	556	120	0.001938	SLO 41	-0.039	0.125	-0.265	1.561	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001938	SLO 41	-0.037	0.126	-0.266	1.561	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001937	SLO 41	-0.038	0.125	-0.266	1.559	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001936	SLO 41	-0.037	0.125	-0.264	1.559	si
97	205	125	-630	556	120	0.001938	SLO 42	-0.039	0.125	-0.265	1.561	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001938	SLO 42	-0.037	0.126	-0.266	1.561	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001937	SLO 42	-0.038	0.125	-0.266	1.559	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001936	SLO 42	-0.037	0.125	-0.264	1.559	si
97	205	125	-630	556	120	0.001938	SLO 43	-0.039	0.125	-0.265	1.561	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001938	SLO 43	-0.037	0.126	-0.266	1.561	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001937	SLO 43	-0.038	0.125	-0.266	1.559	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001936	SLO 43	-0.037	0.125	-0.264	1.559	si
97	205	125	-630	556	120	0.001938	SLO 44	-0.039	0.125	-0.265	1.561	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001938	SLO 44	-0.037	0.126	-0.266	1.561	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001937	SLO 44	-0.038	0.125	-0.266	1.559	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001936	SLO 44	-0.037	0.125	-0.264	1.559	si
97	205	125	-630	556	120	0.001937	SLO 45	-0.039	0.125	-0.265	1.561	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001937	SLO 45	-0.037	0.126	-0.266	1.561	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001936	SLO 45	-0.038	0.125	-0.266	1.559	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001935	SLO 45	-0.037	0.125	-0.264	1.559	si
97	205	125	-630	556	120	0.001937	SLO 46	-0.039	0.125	-0.265	1.561	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001937	SLO 46	-0.037	0.126	-0.266	1.561	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001936	SLO 46	-0.038	0.125	-0.266	1.559	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001935	SLO 46	-0.037	0.125	-0.264	1.559	si
97	205	125	-630	556	120	0.001937	SLO 47	-0.039	0.125	-0.265	1.561	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001937	SLO 47	-0.037	0.126	-0.266	1.561	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001936	SLO 47	-0.038	0.125	-0.266	1.559	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001935	SLO 47	-0.037	0.125	-0.264	1.559	si

D.3.2 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di scarico (h minore di 9m)

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							
97	205	125	-630	556	120	0.001937	SLO 48	-0.039	0.125	-0.265	1.561	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001937	SLO 48	-0.037	0.126	-0.266	1.561	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001936	SLO 48	-0.038	0.125	-0.266	1.559	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001935	SLO 48	-0.037	0.1235	-0.264	1.559	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001938	SLO 49	0.037	-0.125	0.266	-1.561	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001936	SLO 49	0.039	-0.126	0.265	-1.561	si
97	205	125	-630	556	120	0.001936	SLO 49	0.038	-0.125	0.264	-1.559	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001936	SLO 49	0.038	-0.125	0.266	-1.559	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001938	SLO 50	0.037	-0.125	0.266	-1.561	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001936	SLO 50	0.039	-0.126	0.265	-1.561	si
97	205	125	-630	556	120	0.001936	SLO 50	0.038	-0.125	0.264	-1.559	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001936	SLO 50	0.038	-0.125	0.266	-1.559	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001938	SLO 51	0.037	-0.125	0.266	-1.561	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001936	SLO 51	0.039	-0.126	0.265	-1.561	si
97	205	125	-630	556	120	0.001936	SLO 51	0.038	-0.125	0.264	-1.559	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001936	SLO 51	0.038	-0.125	0.266	-1.559	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001938	SLO 52	0.037	-0.125	0.266	-1.561	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001936	SLO 52	0.039	-0.126	0.265	-1.561	si
97	205	125	-630	556	120	0.001936	SLO 52	0.038	-0.125	0.264	-1.559	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001936	SLO 52	0.038	-0.125	0.266	-1.559	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001938	SLO 53	0.037	-0.125	0.266	-1.561	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001937	SLO 53	0.039	-0.126	0.265	-1.561	si
97	205	125	-630	556	120	0.001936	SLO 53	0.037	-0.125	0.264	-1.559	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001936	SLO 53	0.038	-0.125	0.266	-1.559	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001938	SLO 54	0.037	-0.125	0.266	-1.561	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001937	SLO 54	0.039	-0.126	0.265	-1.561	si
97	205	125	-630	556	120	0.001936	SLO 54	0.037	-0.125	0.264	-1.559	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001936	SLO 54	0.038	-0.125	0.266	-1.559	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001938	SLO 55	0.037	-0.125	0.266	-1.561	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001937	SLO 55	0.039	-0.126	0.265	-1.561	si
97	205	125	-630	556	120	0.001936	SLO 55	0.037	-0.125	0.264	-1.559	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001936	SLO 55	0.038	-0.125	0.266	-1.559	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001938	SLO 56	0.037	-0.125	0.266	-1.561	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001937	SLO 56	0.039	-0.126	0.265	-1.561	si
97	205	125	-630	556	120	0.001936	SLO 56	0.037	-0.125	0.264	-1.559	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001936	SLO 56	0.038	-0.125	0.266	-1.559	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000649	SLO 57	0.037	-0.038	0.265	-0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.000648	SLO 57	0.037	-0.037	0.265	-0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000648	SLO 57	0.039	-0.038	0.265	-0.468	si
89	-205	125	-630	548	120	0.000647	SLO 57	0.038	-0.037	0.266	-0.466	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000649	SLO 58	0.037	-0.038	0.265	-0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.000648	SLO 58	0.037	-0.037	0.265	-0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000648	SLO 58	0.039	-0.038	0.265	-0.468	si
89	-205	125	-630	548	120	0.000647	SLO 58	0.038	-0.037	0.266	-0.466	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000649	SLO 59	0.037	-0.038	0.265	-0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.000648	SLO 59	0.037	-0.037	0.265	-0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000648	SLO 59	0.039	-0.038	0.265	-0.468	si
89	-205	125	-630	548	120	0.000647	SLO 59	0.038	-0.037	0.266	-0.466	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000649	SLO 60	0.037	-0.038	0.265	-0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.000648	SLO 60	0.037	-0.037	0.265	-0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000648	SLO 60	0.039	-0.038	0.265	-0.468	si
89	-205	125	-630	548	120	0.000647	SLO 60	0.038	-0.037	0.266	-0.466	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000651	SLO 61	0.037	-0.037	0.265	-0.469	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000649	SLO 61	0.039	-0.038	0.265	-0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.000649	SLO 61	0.037	-0.037	0.265	-0.467	si
89	-205	125	-630	548	120	0.000648	SLO 61	0.038	-0.038	0.266	-0.467	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000651	SLO 62	0.037	-0.037	0.265	-0.469	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000649	SLO 62	0.039	-0.038	0.265	-0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.000649	SLO 62	0.037	-0.037	0.265	-0.467	si
89	-205	125	-630	548	120	0.000648	SLO 62	0.038	-0.038	0.266	-0.467	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000651	SLO 63	0.037	-0.037	0.265	-0.469	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000649	SLO 63	0.039	-0.038	0.265	-0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.000649	SLO 63	0.037	-0.037	0.265	-0.467	si
89	-205	125	-630	548	120	0.000648	SLO 63	0.038	-0.038	0.266	-0.467	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000651	SLO 64	0.037	-0.037	0.265	-0.469	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.000649	SLO 64	0.039	-0.038	0.265	-0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.000649	SLO 64	0.037	-0.037	0.265	-0.467	si
89	-205	125	-630	548	120	0.000648	SLO 64	0.038	-0.038	0.266	-0.467	si
89	-205	125	-630	548	120	0.000651	SLO 65	0.039	0.038	0.266	0.47	si
97	205	125	-630	556	120	0.000651	SLO 65	0.037	0.039	0.265	0.47	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.00065	SLO 65	0.038	0.037	0.266	0.468	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000649	SLO 65	0.037	0.038	0.265	0.468	si
89	-205	125	-630	548	120	0.000651	SLO 66	0.039	0.038	0.266	0.47	si
97	205	125	-630	556	120	0.000651	SLO 66	0.037	0.039	0.265	0.47	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.00065	SLO 66	0.038	0.037	0.266	0.468	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000649	SLO 66	0.037	0.038	0.265	0.468	si
89	-205	125	-630	548	120	0.000651	SLO 67	0.039	0.038	0.266	0.47	si
97	205	125	-630	556	120	0.000651	SLO 67	0.037	0.039	0.265	0.47	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.00065	SLO 67	0.038	0.037	0.266	0.468	si
25	205	-125	-630	494	120	0.000649	SLO 67	0.037	0.038	0.265	0.468	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		Z								
89	-205	125	-630	548	120	0.000651	SLO 68	0.039	0.038	0.266	0.47	si	
97	205	125	-630	556	120	0.000651	SLO 68	0.037	0.039	0.265	0.47	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.00065	SLO 68	0.038	0.037	0.266	0.468	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.000649	SLO 68	0.037	0.038	0.265	0.468	si	
97	205	125	-630	556	120	0.00065	SLO 69	0.037	0.038	0.265	0.469	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.00065	SLO 69	0.039	0.037	0.265	0.469	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.000649	SLO 69	0.039	0.037	0.266	0.467	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.000648	SLO 69	0.037	0.038	0.265	0.467	si	
97	205	125	-630	556	120	0.00065	SLO 70	0.037	0.038	0.265	0.469	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.00065	SLO 70	0.039	0.037	0.265	0.469	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.000649	SLO 70	0.039	0.037	0.266	0.467	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.000648	SLO 70	0.037	0.038	0.265	0.467	si	
97	205	125	-630	556	120	0.00065	SLO 71	0.037	0.038	0.265	0.469	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.00065	SLO 71	0.039	0.037	0.265	0.469	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.000649	SLO 71	0.039	0.037	0.266	0.467	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.000648	SLO 71	0.037	0.038	0.265	0.467	si	
97	205	125	-630	556	120	0.00065	SLO 72	0.037	0.038	0.265	0.469	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.00065	SLO 72	0.039	0.037	0.265	0.469	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.000649	SLO 72	0.039	0.037	0.266	0.467	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.000648	SLO 72	0.037	0.038	0.265	0.467	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.001939	SLO 73	0.039	0.125	0.265	1.562	si	
97	205	125	-630	556	120	0.001938	SLO 73	0.037	0.126	0.266	1.562	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.001938	SLO 73	0.038	0.124	0.267	1.56	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.001937	SLO 73	0.038	0.126	0.265	1.56	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.001939	SLO 74	0.039	0.125	0.265	1.562	si	
97	205	125	-630	556	120	0.001938	SLO 74	0.037	0.126	0.266	1.562	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.001938	SLO 74	0.038	0.124	0.267	1.56	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.001937	SLO 74	0.038	0.126	0.265	1.56	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.001939	SLO 75	0.039	0.125	0.265	1.562	si	
97	205	125	-630	556	120	0.001938	SLO 75	0.037	0.126	0.266	1.562	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.001938	SLO 75	0.038	0.124	0.267	1.56	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.001937	SLO 75	0.038	0.126	0.265	1.56	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.001939	SLO 76	0.039	0.125	0.265	1.562	si	
97	205	125	-630	556	120	0.001938	SLO 76	0.037	0.126	0.266	1.562	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.001938	SLO 76	0.038	0.124	0.267	1.56	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.001937	SLO 76	0.038	0.126	0.265	1.56	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.001939	SLO 77	0.039	0.125	0.265	1.561	si	
97	205	125	-630	556	120	0.001938	SLO 77	0.037	0.126	0.266	1.562	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.001938	SLO 77	0.038	0.125	0.267	1.56	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.001936	SLO 77	0.038	0.126	0.264	1.56	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.001939	SLO 78	0.039	0.125	0.265	1.561	si	
97	205	125	-630	556	120	0.001938	SLO 78	0.037	0.126	0.266	1.562	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.001938	SLO 78	0.038	0.125	0.267	1.56	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.001936	SLO 78	0.038	0.126	0.264	1.56	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.001939	SLO 79	0.039	0.125	0.265	1.561	si	
97	205	125	-630	556	120	0.001938	SLO 79	0.037	0.126	0.266	1.562	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.001938	SLO 79	0.038	0.125	0.267	1.56	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.001936	SLO 79	0.038	0.126	0.264	1.56	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.001939	SLO 80	0.039	0.125	0.265	1.561	si	
97	205	125	-630	556	120	0.001938	SLO 80	0.037	0.126	0.266	1.562	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.001938	SLO 80	0.038	0.125	0.267	1.56	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.001936	SLO 80	0.038	0.126	0.264	1.56	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.001164	SLO 81	0.125	-0.037	0.885	-0.467	si	
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 81	0.125	-0.036	0.884	-0.466	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.001161	SLO 81	0.127	-0.038	0.885	-0.466	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.00116	SLO 81	0.127	-0.039	0.885	-0.467	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.001164	SLO 82	0.125	-0.037	0.885	-0.467	si	
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 82	0.125	-0.036	0.884	-0.466	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.001161	SLO 82	0.127	-0.038	0.885	-0.466	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.00116	SLO 82	0.127	-0.039	0.885	-0.467	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.001164	SLO 83	0.125	-0.037	0.885	-0.467	si	
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 83	0.125	-0.036	0.884	-0.466	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.001161	SLO 83	0.127	-0.038	0.885	-0.466	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.00116	SLO 83	0.127	-0.039	0.885	-0.467	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.001164	SLO 84	0.125	-0.037	0.885	-0.467	si	
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 84	0.125	-0.036	0.884	-0.466	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.001161	SLO 84	0.127	-0.038	0.885	-0.466	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.00116	SLO 84	0.127	-0.039	0.885	-0.467	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.001164	SLO 85	0.125	-0.037	0.885	-0.468	si	
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 85	0.125	-0.036	0.884	-0.466	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.001161	SLO 85	0.127	-0.039	0.885	-0.466	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.001161	SLO 85	0.127	-0.039	0.885	-0.468	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.001164	SLO 86	0.125	-0.037	0.885	-0.468	si	
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 86	0.125	-0.036	0.884	-0.466	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.001161	SLO 86	0.127	-0.039	0.885	-0.466	si	
33	-205	-125	-630	502	120	0.001161	SLO 86	0.127	-0.039	0.885	-0.468	si	
25	205	-125	-630	494	120	0.001164	SLO 87	0.125	-0.037	0.885	-0.468	si	
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 87	0.125	-0.036	0.884	-0.466	si	
89	-205	125	-630	548	120	0.001161	SLO 87	0.127	-0.039	0.885	-0.466	si	

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.	Y	Z	I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z		N.b.					
33	-205	-125	-630	502	120	0.001161	SLO 87	0.127	-0.039	0.885	-0.468	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001164	SLO 88	0.125	-0.037	0.885	-0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.001163	SLO 88	0.125	-0.036	0.884	-0.466	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001161	SLO 88	0.127	-0.039	0.885	-0.466	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001161	SLO 88	0.127	-0.039	0.885	-0.468	si
97	205	125	-630	556	120	0.001165	SLO 89	0.125	0.039	0.885	0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001165	SLO 89	0.127	0.037	0.885	0.47	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001164	SLO 89	0.127	0.036	0.885	0.469	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 89	0.126	0.039	0.884	0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.001165	SLO 90	0.125	0.039	0.885	0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001165	SLO 90	0.127	0.037	0.885	0.47	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001164	SLO 90	0.127	0.036	0.885	0.469	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 90	0.126	0.039	0.884	0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.001165	SLO 91	0.125	0.039	0.885	0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001165	SLO 91	0.127	0.037	0.885	0.47	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001164	SLO 91	0.127	0.036	0.885	0.469	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 91	0.126	0.039	0.884	0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.001165	SLO 92	0.125	0.039	0.885	0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001165	SLO 92	0.127	0.037	0.885	0.47	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001164	SLO 92	0.127	0.036	0.885	0.469	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 92	0.126	0.039	0.884	0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.001165	SLO 93	0.125	0.039	0.885	0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001165	SLO 93	0.127	0.037	0.885	0.47	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001164	SLO 93	0.127	0.036	0.885	0.468	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 93	0.126	0.039	0.884	0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.001165	SLO 94	0.125	0.039	0.885	0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001165	SLO 94	0.127	0.037	0.885	0.47	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001164	SLO 94	0.127	0.036	0.885	0.468	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 94	0.126	0.039	0.884	0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.001165	SLO 95	0.125	0.039	0.885	0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001165	SLO 95	0.127	0.037	0.885	0.47	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001164	SLO 95	0.127	0.036	0.885	0.468	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 95	0.126	0.039	0.884	0.469	si
97	205	125	-630	556	120	0.001165	SLO 96	0.125	0.039	0.885	0.47	si
89	-205	125	-630	548	120	0.001165	SLO 96	0.127	0.037	0.885	0.47	si
33	-205	-125	-630	502	120	0.001164	SLO 96	0.127	0.036	0.885	0.468	si
25	205	-125	-630	494	120	0.001163	SLO 96	0.126	0.039	0.884	0.469	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	-105350.515	138	89	0
Reazioni	0	0	105350.515	-138	-89	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	-60361.54	-3669	-32828	0
Reazioni	0	0	60361.54	3669	32828	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	-3080.036	5	3	0
Reazioni	0	0	3080.036	-5	-3	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	-887.056	2	2	0
Reazioni	0	0	887.056	-2	-2	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	-1232.023	2	3	0
Reazioni	0	0	1232.023	-2	-3	0

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Carico statico terreno

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

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	52415.779	0	0	0	-4513866	90
Reazioni	-52415.779	0	0	0	4513866	-90
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	52415.779	0	4513866	0	62
Reazioni	0	-52415.779	0	-4513866	0	-62
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	51074.28	63009	-21090	0
Reazioni	0	0	-51074.28	-63009	21090	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	23094.507	0	0	0	-1988819	40
Reazioni	-23094.507	0	0	0	1988819	-40
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	23094.507	0	1988819	0	27
Reazioni	0	-23094.507	0	-1988819	0	-27
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	10644.873	13132	-4396	0
Reazioni	0	0	-10644.873	-13132	4396	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	26333.228	0	0	0	-2267727	45
Reazioni	-26333.228	0	0	0	2267727	-45
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	26333.228	0	2267727	0	31
Reazioni	0	-26333.228	0	-2267727	0	-31
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	7033.483	8677	-2904	0
Reazioni	0	0	-7033.483	-8677	2904	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	120	0
Reazioni	-1	0	0	0	-120	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	-120	0	0
Reazioni	0	-1	0	120	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
N.b.							Valore	Angolo	Valore	Angolo	Valore	Angolo
X SLV	71992.55	32.74	112.03	14760.22	3.687E07	110131.98	71992.55	0	71709.33	90	446.32	104
Y SLV	32.74	71709.33	433.71	3.738E07	14978.88	46654.94	71992.55	0	71709.33	90	446.32	104
Z SLV	122.92	475.62	106127.14	319056.67	83146.1	37.88	122.92	0	475.62	0	106127.14	0
X SLD	31946.6	14.51	49.94	6589.89	1.647E07	49909.35	31946.6	0	31863.74	90	198.99	104
Y SLD	14.51	31863.74	193.35	1.670E07	6694.72	21199.76	31946.6	0	31863.74	90	198.99	104
Z SLD	25.62	99.13	22118.96	66497.61	17329.26	7.89	25.62	0	99.13	0	22118.96	0
X SLO	35363.72	16.18	53.64	7150	1.772E07	56786.98	35363.72	0	35099.39	90	213.61	104
Y SLO	16.18	35099.39	207.65	1.797E07	7230.73	24315.21	35363.72	0	35099.39	90	213.61	104
Z SLO	16.93	65.5	14614.86	43937.57	11450.12	5.21	16.93	0	65.5	0	14614.86	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	3060
Elemento min. diagonale	6023720.62991081
Elemento max diagonale	48712267459.7937
Rapporto max/min	8086.7408123
Elementi non nulli	98560

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.					

Quota inf.	Quota sup.	Comb.	Carico verticale	Spostamento	Forza orizzontale totale	Altezza del piano	Theta
		N.b.					
L1	L3	SLV 1	9743	3.967	9976	750	0.005
L1	L3	SLV 2	9743	3.967	9976	750	0.005
L1	L3	SLV 3	9743	3.967	9976	750	0.005
L1	L3	SLV 4	9743	3.967	9976	750	0.005
L1	L3	SLV 5	5655	3.969	9975	750	0.003
L1	L3	SLV 6	5655	3.969	9975	750	0.003
L1	L3	SLV 7	5655	3.969	9975	750	0.003
L1	L3	SLV 8	5655	3.969	9975	750	0.003
L1	L3	SLV 9	9743	3.962	9972	750	0.005
L1	L3	SLV 10	9743	3.962	9972	750	0.005
L1	L3	SLV 11	9743	3.962	9972	750	0.005
L1	L3	SLV 12	9743	3.962	9972	750	0.005
L1	L3	SLV 13	5655	3.961	9982	750	0.003
L1	L3	SLV 14	5655	3.961	9982	750	0.003
L1	L3	SLV 15	5655	3.961	9982	750	0.003
L1	L3	SLV 16	5655	3.961	9982	750	0.003
L1	L3	SLV 17	9743	6.611	10063	750	0.009
L1	L3	SLV 18	9743	6.611	10063	750	0.009
L1	L3	SLV 19	9743	6.611	10063	750	0.009
L1	L3	SLV 20	9743	6.611	10063	750	0.009
L1	L3	SLV 21	5655	6.613	10046	750	0.005
L1	L3	SLV 22	5655	6.613	10046	750	0.005
L1	L3	SLV 23	5655	6.613	10046	750	0.005
L1	L3	SLV 24	5655	6.613	10046	750	0.005
L1	L3	SLV 25	14513	2.214	4086	750	0.01
L1	L3	SLV 26	14513	2.214	4086	750	0.01
L1	L3	SLV 27	14513	2.214	4086	750	0.01
L1	L3	SLV 28	14513	2.214	4086	750	0.01
L1	L3	SLV 29	886	2.22	4053	750	0.001
L1	L3	SLV 30	886	2.22	4053	750	0.001
L1	L3	SLV 31	886	2.22	4053	750	0.001
L1	L3	SLV 32	886	2.22	4053	750	0.001
L1	L3	SLV 33	14513	2.216	4042	750	0.011
L1	L3	SLV 34	14513	2.216	4042	750	0.011
L1	L3	SLV 35	14513	2.216	4042	750	0.011
L1	L3	SLV 36	14513	2.216	4042	750	0.011
L1	L3	SLV 37	887	2.211	4099	750	0.001
L1	L3	SLV 38	887	2.211	4099	750	0.001
L1	L3	SLV 39	887	2.211	4099	750	0.001
L1	L3	SLV 40	887	2.211	4099	750	0.001
L1	L3	SLV 41	9745	6.609	10046	750	0.009
L1	L3	SLV 42	9745	6.609	10046	750	0.009
L1	L3	SLV 43	9745	6.609	10046	750	0.009
L1	L3	SLV 44	9745	6.609	10046	750	0.009
L1	L3	SLV 45	5657	6.607	10065	750	0.005
L1	L3	SLV 46	5657	6.607	10065	750	0.005
L1	L3	SLV 47	5657	6.607	10065	750	0.005
L1	L3	SLV 48	5657	6.607	10065	750	0.005
L1	L3	SLV 49	9744	6.607	10065	750	0.009
L1	L3	SLV 50	9744	6.607	10065	750	0.009
L1	L3	SLV 51	9744	6.607	10065	750	0.009
L1	L3	SLV 52	9744	6.607	10065	750	0.009
L1	L3	SLV 53	5656	6.609	10046	750	0.005
L1	L3	SLV 54	5656	6.609	10046	750	0.005
L1	L3	SLV 55	5656	6.609	10046	750	0.005
L1	L3	SLV 56	5656	6.609	10046	750	0.005
L1	L3	SLV 57	14513	2.21	4099	750	0.01
L1	L3	SLV 58	14513	2.21	4099	750	0.01
L1	L3	SLV 59	14513	2.21	4099	750	0.01
L1	L3	SLV 60	14513	2.21	4099	750	0.01
L1	L3	SLV 61	887	2.216	4042	750	0.001
L1	L3	SLV 62	887	2.216	4042	750	0.001
L1	L3	SLV 63	887	2.216	4042	750	0.001
L1	L3	SLV 64	887	2.216	4042	750	0.001
L1	L3	SLV 65	14514	2.22	4053	750	0.011
L1	L3	SLV 66	14514	2.22	4053	750	0.011
L1	L3	SLV 67	14514	2.22	4053	750	0.011
L1	L3	SLV 68	14514	2.22	4053	750	0.011
L1	L3	SLV 69	888	2.213	4086	750	0.001
L1	L3	SLV 70	888	2.213	4086	750	0.001
L1	L3	SLV 71	888	2.213	4086	750	0.001
L1	L3	SLV 72	888	2.213	4086	750	0.001
L1	L3	SLV 73	9745	6.613	10046	750	0.009
L1	L3	SLV 74	9745	6.613	10046	750	0.009
L1	L3	SLV 75	9745	6.613	10046	750	0.009
L1	L3	SLV 76	9745	6.613	10046	750	0.009
L1	L3	SLV 77	5657	6.611	10063	750	0.005
L1	L3	SLV 78	5657	6.611	10063	750	0.005
L1	L3	SLV 79	5657	6.611	10063	750	0.005
L1	L3	SLV 80	5657	6.611	10063	750	0.005
L1	L3	SLV 81	9745	3.961	9982	750	0.005
L1	L3	SLV 82	9745	3.961	9982	750	0.005
L1	L3	SLV 83	9745	3.961	9982	750	0.005
L1	L3	SLV 84	9745	3.961	9982	750	0.005
L1	L3	SLV 85	5657	3.962	9972	750	0.003
L1	L3	SLV 86	5657	3.962	9972	750	0.003
L1	L3	SLV 87	5657	3.962	9972	750	0.003
L1	L3	SLV 88	5657	3.962	9972	750	0.003
L1	L3	SLV 89	9746	3.968	9975	750	0.005
L1	L3	SLV 90	9746	3.968	9975	750	0.005
L1	L3	SLV 91	9746	3.968	9975	750	0.005
L1	L3	SLV 92	9746	3.968	9975	750	0.005
L1	L3	SLV 93	5658	3.967	9976	750	0.003
L1	L3	SLV 94	5658	3.967	9976	750	0.003
L1	L3	SLV 95	5658	3.967	9976	750	0.003
L1	L3	SLV 96	5658	3.967	9976	750	0.003

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	L3	22296	11044	1.63E09	27322	2.68	5.41	440	280	22667	3.23	6.53

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	-81951	0	0	0	0	0	-81951
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	-887	0	0	0	0	0	-887
Fondazione	Variabile H - Coperture	0	0	-1232	0	0	0	0	0	-1232
Fondazione	Carico statico terreno	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Carico sismico terreno	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	X SLV	43851	-17	-8	0	0	0	43851	-17	-8
Fondazione	Y SLV	16	43389	10	0	0	0	16	43389	10
Fondazione	Z SLV	-3	-9	53176	0	0	0	-3	-9	53176
Fondazione	X SLD	19338	-7	-4	0	0	0	19338	-7	-4
Fondazione	Y SLD	7	19142	4	0	0	0	7	19142	4
Fondazione	Z SLD	-1	-2	11083	0	0	0	-1	-2	11083
Fondazione	X SLO	21970	-8	-4	0	0	0	21970	-8	-4
Fondazione	Y SLO	8	21716	5	0	0	0	8	21716	5
Fondazione	Z SLO	0	-1	7323	0	0	0	0	-1	7323
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	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLU 2	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLU 3	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLU 4	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLU 5	0	0	-83799	0	0	0	0	0	-83799
Fondazione	SLU 6	0	0	-83799	0	0	0	0	0	-83799
Fondazione	SLU 7	0	0	-82616	0	0	0	0	0	-82616
Fondazione	SLU 8	0	0	-82616	0	0	0	0	0	-82616
Fondazione	SLU 9	0	0	-82616	0	0	0	0	0	-82616
Fondazione	SLU 10	0	0	-84464	0	0	0	0	0	-84464
Fondazione	SLU 11	0	0	-84464	0	0	0	0	0	-84464
Fondazione	SLU 12	0	0	-83281	0	0	0	0	0	-83281
Fondazione	SLU 13	0	0	-83281	0	0	0	0	0	-83281

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLU 14	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLU 15	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLU 16	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLU 17	0	0	-83799	0	0	0	0	0	-83799
Fondazione	SLU 18	0	0	-83799	0	0	0	0	0	-83799
Fondazione	SLU 19	0	0	-82616	0	0	0	0	0	-82616
Fondazione	SLU 20	0	0	-82616	0	0	0	0	0	-82616
Fondazione	SLU 21	0	0	-82616	0	0	0	0	0	-82616
Fondazione	SLU 22	0	0	-84464	0	0	0	0	0	-84464
Fondazione	SLU 23	0	0	-84464	0	0	0	0	0	-84464
Fondazione	SLU 24	0	0	-83281	0	0	0	0	0	-83281
Fondazione	SLU 25	0	0	-83281	0	0	0	0	0	-83281
Fondazione	SLU 26	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLU 27	0	0	-82616	0	0	0	0	0	-82616
Fondazione	SLU 28	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLU 29	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLU 30	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLU 31	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLU 32	0	0	-83799	0	0	0	0	0	-83799
Fondazione	SLU 33	0	0	-83799	0	0	0	0	0	-83799
Fondazione	SLU 34	0	0	-82616	0	0	0	0	0	-82616
Fondazione	SLU 35	0	0	-82616	0	0	0	0	0	-82616
Fondazione	SLU 36	0	0	-82616	0	0	0	0	0	-82616
Fondazione	SLU 37	0	0	-84464	0	0	0	0	0	-84464
Fondazione	SLU 38	0	0	-84464	0	0	0	0	0	-84464
Fondazione	SLU 39	0	0	-83281	0	0	0	0	0	-83281
Fondazione	SLU 40	0	0	-83281	0	0	0	0	0	-83281
Fondazione	SLU 41	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLU 42	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLU 43	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLU 44	0	0	-83799	0	0	0	0	0	-83799
Fondazione	SLU 45	0	0	-83799	0	0	0	0	0	-83799
Fondazione	SLU 46	0	0	-82616	0	0	0	0	0	-82616
Fondazione	SLU 47	0	0	-82616	0	0	0	0	0	-82616
Fondazione	SLU 48	0	0	-82616	0	0	0	0	0	-82616
Fondazione	SLU 49	0	0	-84464	0	0	0	0	0	-84464
Fondazione	SLU 50	0	0	-84464	0	0	0	0	0	-84464
Fondazione	SLU 51	0	0	-83281	0	0	0	0	0	-83281
Fondazione	SLU 52	0	0	-83281	0	0	0	0	0	-83281
Fondazione	SLU 53	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLU 54	0	0	-82616	0	0	0	0	0	-82616
Fondazione	SLU 55	0	0	-106536	0	0	0	0	0	-106536
Fondazione	SLU 56	0	0	-106536	0	0	0	0	0	-106536
Fondazione	SLU 57	0	0	-106536	0	0	0	0	0	-106536
Fondazione	SLU 58	0	0	-106536	0	0	0	0	0	-106536
Fondazione	SLU 59	0	0	-108384	0	0	0	0	0	-108384
Fondazione	SLU 60	0	0	-108384	0	0	0	0	0	-108384
Fondazione	SLU 61	0	0	-107201	0	0	0	0	0	-107201
Fondazione	SLU 62	0	0	-107201	0	0	0	0	0	-107201
Fondazione	SLU 63	0	0	-107201	0	0	0	0	0	-107201
Fondazione	SLU 64	0	0	-109049	0	0	0	0	0	-109049
Fondazione	SLU 65	0	0	-109049	0	0	0	0	0	-109049
Fondazione	SLU 66	0	0	-107866	0	0	0	0	0	-107866
Fondazione	SLU 67	0	0	-107866	0	0	0	0	0	-107866
Fondazione	SLU 68	0	0	-106536	0	0	0	0	0	-106536
Fondazione	SLU 69	0	0	-106536	0	0	0	0	0	-106536
Fondazione	SLU 70	0	0	-106536	0	0	0	0	0	-106536
Fondazione	SLU 71	0	0	-108384	0	0	0	0	0	-108384
Fondazione	SLU 72	0	0	-108384	0	0	0	0	0	-108384
Fondazione	SLU 73	0	0	-107201	0	0	0	0	0	-107201
Fondazione	SLU 74	0	0	-107201	0	0	0	0	0	-107201
Fondazione	SLU 75	0	0	-107201	0	0	0	0	0	-107201
Fondazione	SLU 76	0	0	-109049	0	0	0	0	0	-109049
Fondazione	SLU 77	0	0	-109049	0	0	0	0	0	-109049
Fondazione	SLU 78	0	0	-107866	0	0	0	0	0	-107866
Fondazione	SLU 79	0	0	-107866	0	0	0	0	0	-107866
Fondazione	SLU 80	0	0	-106536	0	0	0	0	0	-106536
Fondazione	SLU 81	0	0	-107201	0	0	0	0	0	-107201
Fondazione	SLU 82	0	0	-106536	0	0	0	0	0	-106536
Fondazione	SLU 83	0	0	-106536	0	0	0	0	0	-106536
Fondazione	SLU 84	0	0	-106536	0	0	0	0	0	-106536
Fondazione	SLU 85	0	0	-106536	0	0	0	0	0	-106536
Fondazione	SLU 86	0	0	-108384	0	0	0	0	0	-108384
Fondazione	SLU 87	0	0	-108384	0	0	0	0	0	-108384
Fondazione	SLU 88	0	0	-107201	0	0	0	0	0	-107201
Fondazione	SLU 89	0	0	-107201	0	0	0	0	0	-107201
Fondazione	SLU 90	0	0	-107201	0	0	0	0	0	-107201
Fondazione	SLU 91	0	0	-109049	0	0	0	0	0	-109049
Fondazione	SLU 92	0	0	-109049	0	0	0	0	0	-109049
Fondazione	SLU 93	0	0	-107866	0	0	0	0	0	-107866
Fondazione	SLU 94	0	0	-107866	0	0	0	0	0	-107866
Fondazione	SLU 95	0	0	-106536	0	0	0	0	0	-106536
Fondazione	SLU 96	0	0	-106536	0	0	0	0	0	-106536
Fondazione	SLU 97	0	0	-106536	0	0	0	0	0	-106536
Fondazione	SLU 98	0	0	-108384	0	0	0	0	0	-108384
Fondazione	SLU 99	0	0	-108384	0	0	0	0	0	-108384
Fondazione	SLU 100	0	0	-107201	0	0	0	0	0	-107201
Fondazione	SLU 101	0	0	-107201	0	0	0	0	0	-107201
Fondazione	SLU 102	0	0	-107201	0	0	0	0	0	-107201
Fondazione	SLU 103	0	0	-109049	0	0	0	0	0	-109049
Fondazione	SLU 104	0	0	-109049	0	0	0	0	0	-109049
Fondazione	SLU 105	0	0	-107866	0	0	0	0	0	-107866
Fondazione	SLU 106	0	0	-107866	0	0	0	0	0	-107866
Fondazione	SLU 107	0	0	-106536	0	0	0	0	0	-106536
Fondazione	SLU 108	0	0	-107201	0	0	0	0	0	-107201
Fondazione	SLE RA 1	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE RA 2	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE RA 3	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE RA 4	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951

D.3.2 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di scarico (h minore di 9m)

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
Nome	N.br.	X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLE RA 5	0	0	-83183	0	0	0	0	0	-83183
Fondazione	SLE RA 6	0	0	-83183	0	0	0	0	0	-83183
Fondazione	SLE RA 7	0	0	-82394	0	0	0	0	0	-82394
Fondazione	SLE RA 8	0	0	-82394	0	0	0	0	0	-82394
Fondazione	SLE RA 9	0	0	-82394	0	0	0	0	0	-82394
Fondazione	SLE RA 10	0	0	-83626	0	0	0	0	0	-83626
Fondazione	SLE RA 11	0	0	-83626	0	0	0	0	0	-83626
Fondazione	SLE RA 12	0	0	-82838	0	0	0	0	0	-82838
Fondazione	SLE RA 13	0	0	-82838	0	0	0	0	0	-82838
Fondazione	SLE RA 14	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE RA 15	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE RA 16	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE RA 17	0	0	-83183	0	0	0	0	0	-83183
Fondazione	SLE RA 18	0	0	-83183	0	0	0	0	0	-83183
Fondazione	SLE RA 19	0	0	-82394	0	0	0	0	0	-82394
Fondazione	SLE RA 20	0	0	-82394	0	0	0	0	0	-82394
Fondazione	SLE RA 21	0	0	-82394	0	0	0	0	0	-82394
Fondazione	SLE RA 22	0	0	-83626	0	0	0	0	0	-83626
Fondazione	SLE RA 23	0	0	-83626	0	0	0	0	0	-83626
Fondazione	SLE RA 24	0	0	-82838	0	0	0	0	0	-82838
Fondazione	SLE RA 25	0	0	-82838	0	0	0	0	0	-82838
Fondazione	SLE RA 26	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE RA 27	0	0	-82394	0	0	0	0	0	-82394
Fondazione	SLE RA 28	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE RA 29	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE RA 30	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE RA 31	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE RA 32	0	0	-83183	0	0	0	0	0	-83183
Fondazione	SLE RA 33	0	0	-83183	0	0	0	0	0	-83183
Fondazione	SLE RA 34	0	0	-82394	0	0	0	0	0	-82394
Fondazione	SLE RA 35	0	0	-82394	0	0	0	0	0	-82394
Fondazione	SLE RA 36	0	0	-82394	0	0	0	0	0	-82394
Fondazione	SLE RA 37	0	0	-83626	0	0	0	0	0	-83626
Fondazione	SLE RA 38	0	0	-83626	0	0	0	0	0	-83626
Fondazione	SLE RA 39	0	0	-82838	0	0	0	0	0	-82838
Fondazione	SLE RA 40	0	0	-82838	0	0	0	0	0	-82838
Fondazione	SLE RA 41	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE RA 42	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE RA 43	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE RA 44	0	0	-83183	0	0	0	0	0	-83183
Fondazione	SLE RA 45	0	0	-83183	0	0	0	0	0	-83183
Fondazione	SLE RA 46	0	0	-82394	0	0	0	0	0	-82394
Fondazione	SLE RA 47	0	0	-82394	0	0	0	0	0	-82394
Fondazione	SLE RA 48	0	0	-82394	0	0	0	0	0	-82394
Fondazione	SLE RA 49	0	0	-83626	0	0	0	0	0	-83626
Fondazione	SLE RA 50	0	0	-83626	0	0	0	0	0	-83626
Fondazione	SLE RA 51	0	0	-82838	0	0	0	0	0	-82838
Fondazione	SLE RA 52	0	0	-82838	0	0	0	0	0	-82838
Fondazione	SLE RA 53	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE RA 54	0	0	-82394	0	0	0	0	0	-82394
Fondazione	SLE FR 1	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE FR 2	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE FR 3	0	0	-82128	0	0	0	0	0	-82128
Fondazione	SLE FR 4	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE FR 5	0	0	-82128	0	0	0	0	0	-82128
Fondazione	SLE FR 6	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE FR 7	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE FR 8	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE FR 9	0	0	-82128	0	0	0	0	0	-82128
Fondazione	SLE FR 10	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE FR 11	0	0	-82128	0	0	0	0	0	-82128
Fondazione	SLE FR 12	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE QP 1	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE QP 2	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE QP 3	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE QP 4	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE QP 5	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE QP 6	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE QP 7	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLE QP 8	0	0	-81951	0	0	0	0	0	-81951
Fondazione	SLO 1	-21972	-6506	-84144	0	0	0	-21972	-6506	-84144
Fondazione	SLO 2	-21972	-6506	-84144	0	0	0	-21972	-6506	-84144
Fondazione	SLO 3	-21972	-6506	-84144	0	0	0	-21972	-6506	-84144
Fondazione	SLO 4	-21972	-6506	-84144	0	0	0	-21972	-6506	-84144
Fondazione	SLO 5	-21972	-6507	-79751	0	0	0	-21972	-6507	-79751
Fondazione	SLO 6	-21972	-6507	-79751	0	0	0	-21972	-6507	-79751
Fondazione	SLO 7	-21972	-6507	-79751	0	0	0	-21972	-6507	-79751
Fondazione	SLO 8	-21972	-6507	-79751	0	0	0	-21972	-6507	-79751
Fondazione	SLO 9	-21967	6523	-84142	0	0	0	-21967	6523	-84142
Fondazione	SLO 10	-21967	6523	-84142	0	0	0	-21967	6523	-84142
Fondazione	SLO 11	-21967	6523	-84142	0	0	0	-21967	6523	-84142
Fondazione	SLO 12	-21967	6523	-84142	0	0	0	-21967	6523	-84142
Fondazione	SLO 13	-21968	6523	-79748	0	0	0	-21968	6523	-79748
Fondazione	SLO 14	-21968	6523	-79748	0	0	0	-21968	6523	-79748
Fondazione	SLO 15	-21968	6523	-79748	0	0	0	-21968	6523	-79748
Fondazione	SLO 16	-21968	6523	-79748	0	0	0	-21968	6523	-79748
Fondazione	SLO 17	-6599	-21713	-84151	0	0	0	-6599	-21713	-84151
Fondazione	SLO 18	-6599	-21713	-84151	0	0	0	-6599	-21713	-84151
Fondazione	SLO 19	-6599	-21713	-84151	0	0	0	-6599	-21713	-84151
Fondazione	SLO 20	-6599	-21713	-84151	0	0	0	-6599	-21713	-84151
Fondazione	SLO 21	-6599	-21713	-79757	0	0	0	-6599	-21713	-79757
Fondazione	SLO 22	-6599	-21713	-79757	0	0	0	-6599	-21713	-79757
Fondazione	SLO 23	-6599	-21713	-79757	0	0	0	-6599	-21713	-79757
Fondazione	SLO 24	-6599	-21713	-79757	0	0	0	-6599	-21713	-79757
Fondazione	SLO 25	-6593	-6511	-89274	0	0	0	-6593	-6511	-89274
Fondazione	SLO 26	-6593	-6511	-89274	0	0	0	-6593	-6511	-89274
Fondazione	SLO 27	-6593	-6511	-89274	0	0	0	-6593	-6511	-89274
Fondazione	SLO 28	-6593	-6511	-89274	0	0	0	-6593	-6511	-89274
Fondazione	SLO 29	-6594	-6513	-74628	0	0	0	-6594	-6513	-74628

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLO 30	-6594	-6513	-74628	0	0	0	-6594	-6513	-74628
Fondazione	SLO 31	-6594	-6513	-74628	0	0	0	-6594	-6513	-74628
Fondazione	SLO 32	-6594	-6513	-74628	0	0	0	-6594	-6513	-74628
Fondazione	SLO 33	-6588	6518	-89271	0	0	0	-6588	6518	-89271
Fondazione	SLO 34	-6588	6518	-89271	0	0	0	-6588	6518	-89271
Fondazione	SLO 35	-6588	6518	-89271	0	0	0	-6588	6518	-89271
Fondazione	SLO 36	-6588	6518	-89271	0	0	0	-6588	6518	-89271
Fondazione	SLO 37	-6589	6516	-74625	0	0	0	-6589	6516	-74625
Fondazione	SLO 38	-6589	6516	-74625	0	0	0	-6589	6516	-74625
Fondazione	SLO 39	-6589	6516	-74625	0	0	0	-6589	6516	-74625
Fondazione	SLO 40	-6589	6516	-74625	0	0	0	-6589	6516	-74625
Fondazione	SLO 41	-6583	21718	-84141	0	0	0	-6583	21718	-84141
Fondazione	SLO 42	-6583	21718	-84141	0	0	0	-6583	21718	-84141
Fondazione	SLO 43	-6583	21718	-84141	0	0	0	-6583	21718	-84141
Fondazione	SLO 44	-6583	21718	-84141	0	0	0	-6583	21718	-84141
Fondazione	SLO 45	-6583	21718	-79748	0	0	0	-6583	21718	-79748
Fondazione	SLO 46	-6583	21718	-79748	0	0	0	-6583	21718	-79748
Fondazione	SLO 47	-6583	21718	-79748	0	0	0	-6583	21718	-79748
Fondazione	SLO 48	-6583	21718	-79748	0	0	0	-6583	21718	-79748
Fondazione	SLO 49	6583	-21718	-84153	0	0	0	6583	-21718	-84153
Fondazione	SLO 50	6583	-21718	-84153	0	0	0	6583	-21718	-84153
Fondazione	SLO 51	6583	-21718	-84153	0	0	0	6583	-21718	-84153
Fondazione	SLO 52	6583	-21718	-84153	0	0	0	6583	-21718	-84153
Fondazione	SLO 53	6583	-21718	-79760	0	0	0	6583	-21718	-79760
Fondazione	SLO 54	6583	-21718	-79760	0	0	0	6583	-21718	-79760
Fondazione	SLO 55	6583	-21718	-79760	0	0	0	6583	-21718	-79760
Fondazione	SLO 56	6583	-21718	-79760	0	0	0	6583	-21718	-79760
Fondazione	SLO 57	6589	-6516	-89276	0	0	0	6589	-6516	-89276
Fondazione	SLO 58	6589	-6516	-89276	0	0	0	6589	-6516	-89276
Fondazione	SLO 59	6589	-6516	-89276	0	0	0	6589	-6516	-89276
Fondazione	SLO 60	6589	-6516	-89276	0	0	0	6589	-6516	-89276
Fondazione	SLO 61	6588	-6518	-74630	0	0	0	6588	-6518	-74630
Fondazione	SLO 62	6588	-6518	-74630	0	0	0	6588	-6518	-74630
Fondazione	SLO 63	6588	-6518	-74630	0	0	0	6588	-6518	-74630
Fondazione	SLO 64	6588	-6518	-74630	0	0	0	6588	-6518	-74630
Fondazione	SLO 65	6594	6513	-89273	0	0	0	6594	6513	-89273
Fondazione	SLO 66	6594	6513	-89273	0	0	0	6594	6513	-89273
Fondazione	SLO 67	6594	6513	-89273	0	0	0	6594	6513	-89273
Fondazione	SLO 68	6594	6513	-89273	0	0	0	6594	6513	-89273
Fondazione	SLO 69	6593	6511	-74627	0	0	0	6593	6511	-74627
Fondazione	SLO 70	6593	6511	-74627	0	0	0	6593	6511	-74627
Fondazione	SLO 71	6593	6511	-74627	0	0	0	6593	6511	-74627
Fondazione	SLO 72	6593	6511	-74627	0	0	0	6593	6511	-74627
Fondazione	SLO 73	6599	21713	-84144	0	0	0	6599	21713	-84144
Fondazione	SLO 74	6599	21713	-84144	0	0	0	6599	21713	-84144
Fondazione	SLO 75	6599	21713	-84144	0	0	0	6599	21713	-84144
Fondazione	SLO 76	6599	21713	-84144	0	0	0	6599	21713	-84144
Fondazione	SLO 77	6599	21713	-79750	0	0	0	6599	21713	-79750
Fondazione	SLO 78	6599	21713	-79750	0	0	0	6599	21713	-79750
Fondazione	SLO 79	6599	21713	-79750	0	0	0	6599	21713	-79750
Fondazione	SLO 80	6599	21713	-79750	0	0	0	6599	21713	-79750
Fondazione	SLO 81	21968	-6523	-84153	0	0	0	21968	-6523	-84153
Fondazione	SLO 82	21968	-6523	-84153	0	0	0	21968	-6523	-84153
Fondazione	SLO 83	21968	-6523	-84153	0	0	0	21968	-6523	-84153
Fondazione	SLO 84	21968	-6523	-84153	0	0	0	21968	-6523	-84153
Fondazione	SLO 85	21967	-6523	-79759	0	0	0	21967	-6523	-79759
Fondazione	SLO 86	21967	-6523	-79759	0	0	0	21967	-6523	-79759
Fondazione	SLO 87	21967	-6523	-79759	0	0	0	21967	-6523	-79759
Fondazione	SLO 88	21967	-6523	-79759	0	0	0	21967	-6523	-79759
Fondazione	SLO 89	21972	6507	-84150	0	0	0	21972	6507	-84150
Fondazione	SLO 90	21972	6507	-84150	0	0	0	21972	6507	-84150
Fondazione	SLO 91	21972	6507	-84150	0	0	0	21972	6507	-84150
Fondazione	SLO 92	21972	6507	-84150	0	0	0	21972	6507	-84150
Fondazione	SLO 93	21972	6506	-79757	0	0	0	21972	6506	-79757
Fondazione	SLO 94	21972	6506	-79757	0	0	0	21972	6506	-79757
Fondazione	SLO 95	21972	6506	-79757	0	0	0	21972	6506	-79757
Fondazione	SLO 96	21972	6506	-79757	0	0	0	21972	6506	-79757
Fondazione	SLD 1	-19340	-5735	-85273	0	0	0	-19340	-5735	-85273
Fondazione	SLD 2	-19340	-5735	-85273	0	0	0	-19340	-5735	-85273
Fondazione	SLD 3	-19340	-5735	-85273	0	0	0	-19340	-5735	-85273
Fondazione	SLD 4	-19340	-5735	-85273	0	0	0	-19340	-5735	-85273
Fondazione	SLD 5	-19340	-5736	-78623	0	0	0	-19340	-5736	-78623
Fondazione	SLD 6	-19340	-5736	-78623	0	0	0	-19340	-5736	-78623
Fondazione	SLD 7	-19340	-5736	-78623	0	0	0	-19340	-5736	-78623
Fondazione	SLD 8	-19340	-5736	-78623	0	0	0	-19340	-5736	-78623
Fondazione	SLD 9	-19336	5750	-85270	0	0	0	-19336	5750	-85270
Fondazione	SLD 10	-19336	5750	-85270	0	0	0	-19336	5750	-85270
Fondazione	SLD 11	-19336	5750	-85270	0	0	0	-19336	5750	-85270
Fondazione	SLD 12	-19336	5750	-85270	0	0	0	-19336	5750	-85270
Fondazione	SLD 13	-19336	5749	-78621	0	0	0	-19336	5749	-78621
Fondazione	SLD 14	-19336	5749	-78621	0	0	0	-19336	5749	-78621
Fondazione	SLD 15	-19336	5749	-78621	0	0	0	-19336	5749	-78621
Fondazione	SLD 16	-19336	5749	-78621	0	0	0	-19336	5749	-78621
Fondazione	SLD 17	-5808	-19139	-85279	0	0	0	-5808	-19139	-85279
Fondazione	SLD 18	-5808	-19139	-85279	0	0	0	-5808	-19139	-85279
Fondazione	SLD 19	-5808	-19139	-85279	0	0	0	-5808	-19139	-85279
Fondazione	SLD 20	-5808	-19139	-85279	0	0	0	-5808	-19139	-85279
Fondazione	SLD 21	-5808	-19140	-78629	0	0	0	-5808	-19140	-78629
Fondazione	SLD 22	-5808	-19140	-78629	0	0	0	-5808	-19140	-78629
Fondazione	SLD 23	-5808	-19140	-78629	0	0	0	-5808	-19140	-78629
Fondazione	SLD 24	-5808	-19140	-78629	0	0	0	-5808	-19140	-78629
Fondazione	SLD 25	-5803	-5738	-93034	0	0	0	-5803	-5738	-93034
Fondazione	SLD 26	-5803	-5738	-93034	0	0	0	-5803	-5738	-93034
Fondazione	SLD 27	-5803	-5738	-93034	0	0	0	-5803	-5738	-93034
Fondazione	SLD 28	-5803	-5738	-93034	0	0	0	-5803	-5738	-93034
Fondazione	SLD 29	-5804	-5742	-70868	0	0	0	-5804	-5742	-70868
Fondazione	SLD 30	-5804	-5742	-70868	0	0	0	-5804	-5742	-70868
Fondazione	SLD 31	-5804	-5742	-70868	0	0	0	-5804	-5742	-70868
Fondazione	SLD 32	-5804	-5742	-70868	0	0	0	-5804	-5742	-70868

D.3.2 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di scarico (h minore di 9m)

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		N.br.	F			F			F	
Nome		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLD 33	-5799	5746	-93031	0	0	0	-5799	5746	-93031
Fondazione	SLD 34	-5799	5746	-93031	0	0	0	-5799	5746	-93031
Fondazione	SLD 35	-5799	5746	-93031	0	0	0	-5799	5746	-93031
Fondazione	SLD 36	-5799	5746	-93031	0	0	0	-5799	5746	-93031
Fondazione	SLD 37	-5800	5743	-70865	0	0	0	-5800	5743	-70865
Fondazione	SLD 38	-5800	5743	-70865	0	0	0	-5800	5743	-70865
Fondazione	SLD 39	-5800	5743	-70865	0	0	0	-5800	5743	-70865
Fondazione	SLD 40	-5800	5743	-70865	0	0	0	-5800	5743	-70865
Fondazione	SLD 41	-5794	19144	-85270	0	0	0	-5794	19144	-85270
Fondazione	SLD 42	-5794	19144	-85270	0	0	0	-5794	19144	-85270
Fondazione	SLD 43	-5794	19144	-85270	0	0	0	-5794	19144	-85270
Fondazione	SLD 44	-5794	19144	-85270	0	0	0	-5794	19144	-85270
Fondazione	SLD 45	-5795	19143	-78620	0	0	0	-5795	19143	-78620
Fondazione	SLD 46	-5795	19143	-78620	0	0	0	-5795	19143	-78620
Fondazione	SLD 47	-5795	19143	-78620	0	0	0	-5795	19143	-78620
Fondazione	SLD 48	-5795	19143	-78620	0	0	0	-5795	19143	-78620
Fondazione	SLD 49	5795	-19143	-85281	0	0	0	5795	-19143	-85281
Fondazione	SLD 50	5795	-19143	-85281	0	0	0	5795	-19143	-85281
Fondazione	SLD 51	5795	-19143	-85281	0	0	0	5795	-19143	-85281
Fondazione	SLD 52	5795	-19143	-85281	0	0	0	5795	-19143	-85281
Fondazione	SLD 53	5794	-19144	-78631	0	0	0	5794	-19144	-78631
Fondazione	SLD 54	5794	-19144	-78631	0	0	0	5794	-19144	-78631
Fondazione	SLD 55	5794	-19144	-78631	0	0	0	5794	-19144	-78631
Fondazione	SLD 56	5794	-19144	-78631	0	0	0	5794	-19144	-78631
Fondazione	SLD 57	5800	-5743	-93036	0	0	0	5800	-5743	-93036
Fondazione	SLD 58	5800	-5743	-93036	0	0	0	5800	-5743	-93036
Fondazione	SLD 59	5800	-5743	-93036	0	0	0	5800	-5743	-93036
Fondazione	SLD 60	5800	-5743	-93036	0	0	0	5800	-5743	-93036
Fondazione	SLD 61	5799	-5746	-70870	0	0	0	5799	-5746	-70870
Fondazione	SLD 62	5799	-5746	-70870	0	0	0	5799	-5746	-70870
Fondazione	SLD 63	5799	-5746	-70870	0	0	0	5799	-5746	-70870
Fondazione	SLD 64	5799	-5746	-70870	0	0	0	5799	-5746	-70870
Fondazione	SLD 65	5804	5742	-93033	0	0	0	5804	5742	-93033
Fondazione	SLD 66	5804	5742	-93033	0	0	0	5804	5742	-93033
Fondazione	SLD 67	5804	5742	-93033	0	0	0	5804	5742	-93033
Fondazione	SLD 68	5804	5742	-93033	0	0	0	5804	5742	-93033
Fondazione	SLD 69	5803	5738	-70867	0	0	0	5803	5738	-70867
Fondazione	SLD 70	5803	5738	-70867	0	0	0	5803	5738	-70867
Fondazione	SLD 71	5803	5738	-70867	0	0	0	5803	5738	-70867
Fondazione	SLD 72	5803	5738	-70867	0	0	0	5803	5738	-70867
Fondazione	SLD 73	5808	19140	-85272	0	0	0	5808	19140	-85272
Fondazione	SLD 74	5808	19140	-85272	0	0	0	5808	19140	-85272
Fondazione	SLD 75	5808	19140	-85272	0	0	0	5808	19140	-85272
Fondazione	SLD 76	5808	19140	-85272	0	0	0	5808	19140	-85272
Fondazione	SLD 77	5808	19139	-78622	0	0	0	5808	19139	-78622
Fondazione	SLD 78	5808	19139	-78622	0	0	0	5808	19139	-78622
Fondazione	SLD 79	5808	19139	-78622	0	0	0	5808	19139	-78622
Fondazione	SLD 80	5808	19139	-78622	0	0	0	5808	19139	-78622
Fondazione	SLD 81	19336	-5749	-85280	0	0	0	19336	-5749	-85280
Fondazione	SLD 82	19336	-5749	-85280	0	0	0	19336	-5749	-85280
Fondazione	SLD 83	19336	-5749	-85280	0	0	0	19336	-5749	-85280
Fondazione	SLD 84	19336	-5749	-85280	0	0	0	19336	-5749	-85280
Fondazione	SLD 85	19336	-5750	-78631	0	0	0	19336	-5750	-78631
Fondazione	SLD 86	19336	-5750	-78631	0	0	0	19336	-5750	-78631
Fondazione	SLD 87	19336	-5750	-78631	0	0	0	19336	-5750	-78631
Fondazione	SLD 88	19336	-5750	-78631	0	0	0	19336	-5750	-78631
Fondazione	SLD 89	19340	5736	-85278	0	0	0	19340	5736	-85278
Fondazione	SLD 90	19340	5736	-85278	0	0	0	19340	5736	-85278
Fondazione	SLD 91	19340	5736	-85278	0	0	0	19340	5736	-85278
Fondazione	SLD 92	19340	5736	-85278	0	0	0	19340	5736	-85278
Fondazione	SLD 93	19340	5735	-78628	0	0	0	19340	5735	-78628
Fondazione	SLD 94	19340	5735	-78628	0	0	0	19340	5735	-78628
Fondazione	SLD 95	19340	5735	-78628	0	0	0	19340	5735	-78628
Fondazione	SLD 96	19340	5735	-78628	0	0	0	19340	5735	-78628
Fondazione	SLV 1	-43855	-12998	-97898	0	0	0	-43855	-12998	-97898
Fondazione	SLV 2	-43855	-12998	-97898	0	0	0	-43855	-12998	-97898
Fondazione	SLV 3	-43855	-12998	-97898	0	0	0	-43855	-12998	-97898
Fondazione	SLV 4	-43855	-12998	-97898	0	0	0	-43855	-12998	-97898
Fondazione	SLV 5	-43856	-13003	-65992	0	0	0	-43856	-13003	-65992
Fondazione	SLV 6	-43856	-13003	-65992	0	0	0	-43856	-13003	-65992
Fondazione	SLV 7	-43856	-13003	-65992	0	0	0	-43856	-13003	-65992
Fondazione	SLV 8	-43856	-13003	-65992	0	0	0	-43856	-13003	-65992
Fondazione	SLV 9	-43845	13036	-97892	0	0	0	-43845	13036	-97892
Fondazione	SLV 10	-43845	13036	-97892	0	0	0	-43845	13036	-97892
Fondazione	SLV 11	-43845	13036	-97892	0	0	0	-43845	13036	-97892
Fondazione	SLV 12	-43845	13036	-97892	0	0	0	-43845	13036	-97892
Fondazione	SLV 13	-43847	13031	-65986	0	0	0	-43847	13031	-65986
Fondazione	SLV 14	-43847	13031	-65986	0	0	0	-43847	13031	-65986
Fondazione	SLV 15	-43847	13031	-65986	0	0	0	-43847	13031	-65986
Fondazione	SLV 16	-43847	13031	-65986	0	0	0	-43847	13031	-65986
Fondazione	SLV 17	-13170	-43382	-97911	0	0	0	-13170	-43382	-97911
Fondazione	SLV 18	-13170	-43382	-97911	0	0	0	-13170	-43382	-97911
Fondazione	SLV 19	-13170	-43382	-97911	0	0	0	-13170	-43382	-97911
Fondazione	SLV 20	-13170	-43382	-97911	0	0	0	-13170	-43382	-97911
Fondazione	SLV 21	-13172	-66005	-97911	0	0	0	-13172	-66005	-97911
Fondazione	SLV 22	-13172	-66005	-97911	0	0	0	-13172	-66005	-97911
Fondazione	SLV 23	-13172	-66005	-97911	0	0	0	-13172	-66005	-97911
Fondazione	SLV 24	-13172	-66005	-97911	0	0	0	-13172	-66005	-97911
Fondazione	SLV 25	-13157	-13003	-135127	0	0	0	-13157	-13003	-135127
Fondazione	SLV 26	-13157	-13003	-135127	0	0	0	-13157	-13003	-135127
Fondazione	SLV 27	-13157	-13003	-135127	0	0	0	-13157	-13003	-135127
Fondazione	SLV 28	-13157	-13003	-135127	0	0	0	-13157	-13003	-135127
Fondazione	SLV 29	-13163	-13020	-28775	0	0	0	-13163	-13020	-28775
Fondazione	SLV 30	-13163	-13020	-28775	0	0	0	-13163	-13020	-28775
Fondazione	SLV 31	-13163	-13020	-28775	0	0	0	-13163	-13020	-28775
Fondazione	SLV 32	-13163	-13020	-28775	0	0	0	-13163	-13020	-28775
Fondazione	SLV 33	-13148	13030	-135121	0	0	0	-13148	13030	-135121
Fondazione	SLV 34	-13148	13030	-135121	0	0	0	-13148	13030	-135121
Fondazione	SLV 35	-13148	13030	-135121	0	0	0	-13148	13030	-135121

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLV 36	-13148	13030	-135121	0	0	0	-13148	13030	-135121
Fondazione	SLV 37	-13153	13013	-28769	0	0	0	-13153	13013	-28769
Fondazione	SLV 38	-13153	13013	-28769	0	0	0	-13153	13013	-28769
Fondazione	SLV 39	-13153	13013	-28769	0	0	0	-13153	13013	-28769
Fondazione	SLV 40	-13153	13013	-28769	0	0	0	-13153	13013	-28769
Fondazione	SLV 41	-13139	43397	-97891	0	0	0	-13139	43397	-97891
Fondazione	SLV 42	-13139	43397	-97891	0	0	0	-13139	43397	-97891
Fondazione	SLV 43	-13139	43397	-97891	0	0	0	-13139	43397	-97891
Fondazione	SLV 44	-13139	43397	-97891	0	0	0	-13139	43397	-97891
Fondazione	SLV 45	-13140	43392	-65985	0	0	0	-13140	43392	-65985
Fondazione	SLV 46	-13140	43392	-65985	0	0	0	-13140	43392	-65985
Fondazione	SLV 47	-13140	43392	-65985	0	0	0	-13140	43392	-65985
Fondazione	SLV 48	-13140	43392	-65985	0	0	0	-13140	43392	-65985
Fondazione	SLV 49	13140	-43392	-97916	0	0	0	13140	-43392	-97916
Fondazione	SLV 50	13140	-43392	-97916	0	0	0	13140	-43392	-97916
Fondazione	SLV 51	13140	-43392	-97916	0	0	0	13140	-43392	-97916
Fondazione	SLV 52	13140	-43392	-97916	0	0	0	13140	-43392	-97916
Fondazione	SLV 53	13139	-43397	-66010	0	0	0	13139	-43397	-66010
Fondazione	SLV 54	13139	-43397	-66010	0	0	0	13139	-43397	-66010
Fondazione	SLV 55	13139	-43397	-66010	0	0	0	13139	-43397	-66010
Fondazione	SLV 56	13139	-43397	-66010	0	0	0	13139	-43397	-66010
Fondazione	SLV 57	13153	-13013	-135132	0	0	0	13153	-13013	-135132
Fondazione	SLV 58	13153	-13013	-135132	0	0	0	13153	-13013	-135132
Fondazione	SLV 59	13153	-13013	-135132	0	0	0	13153	-13013	-135132
Fondazione	SLV 60	13153	-13013	-135132	0	0	0	13153	-13013	-135132
Fondazione	SLV 61	13148	-13030	-28780	0	0	0	13148	-13030	-28780
Fondazione	SLV 62	13148	-13030	-28780	0	0	0	13148	-13030	-28780
Fondazione	SLV 63	13148	-13030	-28780	0	0	0	13148	-13030	-28780
Fondazione	SLV 64	13148	-13030	-28780	0	0	0	13148	-13030	-28780
Fondazione	SLV 65	13163	13020	-135126	0	0	0	13163	13020	-135126
Fondazione	SLV 66	13163	13020	-135126	0	0	0	13163	13020	-135126
Fondazione	SLV 67	13163	13020	-135126	0	0	0	13163	13020	-135126
Fondazione	SLV 68	13163	13020	-135126	0	0	0	13163	13020	-135126
Fondazione	SLV 69	13157	13003	-28774	0	0	0	13157	13003	-28774
Fondazione	SLV 70	13157	13003	-28774	0	0	0	13157	13003	-28774
Fondazione	SLV 71	13157	13003	-28774	0	0	0	13157	13003	-28774
Fondazione	SLV 72	13157	13003	-28774	0	0	0	13157	13003	-28774
Fondazione	SLV 73	13172	43387	-97896	0	0	0	13172	43387	-97896
Fondazione	SLV 74	13172	43387	-97896	0	0	0	13172	43387	-97896
Fondazione	SLV 75	13172	43387	-97896	0	0	0	13172	43387	-97896
Fondazione	SLV 76	13172	43387	-97896	0	0	0	13172	43387	-97896
Fondazione	SLV 77	13170	43382	-65990	0	0	0	13170	43382	-65990
Fondazione	SLV 78	13170	43382	-65990	0	0	0	13170	43382	-65990
Fondazione	SLV 79	13170	43382	-65990	0	0	0	13170	43382	-65990
Fondazione	SLV 80	13170	43382	-65990	0	0	0	13170	43382	-65990
Fondazione	SLV 81	43847	-13031	-97915	0	0	0	43847	-13031	-97915
Fondazione	SLV 82	43847	-13031	-97915	0	0	0	43847	-13031	-97915
Fondazione	SLV 83	43847	-13031	-97915	0	0	0	43847	-13031	-97915
Fondazione	SLV 84	43847	-13031	-97915	0	0	0	43847	-13031	-97915
Fondazione	SLV 85	43845	-13036	-66009	0	0	0	43845	-13036	-66009
Fondazione	SLV 86	43845	-13036	-66009	0	0	0	43845	-13036	-66009
Fondazione	SLV 87	43845	-13036	-66009	0	0	0	43845	-13036	-66009
Fondazione	SLV 88	43845	-13036	-66009	0	0	0	43845	-13036	-66009
Fondazione	SLV 89	43856	13003	-97909	0	0	0	43856	13003	-97909
Fondazione	SLV 90	43856	13003	-97909	0	0	0	43856	13003	-97909
Fondazione	SLV 91	43856	13003	-97909	0	0	0	43856	13003	-97909
Fondazione	SLV 92	43856	13003	-97909	0	0	0	43856	13003	-97909
Fondazione	SLV 93	43855	12998	-66003	0	0	0	43855	12998	-66003
Fondazione	SLV 94	43855	12998	-66003	0	0	0	43855	12998	-66003
Fondazione	SLV 95	43855	12998	-66003	0	0	0	43855	12998	-66003
Fondazione	SLV 96	43855	12998	-66003	0	0	0	43855	12998	-66003
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
Piano campagna	Pesi	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
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	-887	0	0	0	0	0	-887
Piano campagna	Variabile H - Coperture	0	0	-1232	0	0	0	0	0	-1232
Piano campagna	Carico statico terreno	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano campagna	Carico sismico terreno	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano campagna	X SLV	14448	-4	-2	0	0	0	14448	-4	-2
Piano campagna	Y SLV	4	14588	-4	0	0	0	4	14588	-4
Piano campagna	Z SLV	-14	52	10597	0	0	0	-14	52	10597
Piano campagna	X SLD	6369	-2	-1	0	0	0	6369	-2	-1
Piano campagna	Y SLD	2	6431	-2	0	0	0	2	6431	-2
Piano campagna	Z SLD	-3	11	2209	0	0	0	-3	11	2209
Piano campagna	X SLO	7246	-2	-1	0	0	0	7246	-2	-1
Piano campagna	Y SLO	2	7317	-2	0	0	0	2	7317	-2
Piano campagna	Z SLO	-2	7	1459	0	0	0	-2	7	1459
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	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLU 2	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLU 3	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLU 4	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLU 5	0	0	-21428	0	0	0	0	0	-21428
Piano campagna	SLU 6	0	0	-21428	0	0	0	0	0	-21428
Piano campagna	SLU 7	0	0	-20245	0	0	0	0	0	-20245

D.3.2 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di scarico (h minore di 9m)

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
Nome	N.br.	X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Piano campagna	SLU 8	0	0	-20245	0	0	0	0	0	-20245
Piano campagna	SLU 9	0	0	-20245	0	0	0	0	0	-20245
Piano campagna	SLU 10	0	0	-22094	0	0	0	0	0	-22094
Piano campagna	SLU 11	0	0	-22094	0	0	0	0	0	-22094
Piano campagna	SLU 12	0	0	-20911	0	0	0	0	0	-20911
Piano campagna	SLU 13	0	0	-20911	0	0	0	0	0	-20911
Piano campagna	SLU 14	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLU 15	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLU 16	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLU 17	0	0	-21428	0	0	0	0	0	-21428
Piano campagna	SLU 18	0	0	-21428	0	0	0	0	0	-21428
Piano campagna	SLU 19	0	0	-20245	0	0	0	0	0	-20245
Piano campagna	SLU 20	0	0	-20245	0	0	0	0	0	-20245
Piano campagna	SLU 21	0	0	-20245	0	0	0	0	0	-20245
Piano campagna	SLU 22	0	0	-22094	0	0	0	0	0	-22094
Piano campagna	SLU 23	0	0	-22094	0	0	0	0	0	-22094
Piano campagna	SLU 24	0	0	-20911	0	0	0	0	0	-20911
Piano campagna	SLU 25	0	0	-20911	0	0	0	0	0	-20911
Piano campagna	SLU 26	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLU 27	0	0	-20245	0	0	0	0	0	-20245
Piano campagna	SLU 28	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLU 29	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLU 30	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLU 31	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLU 32	0	0	-21428	0	0	0	0	0	-21428
Piano campagna	SLU 33	0	0	-21428	0	0	0	0	0	-21428
Piano campagna	SLU 34	0	0	-20245	0	0	0	0	0	-20245
Piano campagna	SLU 35	0	0	-20245	0	0	0	0	0	-20245
Piano campagna	SLU 36	0	0	-20245	0	0	0	0	0	-20245
Piano campagna	SLU 37	0	0	-22094	0	0	0	0	0	-22094
Piano campagna	SLU 38	0	0	-22094	0	0	0	0	0	-22094
Piano campagna	SLU 39	0	0	-20911	0	0	0	0	0	-20911
Piano campagna	SLU 40	0	0	-20911	0	0	0	0	0	-20911
Piano campagna	SLU 41	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLU 42	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLU 43	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLU 44	0	0	-21428	0	0	0	0	0	-21428
Piano campagna	SLU 45	0	0	-21428	0	0	0	0	0	-21428
Piano campagna	SLU 46	0	0	-20245	0	0	0	0	0	-20245
Piano campagna	SLU 47	0	0	-20245	0	0	0	0	0	-20245
Piano campagna	SLU 48	0	0	-20245	0	0	0	0	0	-20245
Piano campagna	SLU 49	0	0	-22094	0	0	0	0	0	-22094
Piano campagna	SLU 50	0	0	-22094	0	0	0	0	0	-22094
Piano campagna	SLU 51	0	0	-20911	0	0	0	0	0	-20911
Piano campagna	SLU 52	0	0	-20911	0	0	0	0	0	-20911
Piano campagna	SLU 53	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLU 54	0	0	-20245	0	0	0	0	0	-20245
Piano campagna	SLU 55	0	0	-25454	0	0	0	0	0	-25454
Piano campagna	SLU 56	0	0	-25454	0	0	0	0	0	-25454
Piano campagna	SLU 57	0	0	-25454	0	0	0	0	0	-25454
Piano campagna	SLU 58	0	0	-25454	0	0	0	0	0	-25454
Piano campagna	SLU 59	0	0	-27302	0	0	0	0	0	-27302
Piano campagna	SLU 60	0	0	-27302	0	0	0	0	0	-27302
Piano campagna	SLU 61	0	0	-26120	0	0	0	0	0	-26120
Piano campagna	SLU 62	0	0	-26120	0	0	0	0	0	-26120
Piano campagna	SLU 63	0	0	-26120	0	0	0	0	0	-26120
Piano campagna	SLU 64	0	0	-27968	0	0	0	0	0	-27968
Piano campagna	SLU 65	0	0	-27968	0	0	0	0	0	-27968
Piano campagna	SLU 66	0	0	-26785	0	0	0	0	0	-26785
Piano campagna	SLU 67	0	0	-26785	0	0	0	0	0	-26785
Piano campagna	SLU 68	0	0	-25454	0	0	0	0	0	-25454
Piano campagna	SLU 69	0	0	-25454	0	0	0	0	0	-25454
Piano campagna	SLU 70	0	0	-25454	0	0	0	0	0	-25454
Piano campagna	SLU 71	0	0	-27302	0	0	0	0	0	-27302
Piano campagna	SLU 72	0	0	-27302	0	0	0	0	0	-27302
Piano campagna	SLU 73	0	0	-26120	0	0	0	0	0	-26120
Piano campagna	SLU 74	0	0	-26120	0	0	0	0	0	-26120
Piano campagna	SLU 75	0	0	-26120	0	0	0	0	0	-26120
Piano campagna	SLU 76	0	0	-27968	0	0	0	0	0	-27968
Piano campagna	SLU 77	0	0	-27968	0	0	0	0	0	-27968
Piano campagna	SLU 78	0	0	-26785	0	0	0	0	0	-26785
Piano campagna	SLU 79	0	0	-26785	0	0	0	0	0	-26785
Piano campagna	SLU 80	0	0	-25454	0	0	0	0	0	-25454
Piano campagna	SLU 81	0	0	-26120	0	0	0	0	0	-26120
Piano campagna	SLU 82	0	0	-25454	0	0	0	0	0	-25454
Piano campagna	SLU 83	0	0	-25454	0	0	0	0	0	-25454
Piano campagna	SLU 84	0	0	-25454	0	0	0	0	0	-25454
Piano campagna	SLU 85	0	0	-25454	0	0	0	0	0	-25454
Piano campagna	SLU 86	0	0	-27302	0	0	0	0	0	-27302
Piano campagna	SLU 87	0	0	-27302	0	0	0	0	0	-27302
Piano campagna	SLU 88	0	0	-26120	0	0	0	0	0	-26120
Piano campagna	SLU 89	0	0	-26120	0	0	0	0	0	-26120
Piano campagna	SLU 90	0	0	-26120	0	0	0	0	0	-26120
Piano campagna	SLU 91	0	0	-27968	0	0	0	0	0	-27968
Piano campagna	SLU 92	0	0	-27968	0	0	0	0	0	-27968
Piano campagna	SLU 93	0	0	-26785	0	0	0	0	0	-26785
Piano campagna	SLU 94	0	0	-26785	0	0	0	0	0	-26785
Piano campagna	SLU 95	0	0	-25454	0	0	0	0	0	-25454
Piano campagna	SLU 96	0	0	-25454	0	0	0	0	0	-25454
Piano campagna	SLU 97	0	0	-25454	0	0	0	0	0	-25454
Piano campagna	SLU 98	0	0	-27302	0	0	0	0	0	-27302
Piano campagna	SLU 99	0	0	-27302	0	0	0	0	0	-27302
Piano campagna	SLU 100	0	0	-26120	0	0	0	0	0	-26120
Piano campagna	SLU 101	0	0	-26120	0	0	0	0	0	-26120
Piano campagna	SLU 102	0	0	-26120	0	0	0	0	0	-26120
Piano campagna	SLU 103	0	0	-27968	0	0	0	0	0	-27968
Piano campagna	SLU 104	0	0	-27968	0	0	0	0	0	-27968
Piano campagna	SLU 105	0	0	-26785	0	0	0	0	0	-26785
Piano campagna	SLU 106	0	0	-26785	0	0	0	0	0	-26785

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Piano campagna	SLU 107	0	0	-25454	0	0	0	0	0	-25454
Piano campagna	SLU 108	0	0	-26120	0	0	0	0	0	-26120
Piano campagna	SLE RA 1	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE RA 2	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE RA 3	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE RA 4	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE RA 5	0	0	-20812	0	0	0	0	0	-20812
Piano campagna	SLE RA 6	0	0	-20812	0	0	0	0	0	-20812
Piano campagna	SLE RA 7	0	0	-20024	0	0	0	0	0	-20024
Piano campagna	SLE RA 8	0	0	-20024	0	0	0	0	0	-20024
Piano campagna	SLE RA 9	0	0	-20024	0	0	0	0	0	-20024
Piano campagna	SLE RA 10	0	0	-21256	0	0	0	0	0	-21256
Piano campagna	SLE RA 11	0	0	-21256	0	0	0	0	0	-21256
Piano campagna	SLE RA 12	0	0	-20467	0	0	0	0	0	-20467
Piano campagna	SLE RA 13	0	0	-20467	0	0	0	0	0	-20467
Piano campagna	SLE RA 14	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE RA 15	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE RA 16	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE RA 17	0	0	-20812	0	0	0	0	0	-20812
Piano campagna	SLE RA 18	0	0	-20812	0	0	0	0	0	-20812
Piano campagna	SLE RA 19	0	0	-20024	0	0	0	0	0	-20024
Piano campagna	SLE RA 20	0	0	-20024	0	0	0	0	0	-20024
Piano campagna	SLE RA 21	0	0	-20024	0	0	0	0	0	-20024
Piano campagna	SLE RA 22	0	0	-21256	0	0	0	0	0	-21256
Piano campagna	SLE RA 23	0	0	-21256	0	0	0	0	0	-21256
Piano campagna	SLE RA 24	0	0	-20467	0	0	0	0	0	-20467
Piano campagna	SLE RA 25	0	0	-20467	0	0	0	0	0	-20467
Piano campagna	SLE RA 26	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE RA 27	0	0	-20024	0	0	0	0	0	-20024
Piano campagna	SLE RA 28	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE RA 29	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE RA 30	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE RA 31	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE RA 32	0	0	-20812	0	0	0	0	0	-20812
Piano campagna	SLE RA 33	0	0	-20812	0	0	0	0	0	-20812
Piano campagna	SLE RA 34	0	0	-20024	0	0	0	0	0	-20024
Piano campagna	SLE RA 35	0	0	-20024	0	0	0	0	0	-20024
Piano campagna	SLE RA 36	0	0	-20024	0	0	0	0	0	-20024
Piano campagna	SLE RA 37	0	0	-21256	0	0	0	0	0	-21256
Piano campagna	SLE RA 38	0	0	-21256	0	0	0	0	0	-21256
Piano campagna	SLE RA 39	0	0	-20467	0	0	0	0	0	-20467
Piano campagna	SLE RA 40	0	0	-20467	0	0	0	0	0	-20467
Piano campagna	SLE RA 41	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE RA 42	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE RA 43	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE RA 44	0	0	-20812	0	0	0	0	0	-20812
Piano campagna	SLE RA 45	0	0	-20812	0	0	0	0	0	-20812
Piano campagna	SLE RA 46	0	0	-20024	0	0	0	0	0	-20024
Piano campagna	SLE RA 47	0	0	-20024	0	0	0	0	0	-20024
Piano campagna	SLE RA 48	0	0	-20024	0	0	0	0	0	-20024
Piano campagna	SLE RA 49	0	0	-21256	0	0	0	0	0	-21256
Piano campagna	SLE RA 50	0	0	-21256	0	0	0	0	0	-21256
Piano campagna	SLE RA 51	0	0	-20467	0	0	0	0	0	-20467
Piano campagna	SLE RA 52	0	0	-20467	0	0	0	0	0	-20467
Piano campagna	SLE RA 53	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE RA 54	0	0	-20024	0	0	0	0	0	-20024
Piano campagna	SLE FR 1	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE FR 2	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE FR 3	0	0	-19758	0	0	0	0	0	-19758
Piano campagna	SLE FR 4	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE FR 5	0	0	-19758	0	0	0	0	0	-19758
Piano campagna	SLE FR 6	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE FR 7	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE FR 8	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE FR 9	0	0	-19758	0	0	0	0	0	-19758
Piano campagna	SLE FR 10	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE FR 11	0	0	-19758	0	0	0	0	0	-19758
Piano campagna	SLE FR 12	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE QP 1	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE QP 2	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE QP 3	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE QP 4	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE QP 5	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE QP 6	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE QP 7	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLE QP 8	0	0	-19580	0	0	0	0	0	-19580
Piano campagna	SLO 1	-7246	-2195	-20016	0	0	0	-7246	-2195	-20016
Piano campagna	SLO 2	-7246	-2195	-20016	0	0	0	-7246	-2195	-20016
Piano campagna	SLO 3	-7246	-2195	-20016	0	0	0	-7246	-2195	-20016
Piano campagna	SLO 4	-7246	-2195	-20016	0	0	0	-7246	-2195	-20016
Piano campagna	SLO 5	-7248	-2191	-19141	0	0	0	-7248	-2191	-19141
Piano campagna	SLO 6	-7248	-2191	-19141	0	0	0	-7248	-2191	-19141
Piano campagna	SLO 7	-7248	-2191	-19141	0	0	0	-7248	-2191	-19141
Piano campagna	SLO 8	-7248	-2191	-19141	0	0	0	-7248	-2191	-19141
Piano campagna	SLO 9	-7245	2195	-20017	0	0	0	-7245	2195	-20017
Piano campagna	SLO 10	-7245	2195	-20017	0	0	0	-7245	2195	-20017
Piano campagna	SLO 11	-7245	2195	-20017	0	0	0	-7245	2195	-20017
Piano campagna	SLO 12	-7245	2195	-20017	0	0	0	-7245	2195	-20017
Piano campagna	SLO 13	-7246	2199	-19142	0	0	0	-7246	2199	-19142
Piano campagna	SLO 14	-7246	2199	-19142	0	0	0	-7246	2199	-19142
Piano campagna	SLO 15	-7246	2199	-19142	0	0	0	-7246	2199	-19142
Piano campagna	SLO 16	-7246	2199	-19142	0	0	0	-7246	2199	-19142
Piano campagna	SLO 17	-2175	-7318	-20016	0	0	0	-2175	-7318	-20016
Piano campagna	SLO 18	-2175	-7318	-20016	0	0	0	-2175	-7318	-20016
Piano campagna	SLO 19	-2175	-7318	-20016	0	0	0	-2175	-7318	-20016
Piano campagna	SLO 20	-2175	-7318	-20016	0	0	0	-2175	-7318	-20016
Piano campagna	SLO 21	-2176	-7314	-19140	0	0	0	-2176	-7314	-19140
Piano campagna	SLO 22	-2176	-7314	-19140	0	0	0	-2176	-7314	-19140
Piano campagna	SLO 23	-2176	-7314	-19140	0	0	0	-2176	-7314	-19140

D.3.2 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di scarico (h minore di 9m)

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti			
		Nome	N.br.	F	X	Y	Z	X	Y	Z	
Piano campagna	SLO 24		-2176	-7314	-19140	0	0	0	-2176	-7314	-19140
Piano campagna	SLO 25		-2173	-2202	-21039	0	0	0	-2173	-2202	-21039
Piano campagna	SLO 26		-2173	-2202	-21039	0	0	0	-2173	-2202	-21039
Piano campagna	SLO 27		-2173	-2202	-21039	0	0	0	-2173	-2202	-21039
Piano campagna	SLO 28		-2173	-2202	-21039	0	0	0	-2173	-2202	-21039
Piano campagna	SLO 29		-2176	-2187	-18120	0	0	0	-2176	-2187	-18120
Piano campagna	SLO 30		-2176	-2187	-18120	0	0	0	-2176	-2187	-18120
Piano campagna	SLO 31		-2176	-2187	-18120	0	0	0	-2176	-2187	-18120
Piano campagna	SLO 32		-2176	-2187	-18120	0	0	0	-2176	-2187	-18120
Piano campagna	SLO 33		-2171	2188	-21040	0	0	0	-2171	2188	-21040
Piano campagna	SLO 34		-2171	2188	-21040	0	0	0	-2171	2188	-21040
Piano campagna	SLO 35		-2171	2188	-21040	0	0	0	-2171	2188	-21040
Piano campagna	SLO 36		-2171	2188	-21040	0	0	0	-2171	2188	-21040
Piano campagna	SLO 37		-2175	2203	-18121	0	0	0	-2175	2203	-18121
Piano campagna	SLO 38		-2175	2203	-18121	0	0	0	-2175	2203	-18121
Piano campagna	SLO 39		-2175	2203	-18121	0	0	0	-2175	2203	-18121
Piano campagna	SLO 40		-2175	2203	-18121	0	0	0	-2175	2203	-18121
Piano campagna	SLO 41		-2171	7315	-20019	0	0	0	-2171	7315	-20019
Piano campagna	SLO 42		-2171	7315	-20019	0	0	0	-2171	7315	-20019
Piano campagna	SLO 43		-2171	7315	-20019	0	0	0	-2171	7315	-20019
Piano campagna	SLO 44		-2171	7315	-20019	0	0	0	-2171	7315	-20019
Piano campagna	SLO 45		-2173	7319	-19144	0	0	0	-2173	7319	-19144
Piano campagna	SLO 46		-2173	7319	-19144	0	0	0	-2173	7319	-19144
Piano campagna	SLO 47		-2173	7319	-19144	0	0	0	-2173	7319	-19144
Piano campagna	SLO 48		-2173	7319	-19144	0	0	0	-2173	7319	-19144
Piano campagna	SLO 49		2173	-7319	-20017	0	0	0	2173	-7319	-20017
Piano campagna	SLO 50		2173	-7319	-20017	0	0	0	2173	-7319	-20017
Piano campagna	SLO 51		2173	-7319	-20017	0	0	0	2173	-7319	-20017
Piano campagna	SLO 52		2173	-7319	-20017	0	0	0	2173	-7319	-20017
Piano campagna	SLO 53		2171	-7315	-19141	0	0	0	2171	-7315	-19141
Piano campagna	SLO 54		2171	-7315	-19141	0	0	0	2171	-7315	-19141
Piano campagna	SLO 55		2171	-7315	-19141	0	0	0	2171	-7315	-19141
Piano campagna	SLO 56		2171	-7315	-19141	0	0	0	2171	-7315	-19141
Piano campagna	SLO 57		2175	-2203	-21039	0	0	0	2175	-2203	-21039
Piano campagna	SLO 58		2175	-2203	-21039	0	0	0	2175	-2203	-21039
Piano campagna	SLO 59		2175	-2203	-21039	0	0	0	2175	-2203	-21039
Piano campagna	SLO 60		2175	-2203	-21039	0	0	0	2175	-2203	-21039
Piano campagna	SLO 61		2171	-2188	-18121	0	0	0	2171	-2188	-18121
Piano campagna	SLO 62		2171	-2188	-18121	0	0	0	2171	-2188	-18121
Piano campagna	SLO 63		2171	-2188	-18121	0	0	0	2171	-2188	-18121
Piano campagna	SLO 64		2171	-2188	-18121	0	0	0	2171	-2188	-18121
Piano campagna	SLO 65		2176	2187	-21040	0	0	0	2176	2187	-21040
Piano campagna	SLO 66		2176	2187	-21040	0	0	0	2176	2187	-21040
Piano campagna	SLO 67		2176	2187	-21040	0	0	0	2176	2187	-21040
Piano campagna	SLO 68		2176	2187	-21040	0	0	0	2176	2187	-21040
Piano campagna	SLO 69		2173	2202	-18122	0	0	0	2173	2202	-18122
Piano campagna	SLO 70		2173	2202	-18122	0	0	0	2173	2202	-18122
Piano campagna	SLO 71		2173	2202	-18122	0	0	0	2173	2202	-18122
Piano campagna	SLO 72		2173	2202	-18122	0	0	0	2173	2202	-18122
Piano campagna	SLO 73		2176	7314	-20020	0	0	0	2176	7314	-20020
Piano campagna	SLO 74		2176	7314	-20020	0	0	0	2176	7314	-20020
Piano campagna	SLO 75		2176	7314	-20020	0	0	0	2176	7314	-20020
Piano campagna	SLO 76		2176	7314	-20020	0	0	0	2176	7314	-20020
Piano campagna	SLO 77		2175	7318	-19144	0	0	0	2175	7318	-19144
Piano campagna	SLO 78		2175	7318	-19144	0	0	0	2175	7318	-19144
Piano campagna	SLO 79		2175	7318	-19144	0	0	0	2175	7318	-19144
Piano campagna	SLO 80		2175	7318	-19144	0	0	0	2175	7318	-19144
Piano campagna	SLO 81		7246	-2199	-20019	0	0	0	7246	-2199	-20019
Piano campagna	SLO 82		7246	-2199	-20019	0	0	0	7246	-2199	-20019
Piano campagna	SLO 83		7246	-2199	-20019	0	0	0	7246	-2199	-20019
Piano campagna	SLO 84		7246	-2199	-20019	0	0	0	7246	-2199	-20019
Piano campagna	SLO 85		7245	-2195	-19143	0	0	0	7245	-2195	-19143
Piano campagna	SLO 86		7245	-2195	-19143	0	0	0	7245	-2195	-19143
Piano campagna	SLO 87		7245	-2195	-19143	0	0	0	7245	-2195	-19143
Piano campagna	SLO 88		7245	-2195	-19143	0	0	0	7245	-2195	-19143
Piano campagna	SLO 89		7248	2191	-20020	0	0	0	7248	2191	-20020
Piano campagna	SLO 90		7248	2191	-20020	0	0	0	7248	2191	-20020
Piano campagna	SLO 91		7248	2191	-20020	0	0	0	7248	2191	-20020
Piano campagna	SLO 92		7248	2191	-20020	0	0	0	7248	2191	-20020
Piano campagna	SLO 93		7246	2195	-19144	0	0	0	7246	2195	-19144
Piano campagna	SLO 94		7246	2195	-19144	0	0	0	7246	2195	-19144
Piano campagna	SLO 95		7246	2195	-19144	0	0	0	7246	2195	-19144
Piano campagna	SLO 96		7246	2195	-19144	0	0	0	7246	2195	-19144
Piano campagna	SLD 1		-6369	-1931	-20241	0	0	0	-6369	-1931	-20241
Piano campagna	SLD 2		-6369	-1931	-20241	0	0	0	-6369	-1931	-20241
Piano campagna	SLD 3		-6369	-1931	-20241	0	0	0	-6369	-1931	-20241
Piano campagna	SLD 4		-6369	-1931	-20241	0	0	0	-6369	-1931	-20241
Piano campagna	SLD 5		-6371	-1924	-18916	0	0	0	-6371	-1924	-18916
Piano campagna	SLD 6		-6371	-1924	-18916	0	0	0	-6371	-1924	-18916
Piano campagna	SLD 7		-6371	-1924	-18916	0	0	0	-6371	-1924	-18916
Piano campagna	SLD 8		-6371	-1924	-18916	0	0	0	-6371	-1924	-18916
Piano campagna	SLD 9		-6368	1928	-20242	0	0	0	-6368	1928	-20242
Piano campagna	SLD 10		-6368	1928	-20242	0	0	0	-6368	1928	-20242
Piano campagna	SLD 11		-6368	1928	-20242	0	0	0	-6368	1928	-20242
Piano campagna	SLD 12		-6368	1928	-20242	0	0	0	-6368	1928	-20242
Piano campagna	SLD 13		-6370	1934	-18917	0	0	0	-6370	1934	-18917
Piano campagna	SLD 14		-6370	1934	-18917	0	0	0	-6370	1934	-18917
Piano campagna	SLD 15		-6370	1934	-18917	0	0	0	-6370	1934	-18917
Piano campagna	SLD 16		-6370	1934	-18917	0	0	0	-6370	1934	-18917
Piano campagna	SLD 17		-1912	-6434	-20241	0	0	0	-1912	-6434	-20241
Piano campagna	SLD 18		-1912	-6434	-20241	0	0	0	-1912	-6434	-20241
Piano campagna	SLD 19		-1912	-6434	-20241	0	0	0	-1912	-6434	-20241
Piano campagna	SLD 20		-1912	-6434	-20241	0	0	0	-1912	-6434	-20241
Piano campagna	SLD 21		-1913	-6427	-18916	0	0	0	-1913	-6427	-18916
Piano campagna	SLD 22		-1913	-6427	-18916	0	0	0	-1913	-6427	-18916
Piano campagna	SLD 23		-1913	-6427	-18916	0	0	0	-1913	-6427	-18916
Piano campagna	SLD 24		-1913	-6427	-18916	0	0	0	-1913	-6427	-18916
Piano campagna	SLD 25		-1908	-1940	-21788	0	0	0	-1908	-1940	-21788
Piano campagna	SLD 26		-1908	-1940	-21788	0	0	0	-1908	-1940	-21788

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Piano campagna	SLD 27	-1908	-1940	-21788	0	0	0	-1908	-1940	-21788
Piano campagna	SLD 28	-1908	-1940	-21788	0	0	0	-1908	-1940	-21788
Piano campagna	SLD 29	-1914	-1918	-17371	0	0	0	-1914	-1918	-17371
Piano campagna	SLD 30	-1914	-1918	-17371	0	0	0	-1914	-1918	-17371
Piano campagna	SLD 31	-1914	-1918	-17371	0	0	0	-1914	-1918	-17371
Piano campagna	SLD 32	-1914	-1918	-17371	0	0	0	-1914	-1918	-17371
Piano campagna	SLD 33	-1907	1919	-21789	0	0	0	-1907	1919	-21789
Piano campagna	SLD 34	-1907	1919	-21789	0	0	0	-1907	1919	-21789
Piano campagna	SLD 35	-1907	1919	-21789	0	0	0	-1907	1919	-21789
Piano campagna	SLD 36	-1907	1919	-21789	0	0	0	-1907	1919	-21789
Piano campagna	SLD 37	-1913	1941	-17372	0	0	0	-1913	1941	-17372
Piano campagna	SLD 38	-1913	1941	-17372	0	0	0	-1913	1941	-17372
Piano campagna	SLD 39	-1913	1941	-17372	0	0	0	-1913	1941	-17372
Piano campagna	SLD 40	-1913	1941	-17372	0	0	0	-1913	1941	-17372
Piano campagna	SLD 41	-1908	6428	-20244	0	0	0	-1908	6428	-20244
Piano campagna	SLD 42	-1908	6428	-20244	0	0	0	-1908	6428	-20244
Piano campagna	SLD 43	-1908	6428	-20244	0	0	0	-1908	6428	-20244
Piano campagna	SLD 44	-1908	6428	-20244	0	0	0	-1908	6428	-20244
Piano campagna	SLD 45	-1910	6435	-18919	0	0	0	-1910	6435	-18919
Piano campagna	SLD 46	-1910	6435	-18919	0	0	0	-1910	6435	-18919
Piano campagna	SLD 47	-1910	6435	-18919	0	0	0	-1910	6435	-18919
Piano campagna	SLD 48	-1910	6435	-18919	0	0	0	-1910	6435	-18919
Piano campagna	SLD 49	1910	-6435	-20241	0	0	0	1910	-6435	-20241
Piano campagna	SLD 50	1910	-6435	-20241	0	0	0	1910	-6435	-20241
Piano campagna	SLD 51	1910	-6435	-20241	0	0	0	1910	-6435	-20241
Piano campagna	SLD 52	1910	-6435	-20241	0	0	0	1910	-6435	-20241
Piano campagna	SLD 53	1908	-6428	-18916	0	0	0	1908	-6428	-18916
Piano campagna	SLD 54	1908	-6428	-18916	0	0	0	1908	-6428	-18916
Piano campagna	SLD 55	1908	-6428	-18916	0	0	0	1908	-6428	-18916
Piano campagna	SLD 56	1908	-6428	-18916	0	0	0	1908	-6428	-18916
Piano campagna	SLD 57	1913	-1941	-21789	0	0	0	1913	-1941	-21789
Piano campagna	SLD 58	1913	-1941	-21789	0	0	0	1913	-1941	-21789
Piano campagna	SLD 59	1913	-1941	-21789	0	0	0	1913	-1941	-21789
Piano campagna	SLD 60	1913	-1941	-21789	0	0	0	1913	-1941	-21789
Piano campagna	SLD 61	1907	-1919	-17371	0	0	0	1907	-1919	-17371
Piano campagna	SLD 62	1907	-1919	-17371	0	0	0	1907	-1919	-17371
Piano campagna	SLD 63	1907	-1919	-17371	0	0	0	1907	-1919	-17371
Piano campagna	SLD 64	1907	-1919	-17371	0	0	0	1907	-1919	-17371
Piano campagna	SLD 65	1914	1918	-21789	0	0	0	1914	1918	-21789
Piano campagna	SLD 66	1914	1918	-21789	0	0	0	1914	1918	-21789
Piano campagna	SLD 67	1914	1918	-21789	0	0	0	1914	1918	-21789
Piano campagna	SLD 68	1914	1918	-21789	0	0	0	1914	1918	-21789
Piano campagna	SLD 69	1908	1940	-17372	0	0	0	1908	1940	-17372
Piano campagna	SLD 70	1908	1940	-17372	0	0	0	1908	1940	-17372
Piano campagna	SLD 71	1908	1940	-17372	0	0	0	1908	1940	-17372
Piano campagna	SLD 72	1908	1940	-17372	0	0	0	1908	1940	-17372
Piano campagna	SLD 73	1913	6427	-20245	0	0	0	1913	6427	-20245
Piano campagna	SLD 74	1913	6427	-20245	0	0	0	1913	6427	-20245
Piano campagna	SLD 75	1913	6427	-20245	0	0	0	1913	6427	-20245
Piano campagna	SLD 76	1913	6427	-20245	0	0	0	1913	6427	-20245
Piano campagna	SLD 77	1912	6434	-18920	0	0	0	1912	6434	-18920
Piano campagna	SLD 78	1912	6434	-18920	0	0	0	1912	6434	-18920
Piano campagna	SLD 79	1912	6434	-18920	0	0	0	1912	6434	-18920
Piano campagna	SLD 80	1912	6434	-18920	0	0	0	1912	6434	-18920
Piano campagna	SLD 81	6370	-1934	-20243	0	0	0	6370	-1934	-20243
Piano campagna	SLD 82	6370	-1934	-20243	0	0	0	6370	-1934	-20243
Piano campagna	SLD 83	6370	-1934	-20243	0	0	0	6370	-1934	-20243
Piano campagna	SLD 84	6370	-1934	-20243	0	0	0	6370	-1934	-20243
Piano campagna	SLD 85	6368	-1928	-18918	0	0	0	6368	-1928	-18918
Piano campagna	SLD 86	6368	-1928	-18918	0	0	0	6368	-1928	-18918
Piano campagna	SLD 87	6368	-1928	-18918	0	0	0	6368	-1928	-18918
Piano campagna	SLD 88	6368	-1928	-18918	0	0	0	6368	-1928	-18918
Piano campagna	SLD 89	6371	1924	-20244	0	0	0	6371	1924	-20244
Piano campagna	SLD 90	6371	1924	-20244	0	0	0	6371	1924	-20244
Piano campagna	SLD 91	6371	1924	-20244	0	0	0	6371	1924	-20244
Piano campagna	SLD 92	6371	1924	-20244	0	0	0	6371	1924	-20244
Piano campagna	SLD 93	6369	1931	-18919	0	0	0	6369	1931	-18919
Piano campagna	SLD 94	6369	1931	-18919	0	0	0	6369	1931	-18919
Piano campagna	SLD 95	6369	1931	-18919	0	0	0	6369	1931	-18919
Piano campagna	SLD 96	6369	1931	-18919	0	0	0	6369	1931	-18919
Piano campagna	SLV 1	-14445	-4388	-22756	0	0	0	-14445	-4388	-22756
Piano campagna	SLV 2	-14445	-4388	-22756	0	0	0	-14445	-4388	-22756
Piano campagna	SLV 3	-14445	-4388	-22756	0	0	0	-14445	-4388	-22756
Piano campagna	SLV 4	-14445	-4388	-22756	0	0	0	-14445	-4388	-22756
Piano campagna	SLV 5	-14453	-4357	-16398	0	0	0	-14453	-4357	-16398
Piano campagna	SLV 6	-14453	-4357	-16398	0	0	0	-14453	-4357	-16398
Piano campagna	SLV 7	-14453	-4357	-16398	0	0	0	-14453	-4357	-16398
Piano campagna	SLV 8	-14453	-4357	-16398	0	0	0	-14453	-4357	-16398
Piano campagna	SLV 9	-14443	4365	-22758	0	0	0	-14443	4365	-22758
Piano campagna	SLV 10	-14443	4365	-22758	0	0	0	-14443	4365	-22758
Piano campagna	SLV 11	-14443	4365	-22758	0	0	0	-14443	4365	-22758
Piano campagna	SLV 12	-14443	4365	-22758	0	0	0	-14443	4365	-22758
Piano campagna	SLV 13	-14451	4396	-16400	0	0	0	-14451	4396	-16400
Piano campagna	SLV 14	-14451	4396	-16400	0	0	0	-14451	4396	-16400
Piano campagna	SLV 15	-14451	4396	-16400	0	0	0	-14451	4396	-16400
Piano campagna	SLV 16	-14451	4396	-16400	0	0	0	-14451	4396	-16400
Piano campagna	SLV 17	-4334	-14603	-22755	0	0	0	-4334	-14603	-22755
Piano campagna	SLV 18	-4334	-14603	-22755	0	0	0	-4334	-14603	-22755
Piano campagna	SLV 19	-4334	-14603	-22755	0	0	0	-4334	-14603	-22755
Piano campagna	SLV 20	-4334	-14603	-22755	0	0	0	-4334	-14603	-22755
Piano campagna	SLV 21	-4343	-14571	-16397	0	0	0	-4343	-14571	-16397
Piano campagna	SLV 22	-4343	-14571	-16397	0	0	0	-4343	-14571	-16397
Piano campagna	SLV 23	-4343	-14571	-16397	0	0	0	-4343	-14571	-16397
Piano campagna	SLV 24	-4343	-14571	-16397	0	0	0	-4343	-14571	-16397
Piano campagna	SLV 25	-4322	-4427	-30175	0	0	0	-4322	-4427	-30175
Piano campagna	SLV 26	-4322	-4427	-30175	0	0	0	-4322	-4427	-30175
Piano campagna	SLV 27	-4322	-4427	-30175	0	0	0	-4322	-4427	-30175
Piano campagna	SLV 28	-4322	-4427	-30175	0	0	0	-4322	-4427	-30175
Piano campagna	SLV 29	-4350	-4323	-8982	0	0	0	-4350	-4323	-8982

D.3.2 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di scarico (h minore di 9m)

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		N.br.	F		F		F			
Nome		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Piano campagna	SLV 30	-4350	-4323	-8982	0	0	0	-4350	-4323	-8982
Piano campagna	SLV 31	-4350	-4323	-8982	0	0	0	-4350	-4323	-8982
Piano campagna	SLV 32	-4350	-4323	-8982	0	0	0	-4350	-4323	-8982
Piano campagna	SLV 33	-4319	4325	-30177	0	0	0	-4319	4325	-30177
Piano campagna	SLV 34	-4319	4325	-30177	0	0	0	-4319	4325	-30177
Piano campagna	SLV 35	-4319	4325	-30177	0	0	0	-4319	4325	-30177
Piano campagna	SLV 36	-4319	4325	-30177	0	0	0	-4319	4325	-30177
Piano campagna	SLV 37	-4347	4430	-8984	0	0	0	-4347	4430	-8984
Piano campagna	SLV 38	-4347	4430	-8984	0	0	0	-4347	4430	-8984
Piano campagna	SLV 39	-4347	4430	-8984	0	0	0	-4347	4430	-8984
Piano campagna	SLV 40	-4347	4430	-8984	0	0	0	-4347	4430	-8984
Piano campagna	SLV 41	-4326	14574	-22762	0	0	0	-4326	14574	-22762
Piano campagna	SLV 42	-4326	14574	-22762	0	0	0	-4326	14574	-22762
Piano campagna	SLV 43	-4326	14574	-22762	0	0	0	-4326	14574	-22762
Piano campagna	SLV 44	-4326	14574	-22762	0	0	0	-4326	14574	-22762
Piano campagna	SLV 45	-4335	14605	-16404	0	0	0	-4335	14605	-16404
Piano campagna	SLV 46	-4335	14605	-16404	0	0	0	-4335	14605	-16404
Piano campagna	SLV 47	-4335	14605	-16404	0	0	0	-4335	14605	-16404
Piano campagna	SLV 48	-4335	14605	-16404	0	0	0	-4335	14605	-16404
Piano campagna	SLV 49	4335	-14605	-22756	0	0	0	4335	-14605	-22756
Piano campagna	SLV 50	4335	-14605	-22756	0	0	0	4335	-14605	-22756
Piano campagna	SLV 51	4335	-14605	-22756	0	0	0	4335	-14605	-22756
Piano campagna	SLV 52	4335	-14605	-22756	0	0	0	4335	-14605	-22756
Piano campagna	SLV 53	4326	-14574	-16398	0	0	0	4326	-14574	-16398
Piano campagna	SLV 54	4326	-14574	-16398	0	0	0	4326	-14574	-16398
Piano campagna	SLV 55	4326	-14574	-16398	0	0	0	4326	-14574	-16398
Piano campagna	SLV 56	4326	-14574	-16398	0	0	0	4326	-14574	-16398
Piano campagna	SLV 57	4347	-4430	-30176	0	0	0	4347	-4430	-30176
Piano campagna	SLV 58	4347	-4430	-30176	0	0	0	4347	-4430	-30176
Piano campagna	SLV 59	4347	-4430	-30176	0	0	0	4347	-4430	-30176
Piano campagna	SLV 60	4347	-4430	-30176	0	0	0	4347	-4430	-30176
Piano campagna	SLV 61	4319	-4325	-8983	0	0	0	4319	-4325	-8983
Piano campagna	SLV 62	4319	-4325	-8983	0	0	0	4319	-4325	-8983
Piano campagna	SLV 63	4319	-4325	-8983	0	0	0	4319	-4325	-8983
Piano campagna	SLV 64	4319	-4325	-8983	0	0	0	4319	-4325	-8983
Piano campagna	SLV 65	4350	4323	-30178	0	0	0	4350	4323	-30178
Piano campagna	SLV 66	4350	4323	-30178	0	0	0	4350	4323	-30178
Piano campagna	SLV 67	4350	4323	-30178	0	0	0	4350	4323	-30178
Piano campagna	SLV 68	4350	4323	-30178	0	0	0	4350	4323	-30178
Piano campagna	SLV 69	4322	4427	-8985	0	0	0	4322	4427	-8985
Piano campagna	SLV 70	4322	4427	-8985	0	0	0	4322	4427	-8985
Piano campagna	SLV 71	4322	4427	-8985	0	0	0	4322	4427	-8985
Piano campagna	SLV 72	4322	4427	-8985	0	0	0	4322	4427	-8985
Piano campagna	SLV 73	4343	14571	-22763	0	0	0	4343	14571	-22763
Piano campagna	SLV 74	4343	14571	-22763	0	0	0	4343	14571	-22763
Piano campagna	SLV 75	4343	14571	-22763	0	0	0	4343	14571	-22763
Piano campagna	SLV 76	4343	14571	-22763	0	0	0	4343	14571	-22763
Piano campagna	SLV 77	4334	14603	-16405	0	0	0	4334	14603	-16405
Piano campagna	SLV 78	4334	14603	-16405	0	0	0	4334	14603	-16405
Piano campagna	SLV 79	4334	14603	-16405	0	0	0	4334	14603	-16405
Piano campagna	SLV 80	4334	14603	-16405	0	0	0	4334	14603	-16405
Piano campagna	SLV 81	14451	-4396	-22760	0	0	0	14451	-4396	-22760
Piano campagna	SLV 82	14451	-4396	-22760	0	0	0	14451	-4396	-22760
Piano campagna	SLV 83	14451	-4396	-22760	0	0	0	14451	-4396	-22760
Piano campagna	SLV 84	14451	-4396	-22760	0	0	0	14451	-4396	-22760
Piano campagna	SLV 85	14443	-4365	-16402	0	0	0	14443	-4365	-16402
Piano campagna	SLV 86	14443	-4365	-16402	0	0	0	14443	-4365	-16402
Piano campagna	SLV 87	14443	-4365	-16402	0	0	0	14443	-4365	-16402
Piano campagna	SLV 88	14443	-4365	-16402	0	0	0	14443	-4365	-16402
Piano campagna	SLV 89	14453	4357	-22762	0	0	0	14453	4357	-22762
Piano campagna	SLV 90	14453	4357	-22762	0	0	0	14453	4357	-22762
Piano campagna	SLV 91	14453	4357	-22762	0	0	0	14453	4357	-22762
Piano campagna	SLV 92	14453	4357	-22762	0	0	0	14453	4357	-22762
Piano campagna	SLV 93	14445	4388	-16404	0	0	0	14445	4388	-16404
Piano campagna	SLV 94	14445	4388	-16404	0	0	0	14445	4388	-16404
Piano campagna	SLV 95	14445	4388	-16404	0	0	0	14445	4388	-16404
Piano campagna	SLV 96	14445	4388	-16404	0	0	0	14445	4388	-16404
Piano campagna	CRTFF Ux+	1	0	0	0	0	0	1	0	0
Piano campagna	CRTFF Ux-	-1	0	0	0	0	0	-1	0	0
Piano campagna	CRTFF Uy+	0	1	0	0	0	0	0	1	0
Piano campagna	CRTFF Uy-	0	-1	0	0	0	0	0	-1	0
Piano campagna	CRTFF Rz+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano campagna	CRTFF 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: 0.999999
 Rotazione Z: 0.999977

Modo	Periodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Massa rot. X	Massa rot. Y	Massa rot. Z	Massa sX	Massa sY
1	0.375795372	0.000000048	0.41590172	0.000002511	0.012355707	0.000000001	0.000000005	0.000000048	0.41590172
2	0.284386878	0.460541652	0.000000087	0.000000169	0.000000016	0.014516462	0.000000702	0.460541652	0.000000087
3	0.168829684	0.00002365	0.00004899	0	0.00007841	0.000046064	0.999963262	0.00002365	0.00004899
4	0.122986434	0.000035374	0.584027678	0.000036877	0.987522029	0.000064148	0.000000654	0.000035374	0.584027678
5	0.122576167	0.539395305	0.000037441	0.000002914	0.000063637	0.98536619	0.000012493	0.539395305	0.000037441
6	0.10990753	0.000000882	0.000013173	0.999929733	0.000022734	0.000000927	0	0.000000882	0.000013173
7	0.019938077	0	0	0.000001063	0	0	0	0	0
8	0.016227253	0	0.00001215	0	0.000022908	0	0	0	0.00001215
9	0.012475876	0	0.000000002	0.000000481	0.000000019	0	0.000000012	0	0.000000002
10	0.01137089	0.000000029	0.00000066	0.000000003	0.000001539	0.000000197	0.000000131	0.000000029	0.00000066
11	0.010656221	0.000001067	0.00000062	0.000000001	0.000000059	0.000000996	0.000000009	0.000001067	0.00000062
12	0.009192081	0	0	0.000012492	0	0	0.000000003	0	0
13	0.008551729	0.000000139	0.000001983	0.000000001	0.000002766	0.000000232	0.000000049	0.000000139	0.000001983
14	0.008083698	0.000001763	0.000000097	0.000000002	0.000000293	0.000003413	0.000000068	0.000001763	0.000000097
15	0.006395856	0	0	0.00001358	0	0	0.000000002	0	0

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.

σc: tensione del calcestruzzo. [daN/cm²]

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

Es/Ec: coefficiente di omogenizzazione.

σf: tensione dell'armatura. [daN/cm²]

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

Passo: passo massimo delle barre. [cm]

Passo max.: passo massimo delle barre ammissibile da norma. [cm]

Ac: area sezione. [cm²]

Ash/Asv,max: rapporto tra area barre orizzontali e area barre verticali minimo. [cm²]

% As,vert: percentuale di armatura verticale.

As,eff: area efficace delle barre presenti nella sezione. [cm²]

As,min: area minima richiesta. [cm²]

% min: percentuale minima di area da prevedere.

As,max: area massima richiesta. [cm²]

% max: percentuale massima di area da prevedere.

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]

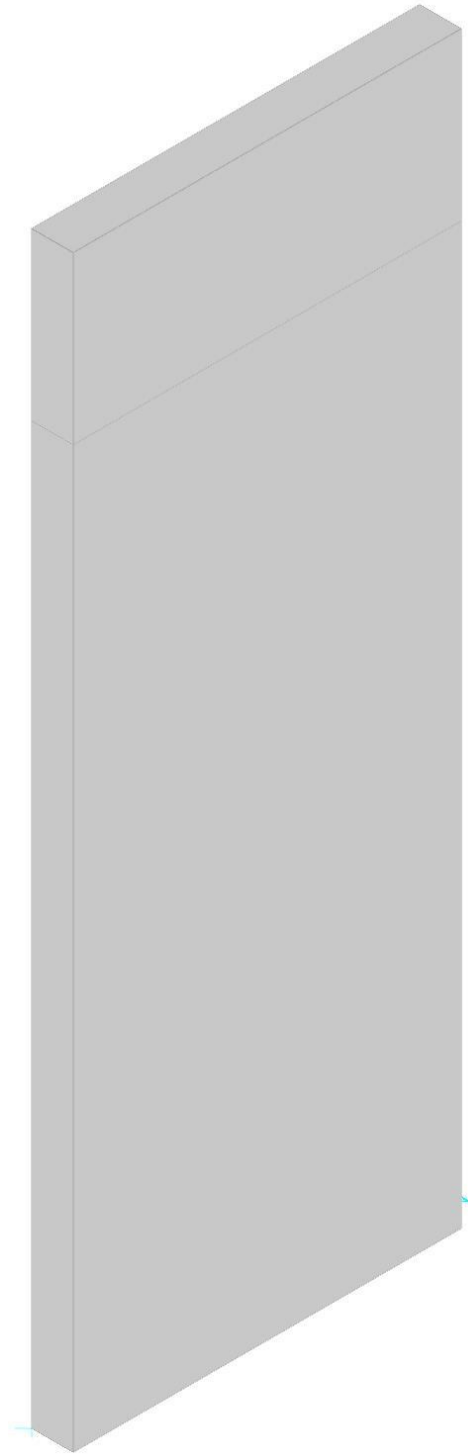
β: valore del coefficiente nel tratto al di sopra del ritegno all'instabilità.

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]
βx: valore di β per inflessione attorno l'asse x-x.
λx: snellezza per inflessione attorno l'asse x-x.
βy: valore di β per inflessione attorno l'asse y-y.
λy: snellezza per inflessione attorno l'asse y-y.
λ_{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].
λ_{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	-630	0
L2	Piano campagna	0	0
L3	Copertura	120	0

Verifiche nei nodi

Sezioni rettangolari

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
46 Prosp.A	Orizzontale	100	30	12.72	12.72	7.7	7.7
77 Prosp.A	Orizzontale	100	30	12.72	12.72	7.7	7.7
59 Prosp.A	Orizzontale	100	30	12.72	12.72	7.7	7.7
64 Prosp.A	Orizzontale	100	30	12.72	12.72	7.7	7.7
137 Prosp.A	Orizzontale	100	30	12.32	12.32	7.9	7.9
267 Prosp.A	Verticale	100	30	12.72	12.72	5.9	5.9
235 Prosp.A	Verticale	100	30	12.72	12.72	5.9	5.9
241 Prosp.A	Verticale	100	30	12.72	12.72	5.9	5.9
261 Prosp.A	Verticale	100	30	12.72	12.72	5.9	5.9
287 Prosp.A	Verticale	100	30	12.54	12.54	5.9	5.9
293 Prosp.A	Verticale	100	30	12.54	12.54	5.9	5.9

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
339 Prosp.A	Verticale	100	30	12.72	12.72	5.9	5.9

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
46 Prosp.A	Orizzontale	SLV 93	182490	17017	488596	45561	2.6774	Si
77 Prosp.A	Orizzontale	SLV 85	181172	17050	486268	45762	2.684	Si
59 Prosp.A	Orizzontale	SLV 93	161480	14853	492108	45263	3.0475	Si
64 Prosp.A	Orizzontale	SLV 85	161126	14880	491073	45349	3.0478	Si
137 Prosp.A	Orizzontale	SLV 85	-47739	16664	-196881	68726	4.1241	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
64 Prosp.A	Orizzontale	SLD 85	128929	5913	665148	30504	5.159	Si
59 Prosp.A	Orizzontale	SLD 93	129099	5896	666140	30423	5.1599	Si
46 Prosp.A	Orizzontale	SLD 93	119031	6529	622755	34160	5.2319	Si
77 Prosp.A	Orizzontale	SLD 85	118367	6549	620707	34341	5.2439	Si
267 Prosp.A	Verticale	SLD 21	373757	-19796	2239402	-118612	5.9916	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
209 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLV 93	-11711	-19106	298701	17233	81531	0	17233	2.5	12.723	1.4715	Si
215 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLV 85	11711	-19107	298700	17233	81532	0	17233	2.5	12.723	1.4715	Si
235 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLV 93	-11693	-20058	345457	17348	81650	0	17348	2.5	12.723	1.4836	Si
241 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLV 85	11693	-20059	345466	17348	81650	0	17348	2.5	12.723	1.4836	Si
261 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLV 89	-11248	-19896	359131	17328	81630	0	17328	2.5	12.723	1.5406	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
209 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLD 93	-11560	-19013	302345	17222	81520	0	17222	2.5	12.723	1.4898	Si
215 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLD 85	11560	-19013	302339	17222	81520	0	17222	2.5	12.723	1.4898	Si
235 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLD 93	-11500	-19881	347865	17326	81628	0	17326	2.5	12.723	1.5067	Si
241 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLD 85	11500	-19881	347867	17326	81628	0	17326	2.5	12.723	1.5067	Si
261 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLD 89	-11021	-19722	361953	17307	81608	0	17307	2.5	12.723	1.5703	Si

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

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
235 Prosp.A	Verticale	SLE QP 4	170038	-10329	No	-13	168.1	15	12.9348	Si
241 Prosp.A	Verticale	SLE QP 4	170036	-10329	No	-13	168.1	15	12.935	Si
261 Prosp.A	Verticale	SLE QP 4	172219	-9716	No	-12.9	168.1	15	12.9887	Si
267 Prosp.A	Verticale	SLE QP 4	172215	-9716	No	-12.9	168.1	15	12.9889	Si
287 Prosp.A	Verticale	SLE QP 4	164724	-8922	No	-12.3	168.1	15	13.677	Si

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

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
261 Prosp.A	Verticale	SLE RA 15	172232	-9716	No	48.5	3600	15	74.1972	Si
267 Prosp.A	Verticale	SLE RA 15	172229	-9716	No	48.5	3600	15	74.1987	Si
287 Prosp.A	Verticale	SLE RA 15	164732	-8922	No	48.1	3600	15	74.7747	Si
293 Prosp.A	Verticale	SLE RA 15	164729	-8922	No	48.1	3600	15	74.7772	Si
339 Prosp.A	Verticale	SLE RA 15	146257	-6689	No	48.1	3600	15	74.7962	Si

Verifica passo massimo EN1992-1-1:2008 §9.6.2(3) - EN1992-1-1:2008 §9.6.3(2)

Descrizione	Dir.	Passo	Passo max.	Verifica
46 Prosp.A	Orizzontale	20	40	Si
393 Prosp.A	Orizzontale	20	40	Si
391 Prosp.A	Verticale	20	40	Si
391 Prosp.A	Orizzontale	20	40	Si
371 Prosp.A	Verticale	20	40	Si

Verifica area minima barre orizzontali EN1992-1-1:2008 §9.6.3(1)

Descrizione	Ac	Ash/Asv,max	% As,vert	As,eff	As,min	% min	Verifica
293 Prosp.A	3000	0.25	0.85	25.08	6.36	0.2	Si
289 Prosp.A	3000	0.25	0.85	25.08	6.36	0.2	Si
287 Prosp.A	3000	0.25	0.85	25.08	6.36	0.2	Si
291 Prosp.A	3000	0.25	0.85	25.08	6.36	0.2	Si
315 Prosp.A	3000	0.25	0.85	25.45	6.36	0.2	Si

Verifica area minima barre verticali EN1992-1-1:2008 §9.6.2(1)

Descrizione	Ac	As,eff	As,min	% min	As,max	% max	Verifica
131 Prosp.A	3000	24.65	6	0.2	120	4	Si
133 Prosp.A	3000	24.65	6	0.2	120	4	Si
135 Prosp.A	3000	24.65	6	0.2	120	4	Si
137 Prosp.A	3000	24.65	6	0.2	120	4	Si
46 Prosp.A	3000	25.45	6	0.2	120	4	Si

Verifiche generali**Verifica del nucleo N1**

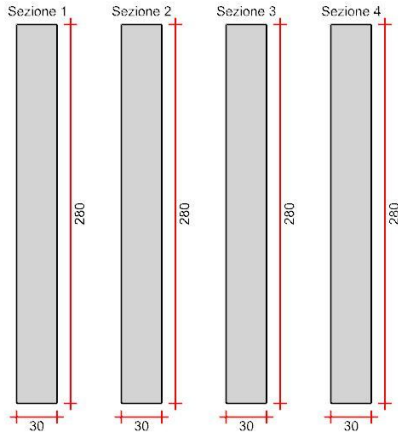
Nucleo senza zona critica inferiore, altezza critica pari a 280 e cerniera plastica a quota -630.

Posizione delle sezioni di verifica

Indice sezione	Quota	Tipo
1	-630	Fondazione; Si

Indice sezione	Quota	Tipo
2	-315	interpiano
3	0	Piano campagna;Si
4	60	interpiano

Sezioni lorde



Ritegni all'instabilità

Quota ritegno	Tipo	β
-630	Fondazione;Si	Automatico
120	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	-630	SLU 31	764	12142	279918	4447455	-6261	-99481	15.888	Si
1	-630	SLV 93	-730119	-2645650	363190	1316049	33404	121041	3.624	Si
2	-315	SLU 77	-148	-9718	121991	7996291	-13492	-884356	65.548	Si
2	-315	SLV 93	-234450	-2335760	164087	1634753	9754	97178	9.963	Si
3	0	SLU 31	43	10950	28332	7183077	-1881	-477011	253.534	Si
3	0	SLV 77	-359873	-14356417	43088	1718915	335	13375	39.893	Si
4	60	SLU 91	5	2335	8447	4001168	-3541	-1677461	473.67	Si
4	60	SLV 77	-223163	-11207331	15616	784254	1845	92643	50.22	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	-630	SLD 93	-321451	-2346062	250693	1829647	11303	82492	7.298	Si
2	-315	SLD 93	-103003	-1922282	165697	3092287	-1548	-28882	18.662	Si
3	0	SLD 53	158542	9048489	44626	2546972	-426	-24288	57.073	Si
4	60	SLD 21	98282	6494667	21624	1428939	1266	83686	66.082	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	-630	270.7	30	0.254	SLU 77	-4	-12941	253	26793	364146	351785	351785	1.45	0	84163.116	Si
1	-630	169.2	30	0.254	SLV 49	-15143	3042	-2439740	29104	225983	219902	219902	1.45	61.073	14.522	Si
2	-315	270.3	30	0.254	SLU 76	1	-13155	230	26790	363645	351259	351259	1.45	0	520139.866	Si
2	-315	189.3	30	0.254	SLV 77	16795	-2715	780046	29354	252816	245637	245637	1.45	50.894	14.626	Si
3	0	270.3	30	0.254	SLU 76	0	-4994	46	25608	361988	351259	351259	1.45	0	728246.055	Si
3	0	169.2	30	0.254	SLV 77	7418	335	359873	29101	225938	219858	219858	1.45	61.073	29.639	Si
4	60	270.3	30	0.254	SLU 76	0	-3540	23	25398	361693	351259	351259	1.45	0	762721.115	Si
4	60	159.3	30	0.254	SLV 45	5664	1428	223190	28931	212667	206944	206944	1.45	66.162	36.534	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	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica	
1	-630	179.2	30	0.254	SLD 49	-6677	-840	-1075541	29237	239357	232805	232805	1.45	55.983	34.866	Si
2	-315	270.3	30	0.254	SLD 49	-7400	-7753	-343504	26008	362548	351259	351259	1.45	0	47.467	Si
3	0	179.1	30	0.254	SLD 77	3268	-426	158586	29194	239252	232757	232757	1.45	55.983	71.217	Si
4	60	149.3	30	0.254	SLD 77	2496	1450	98333	28650	199385	194019	194019	1.45	71.251	77.731	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	-630	-630	120	750	1	86.603	1	9.279
2	-315	-630	120	750	1	86.603	1	9.279
3	0	-630	120	750	1	86.603	1	9.279
4	60	-630	120	750	1	86.603	1	9.279

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	-630	SLU 31	421.269	421.269	279918	295571	0	295571	4394589	-764	-764	0	-764	-11362	-6261	-93092	14.868	Si
1	-630	SLV 65	594.224	594.224	245575	253442	0	253442	2753767	731427	731427	0	731427	7947292	-3147	-34192	10.865	Si
2	-315	SLU 16	331.567	331.567	122057	147325	0	147325	7328924	94	94	0	94	4658	-10107	-502804	49.747	Si
2	-315	SLV 77	639.785	639.785	166552	173338	0	173338	2554542	780046	780046	0	780046	11495797	-2715	-40006	14.737	Si
3	0	SLU 31	768.498	768.498	28332	33035	0	33035	6505512	-43	-43	0	-43	-8505	-1881	-370505	196.926	Si
3	0	SLV 45	1182.798	1182.798	49233	51219	0	51219	2211485	359927	359927	0	359927	15540637	-794	-34293	43.177	Si
4	60	SLU 91	560.145	560.145	8447	17301	0	17301	6549851	-5	-5	0	-5	-1866	-3541	-1340740	378.589	Si
4	60	SLV 25	3393.279	3393.279	27517	27758	0	27758	2570391	-67628	-67628	0	-67628	-6262293	-97	-8936	92.599	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	-630	-630	120	750	1	86.603	1	9.279
2	-315	-630	120	750	1	86.603	1	9.279
3	0	-630	120	750	1	86.603	1	9.279

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	-630	SLD 73	1159.526	1159.526	188786	190852	0	190852	2169362	1074169	1074169	0	1074169	12209773	-826	-9394	11.367	Si
2	-315	SLD 93	847.334	847.334	165697	169566	0	169566	3088188	103003	103003	0	103003	1875930	-1548	-28186	18.212	Si
3	0	SLD 53	1615.882	1615.882	44626	45690	0	45690	2554263	-158542	-158542	0	-158542	-8863092	-426	-23790	55.904	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	oc	oc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-630	SLE RA 38	210	184002	-9378	No	-5	224.1	15	44.862	Si
1	-630	SLE QP 6	226	184079	-9077	No	-5	168.1	15	33.849	Si
2	-315	SLE RA 23	-121	81299	-10295	No	-2.9	224.1	15	78.335	Si
2	-315	SLE QP 4	-118	81288	-9986	No	-2.8	168.1	15	59.427	Si
3	0	SLE RA 38	17	18246	-2706	No	-0.7	224.1	15	327.902	Si
3	0	SLE QP 6	17	18481	-2428	No	-0.7	168.1	15	254.87	Si
4	60	SLE RA 37	1	6329	-2681	No	-0.4	224.1	15	534.037	Si
4	60	SLE QP 5	1	5334	-2403	No	-0.4	168.1	15	455.836	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	of	of limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-630	SLE RA 31	226	184079	-9077	No	15	3600	15	239.277	Si
2	-315	SLE RA 31	57	79109	-9502	No	-2.6	3600	15	1374.076	Si
3	0	SLE RA 31	17	18481	-2428	No	-0.9	3600	15	3836.092	Si
4	60	SLE RA 31	9	4872	-1007	No	-0.8	3600	15	4368.572	Si

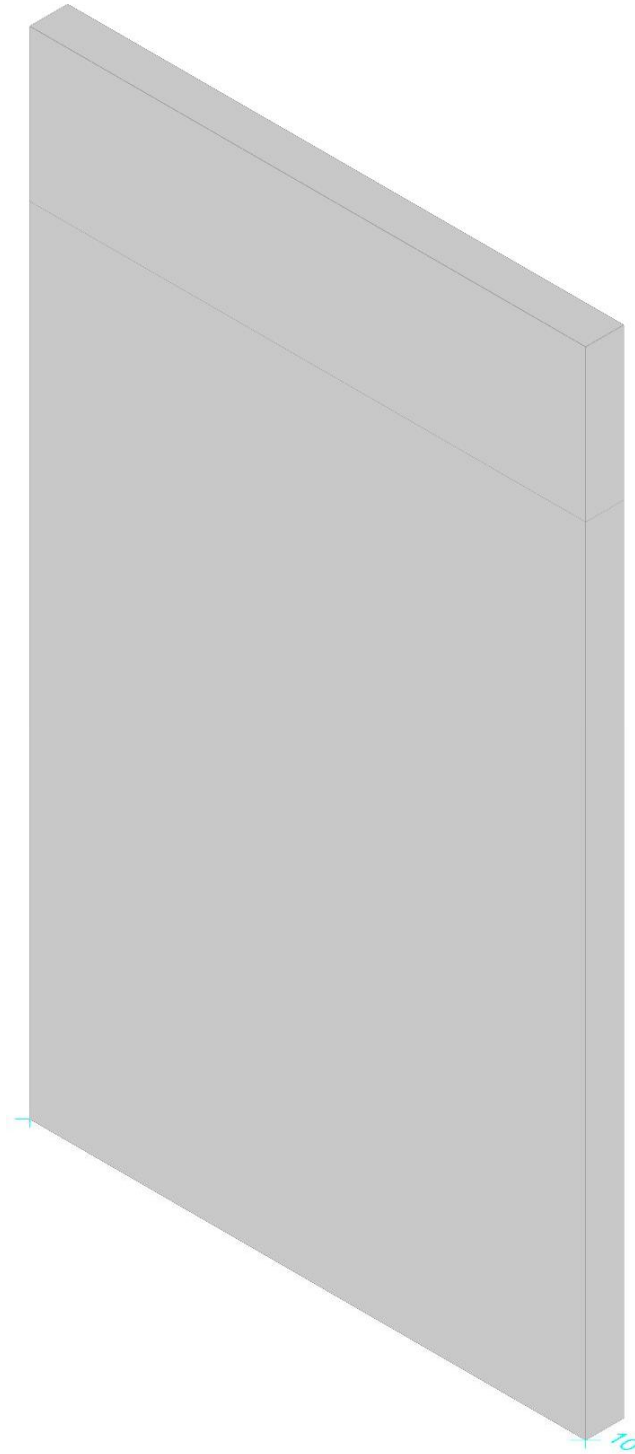
Verifiche SLE fessurazione

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	-630	0
L2	Piano campagna	0	0
L3	Copertura	120	0

Verifiche nei nodi

Sezioni rettangolari

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
31 Prosp.A	Orizzontale	100	30	12.72	12.72	7.7	7.7
27 Prosp.A	Orizzontale	100	30	12.72	12.72	7.7	7.7
32 Prosp.A	Orizzontale	100	30	12.72	12.72	7.7	7.7
26 Prosp.A	Orizzontale	100	30	12.72	12.72	7.7	7.7
281 Prosp.A	Verticale	100	30	12.54	12.54	5.9	5.9
307 Prosp.A	Verticale	100	30	12.72	12.72	5.9	5.9
255 Prosp.A	Verticale	100	30	12.72	12.72	5.9	5.9
229 Prosp.A	Verticale	100	30	12.72	12.72	5.9	5.9

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
31 Prosp.A	Orizzontale	SLV 77	-870882	9705	-896991	9996	1.03	Si
27 Prosp.A	Orizzontale	SLV 45	-870931	9674	-897327	9967	1.0303	Si
32 Prosp.A	Orizzontale	SLV 77	-555204	13601	-791894	19399	1.4263	Si
26 Prosp.A	Orizzontale	SLV 45	-554938	13537	-792614	19335	1.4283	Si
281 Prosp.A	Verticale	SLV 41	772149	-12128	1277936	-20072	1.655	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
31 Prosp.A	Orizzontale	SLD 77	-815602	-1113	-1021561	-1394	1.2525	Si
27 Prosp.A	Orizzontale	SLD 45	-815626	-1127	-1021683	-1411	1.2526	Si
281 Prosp.A	Verticale	SLD 41	758042	-11783	1275249	-19822	1.6823	Si
307 Prosp.A	Verticale	SLD 45	742820	-11163	1283762	-19292	1.7282	Si
255 Prosp.A	Verticale	SLD 73	748917	-12109	1302627	-21062	1.7393	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
258 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLV 77	15806	-12693	-182662	16460	80732	0	16460	2.5	12.723	1.0414	Si
252 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLV 45	-15806	-12691	-182553	16460	80732	0	16460	2.5	12.723	1.0414	Si
284 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLV 77	15506	-12029	-146187	16308	80649	0	16308	2.5	12.539	1.0517	Si
278 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLV 45	-15505	-12030	-146044	16308	80649	0	16308	2.5	12.539	1.0517	Si
232 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLV 77	15624	-13213	-238869	16523	80797	0	16523	2.5	12.723	1.0575	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
258 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLD 77	15512	-12420	-172837	16427	80698	0	16427	2.5	12.723	1.059	Si
252 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLD 45	-15511	-12420	-172796	16427	80698	0	16427	2.5	12.723	1.059	Si
284 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLD 77	15171	-11711	-140894	16269	80610	0	16269	2.5	12.539	1.0724	Si
278 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLD 45	-15171	-11711	-140838	16269	80610	0	16269	2.5	12.539	1.0724	Si
226 Prosp.A	Verticale	24.1	100	Non necessaria	0	SLD 45	-15384	-13045	-229546	16503	80776	0	16503	2.5	12.723	1.0727	Si

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

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	orc	orc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
31 Prosp.A	Orizzontale	SLE QP 6	-440757	-8510	No	-29.5	168.1	15	5.7044	Si
27 Prosp.A	Orizzontale	SLE QP 6	-440752	-8510	No	-29.5	168.1	15	5.7045	Si
255 Prosp.A	Verticale	SLE QP 4	355162	-6111	No	-22.6	168.1	15	7.4475	Si
229 Prosp.A	Verticale	SLE QP 4	347056	-6612	No	-22.2	168.1	15	7.5565	Si
31 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 38	-440808	-8641	No	-29.5	224.1	15	7.5951	Si

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

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	of	of limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
255 Prosp.A	Verticale	SLE RA 15	355184	-6113	No	161.8	3600	15	22.2469	Si
281 Prosp.A	Verticale	SLE RA 15	347603	-5451	No	161	3600	15	22.3578	Si
31 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 30	-440757	-8510	No	159	3600	15	22.6457	Si
27 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 30	-440752	-8510	No	159	3600	15	22.6466	Si
229 Prosp.A	Verticale	SLE RA 15	347086	-6616	No	155.3	3600	15	23.1837	Si

Verifica passo massimo EN1992-1-1:2008 §9.6.2(3) - EN1992-1-1:2008 §9.6.3(2)

Descrizione	Dir.	Passo	Passo max.	Verifica
26 Prosp.A	Orizzontale	20	40	Si
357 Prosp.A	Orizzontale	20	40	Si
357 Prosp.A	Verticale	20	40	Si
358 Prosp.A	Orizzontale	20	40	Si
358 Prosp.A	Verticale	20	40	Si

Verifica area minima barre orizzontali EN1992-1-1:2008 §9.6.3(1)

Descrizione	Ac	Ash/Asv,max	% As,vert	As,eff	As,min	% min	Verifica
284 Prosp.A	3000	0.25	0.85	25.08	6.36	0.2	Si
283 Prosp.A	3000	0.25	0.85	25.08	6.36	0.2	Si
282 Prosp.A	3000	0.25	0.85	25.08	6.36	0.2	Si
281 Prosp.A	3000	0.25	0.85	25.08	6.36	0.2	Si
280 Prosp.A	3000	0.25	0.85	25.08	6.36	0.2	Si

Verifica area minima barre verticali EN1992-1-1:2008 §9.6.2(1)

Descrizione	Ac	As,eff	As,min	% min	As,max	% max	Verifica
122 Prosp.A	3000	24.65	6	0.2	120	4	Si
123 Prosp.A	3000	24.65	6	0.2	120	4	Si
127 Prosp.A	3000	24.65	6	0.2	120	4	Si
128 Prosp.A	3000	24.65	6	0.2	120	4	Si
26 Prosp.A	3000	25.45	6	0.2	120	4	Si

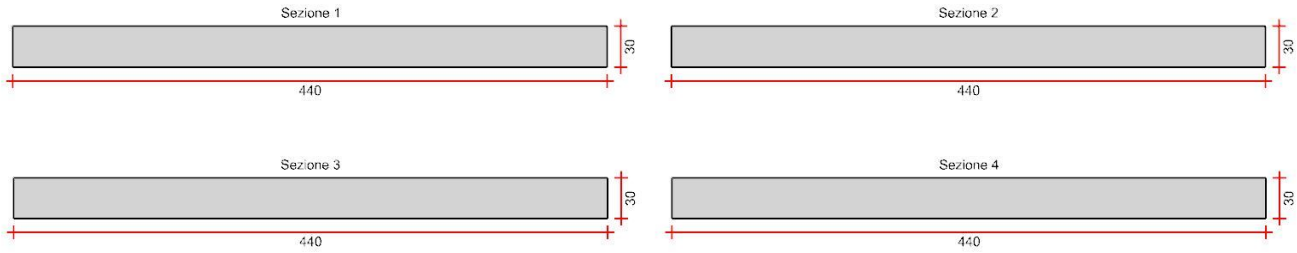
Verifiche generali**Verifica del nucleo N1**

Nucleo senza zona critica inferiore, altezza critica pari a 440 e cerniera plastica a quota -630.

Posizione delle sezioni di verifica

Indice sezione	Quota	Tipo
1	-630	Fondazione;Si
2	-315	interpiano
3	0	Piano campagna;Si
4	60	interpiano

Sezioni lorde



Ritegni all'instabilità

Quota ritegno	Tipo	β
-630	Fondazione;Si	Automatico
120	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	-630	SLU 31	-2243709	-6421299	626	1792	-34715	-99351	2.862	Si
1	-630	SLV 77	-3017158	-3909485	1400617	1814851	38417	49779	1.296	Si
2	-315	SLU 31	414406	8451360	-315	-6420	-17204	-350867	20.394	Si
2	-315	SLV 77	564925	3023813	577728	3092345	22104	118316	5.353	Si
3	0	SLU 77	-68286	-11596054	64	10867	-10618	-1803087	169.816	Si
3	0	SLV 77	69571	8109332	148925	17358888	-3942	-459427	116.561	Si
4	60	SLU 23	-179612	-8395344	23	1063	-7352	-343624	46.742	Si
4	60	SLV 53	-279692	-6444158	78072	1798796	-8545	-196867	23.04	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	-630	SLD 77	-2759753	-4576698	617114	1023405	-4439	-7361	1.658	Si
2	-315	SLD 45	552829	4448179	-248585	-2000170	-403	-3239	8.046	Si
3	0	SLD 73	46031	9555241	65795	13657763	-7437	-1543842	207.581	Si
4	60	SLD 53	-267715	-6602940	34445	849566	-8455	-208532	24.664	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	-630	430.7	30	0.254	SLU 77	7	-41573	-1407	43143	583736	559698	559698	1.45	0	82462.816	Si
1	-630	289.4	30	0.254	SLV 93	18443	-9932	4627644	44033	387862	376087	376087	1.45	81.43	20.392	Si
2	-315	430.3	30	0.254	SLU 76	1	-22658	366	40332	579297	559171	559171	1.45	0	539916.246	Si
2	-315	279.4	30	0.254	SLV 93	17160	-2929	1904450	43352	373540	363106	363106	1.45	86.519	21.16	Si
3	0	430.3	30	0.254	SLU 76	1	-8990	113	38327	576486	559171	559171	1.45	0	671168.054	Si
3	0	430.3	30	0.254	SLV 5	-7154	-9173	-491399	38354	576523	559171	559171	1.45	0	78.159	Si
4	60	430.3	30	0.254	SLU 76	1	-6582	55	37974	575990	559171	559171	1.45	0	678189.256	Si
4	60	430.3	30	0.254	SLV 5	-5019	-7766	-264326	38147	576234	559171	559171	1.45	0	111.417	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	-630	430.7	30	0.254	SLD 93	8132	-25742	2039241	40818	580477	559698	559698	1.45	5.089	68.827	Si
2	-315	430.3	30	0.254	SLD 5	-7564	-20883	-840280	40072	578932	559171	559171	1.45	0	73.925	Si
3	0	430.3	30	0.254	SLD 5	-3154	-9315	-216709	38375	576552	559171	559171	1.45	0	177.315	Si
4	60	430.3	30	0.254	SLD 5	-2213	-8111	-116574	38198	576305	559171	559171	1.45	0	252.719	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	-630	-630	120	750	1	86.603	1	5.905
2	-315	-630	120	750	1	86.603	1	5.905
3	0	-630	120	750	1	86.603	1	5.905
4	60	-630	120	750	1	86.603	1	5.905

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	-630	SLU 31	224.274	224.274	-2243709	-2330496	0	-2330496	-6387508	592	592	0	592	1623	-34715	-95147	2.741	Si
1	-630	SLV 93	419.301	419.301	-2674946	-2699775	0	-2699775	-4330449	4627644	4627644	0	4627644	7422758	-9932	-15930	1.604	Si
2	-315	SLU 31	318.578	318.578	414406	457417	0	457417	8091887	-309	-309	0	-309	-5458	-17204	-304354	17.69	Si
2	-315	SLV 13	775.824	775.824	548588	555840	0	555840	4022247	-1902040	-1902040	0	-1902040	-13763803	-2901	-20993	7.236	Si
3	0	SLU 77	405.525	405.525	-68286	-94831	0	-94831	-12546738	63	63	0	63	8330	-10618	-1404818	132.307	Si
3	0	SLV 77	665.587	665.587	69569	79423	0	79423	7516201	148926	148926	0	148926	14093641	-3942	-373005	94.635	Si
4	60	SLU 23	487.356	487.356	-179612	-197991	0	-197991	-8049650	20	20	0	20	814	-7352	-298890	40.657	Si
4	60	SLV 21	452.07	452.07	-279686	-301046	0	-301046	-6266384	-80263	-80263	0	-80263	-1670698	-8544	-177846	20.815	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	-630	-630	120	750	1	86.603	1	5.905
2	-315	-630	120	750	1	86.603	1	5.905
3	0	-630	120	750	1	86.603	1	5.905
4	60	-630	120	750	1	86.603	1	5.905

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	-630	SLD 77	627.196	627.196	-2759762	-2770859	0	-2770859	-4578707	617072	617072	0	617072	1019681	-4439	-7335	1.652	Si
2	-315	SLD 77	2073.032	2073.032	552834	553849	0	553849	4448064	254713	254713	0	254713	2045646	-406	-3263	8.031	Si
3	0	SLD 73	484.539	484.539	46030	64624	0	64624	10014272	65796	65796	0	65796	10195877	-7437	-1152506	154.963	Si
4	60	SLD 21	454.453	454.453	-267712	-288849	0	-288849	-6402241	-35392	-35392	0	-35392	-784449	-8455	-187394	22.165	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	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-630	SLE RA 38	-1501557	80	-32435	No	-23	224.1	15	9.737	Si
1	-630	SLE QP 6	-1501185	96	-31898	No	-23	168.1	15	7.316	Si
2	-315	SLE RA 38	277017	-116	-17611	No	-5	224.1	15	44.442	Si

D.3.2 - Tabulato di calcolo: Pozzetti di scarico (h minore di 9m)

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MEd,y	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
2	-315	SLE QP 6	276838	-121	-17080	No	-5	168.1	15	33.585	Si
3	0	SLE RA 23	-46447	54	-7915	No	-1.2	224.1	15	190.357	Si
3	0	SLE QP 4	-45010	51	-7355	No	-1.1	168.1	15	150.095	Si
4	60	SLE RA 23	-127010	29	-6373	No	-2.2	224.1	15	101.947	Si
4	60	SLE QP 4	-122648	27	-5814	No	-2.1	168.1	15	80.039	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	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-630	SLE RA 31	-1501185	96	-31898	No	120.2	3600	15	29.962	Si
2	-315	SLE RA 16	272166	169	-16593	No	10.3	3600	15	348.819	Si
3	0	SLE RA 16	-45013	52	-7355	No	-2.9	3600	15	1234.1	Si
4	60	SLE RA 16	-122650	27	-5814	No	6.3	3600	15	569.71	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]

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

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

σc: tensione nel calcestruzzo. [daN/cm²]

σlim: tensione limite. [daN/cm²]

Es/Ec: coefficiente di omogenizzazione.

σf: 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 (-220; -140; 120), 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
561	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLV 57	-239192	0	-388551	0	1.6244	Si
489	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLV 33	-239138	0	-388551	0	1.6248	Si
562	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLV 57	-231387	0	-388551	0	1.6792	Si
560	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLV 25	-231379	0	-388551	0	1.6793	Si
488	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLV 65	-231338	0	-388551	0	1.6796	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
561	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLD 49	-224624	0	-388551	0	1.7298	Si
489	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLD 41	-224614	0	-388551	0	1.7299	Si
560	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLD 17	-218087	0	-388551	0	1.7816	Si
562	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLD 49	-218086	0	-388551	0	1.7816	Si
488	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLD 73	-218078	0	-388551	0	1.7817	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	Vrzd	cotgθ	Asl	c.s.	Verifica
543	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLV 57	-2321	0	11011	11011	0	59773	2.5	5.655	4.7446	Si
561	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLV 57	-2321	0	11011	11011	0	59773	2.5	5.655	4.7446	Si
489	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLV 65	2320	0	11011	11011	0	59773	2.5	5.655	4.7453	Si
507	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLV 65	2320	0	11011	11011	0	59773	2.5	5.655	4.7453	Si
562	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLV 57	-2203	0	11011	11011	0	59773	2.5	5.655	4.9972	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	Vrzd	cotgθ	Asl	c.s.	Verifica
543	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLD 57	-1978	0	14834	14834	0	59773	2.5	5.655	7.5002	Si
561	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLD 57	-1978	0	14834	14834	0	59773	2.5	5.655	7.5003	Si
489	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLD 65	1978	0	14834	14834	0	59773	2.5	5.655	7.5007	Si
507	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLD 65	1978	0	14834	14834	0	59773	2.5	5.655	7.5007	Si
562	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	0	0	SLD 57	-1873	0	14834	14834	0	59773	2.5	5.655	7.9185	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
561	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLE QP 4	-95794	0	-8.8	168.1	15	Si
489	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLE QP 4	-95793	0	-8.8	168.1	15	Si
562	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLE QP 4	-92185	0	-8.5	168.1	15	Si
560	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLE QP 4	-92184	0	-8.5	168.1	15	Si
488	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLE QP 4	-92184	0	-8.5	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	of	olim	Es/Ec	Verifica
561	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLE RA 23	-101955	0	64.2	3600	15	Si
489	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLE RA 23	-101954	0	64.2	3600	15	Si
562	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLE RA 23	-97710	0	61.6	3600	15	Si
560	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLE RA 23	-97710	0	61.6	3600	15	Si
488	X	100	25	5.65	6.8	5.65	6.8	SLE RA 23	-97710	0	61.6	3600	15	Si

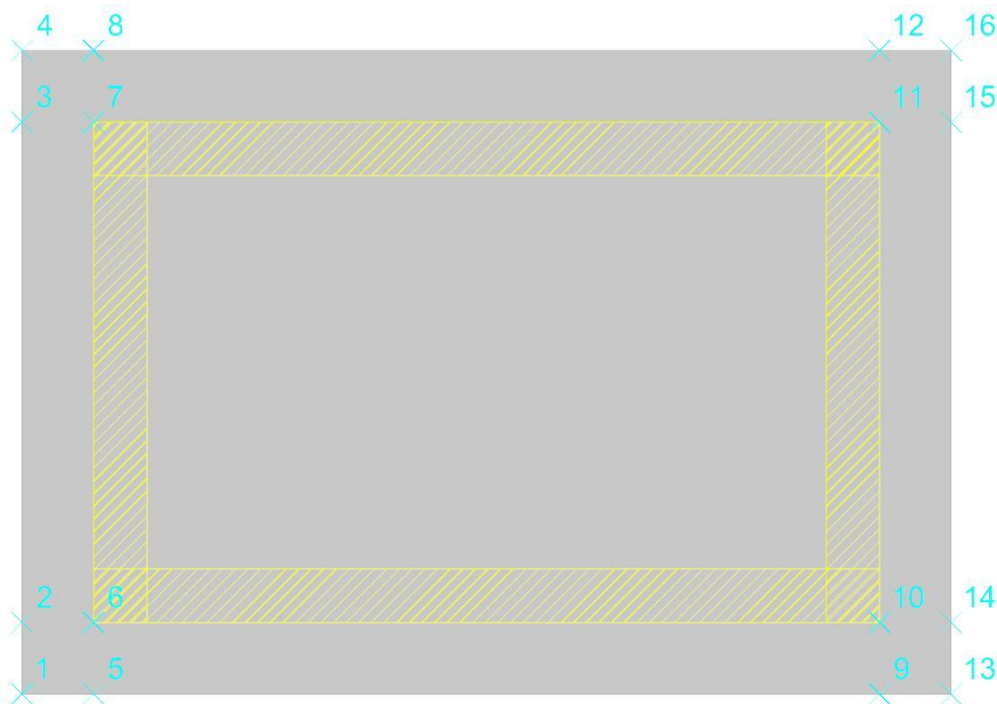
Verifiche SLE fessurazione nei nodi

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 (-260; -180; -630), 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
18	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLV 49	1330260	0	1935543	0	1.455	Si
103	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLV 41	1329744	0	1935543	0	1.4556	Si
17	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLV 49	1319946	0	1935543	0	1.4664	Si
102	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLV 41	1319330	0	1935543	0	1.4671	Si
104	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLV 73	1319210	0	1935543	0	1.4672	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
18	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLD 49	1124447	0	1935543	0	1.7213	Si
103	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLD 41	1124225	0	1935543	0	1.7217	Si
17	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLD 49	1109690	0	1935543	0	1.7442	Si
102	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLD 41	1109535	0	1935543	0	1.7445	Si
104	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLD 73	1109253	0	1935543	0	1.7449	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
82	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	0	0	SLV 73	17948	0	19836	19836	0	138923	2.5	12.723	1.1052	Si
103	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	0	0	SLV 73	17948	0	19836	19836	0	138923	2.5	12.723	1.1052	Si
40	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	0	0	SLV 49	-17946	0	19836	19836	0	138923	2.5	12.723	1.1053	Si
18	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	0	0	SLV 49	-17946	0	19836	19836	0	138923	2.5	12.723	1.1053	Si
83	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	0	0	SLV 41	17860	0	19836	19836	0	138923	2.5	12.723	1.1107	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
82	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	0	0	SLD 73	13701	0	28779	28779	0	138923	2.5	12.723	2.1006	Si
103	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	0	0	SLD 73	13701	0	28779	28779	0	138923	2.5	12.723	2.1006	Si
40	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	0	0	SLD 49	-13699	0	28779	28779	0	138923	2.5	12.723	2.1007	Si
18	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	0	0	SLD 49	-13699	0	28779	28779	0	138923	2.5	12.723	2.1007	Si
83	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	0	0	SLD 41	13382	0	28779	28779	0	138923	2.5	12.723	2.1505	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σ_c	σ_{lim}	Es/Ec	Verifica
103	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLE QP 6	637881	0	-13.8	168.1	15	Si
18	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLE QP 6	637835	0	-13.8	168.1	15	Si
104	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLE QP 6	606674	0	-13.1	168.1	15	Si
102	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLE QP 6	606669	0	-13.1	168.1	15	Si
19	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLE QP 6	606664	0	-13.1	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
103	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLE RA 38	641428	0	144	3600	15	Si
18	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLE RA 38	641389	0	144	3600	15	Si
104	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLE RA 38	609791	0	136.9	3600	15	Si
102	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLE RA 38	609786	0	136.9	3600	15	Si
19	X	100	50	12.72	7.7	12.72	7.7	SLE RA 38	609781	0	136.9	3600	15	Si

Verifiche SLE fessurazione nei nodi

La piastra non presenta nodi con apertura delle fessure.