
TABULATI DI CALCOLO MURO DI CINTA 1

INFORMAZIONI GENERALI	pag.	2
MATERIALI	pag.	2
TERRENI	pag.	2
CONDIZIONI DI CARICO	pag.	3
SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI QUASI PERMANENTE - COEFFICIENTI	pag.	3
SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI FREQUENTE - COEFFICIENTI	pag.	3
SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI RARA - COEFFICIENTI	pag.	3
SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN ASSENZA DI SISMA - COEFFICIENTI	pag.	4
SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN PRESENZA DI SISMA - COEFFICIENTI	pag.	4
DATI GENERALI ANALISI SISMICA	pag.	4
GEOMETRIA	pag.	5
CARATTERISTICHE MECCANICHE DEGLI STRATI	pag.	8
CARICHI CONCENTRATI SUL PARAMENTO	pag.	8
CARICHI DISTRIBUITI SUL TERRAPIENO	pag.	8
SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLU	pag.	8
SPINTE SUL CUNEO ALLO SLU	pag.	9
SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLE	pag.	9
SPINTE SUL CUNEO ALLO SLE	pag.	9
SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO	pag.	9
SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE	pag.	11
TENSIONI SUL TERRENO	pag.	15
VERIFICHE DI STABILITA'	pag.	16

VERIFICHE A SCORRIMENTO	pag.	28
VERIFICHE A RIBALTAMENTO	pag.	28
VERIFICHE A CARICO LIMITE	pag.	29
VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU	pag.	29
VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLE	pag.	30
VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU	pag.	31
CEDIMENTI ASSOLUTI	pag.	32
CEDIMENTI DIFFERENZIALI	pag.	33
VERIFICHE CEDIMENTI DIFFERENZIALI	pag.	35

INFORMAZIONI GENERALI

Comune	Comune di Capaccio
Provincia	Provincia di Salerno
Oggetto	LAVORI DI COMPLETAMENTO DELLE OPERE DEL TERRAZZAMENTO"A" DELL'AMPLIAMENTO DEL CIVICO
Parte d'opera	CIMITERO COMUNALE IN PROGETTO DI FINANZA
Normativa di riferimento	Muro di Sostegno
Analisi sismica	D.M. 17/01/2018
Classe struttura	solo Orizzontale
Vita nominale	2
Periodo di riferimento	50 anni
	50

MATERIALI

Materiali															
N	Tipo	Descrizione	Sigla	Peso Specifico	Coeff. Dil. Termica	Modulo elastico		Rk	γ	ridFmk	n	ft	fc	τ R	N Act
				[N/m³]	[1/°C]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	
1	CA	Cls			0,00001										
2	AcT	C25/30-B450C Acciaio B450C	C25/30	25000	0	31447	13103	30,0	1,50	85	15	1,19	3,07	0,34	Acciaio B450C
			B450C	78500	0,00001	210000	80769	450,0	1.15	0	1	0.00	0.00	0.00	

LEGENDA Materiali

N	Numero identificativo del materiale.
Tipo	Tipologia del materiale: [CA] = Calcestruzzo armato - [AcT] = Acciaio in tondini - [AcP] = Acciaio in profilati - [M] = Muratura - [AcA] = Acciaio armonico per trefoli - [Mlt] = Malta per tiranti.
Sigla	Sigla del materiale.
Coeff. Dil. Termica	Coefficiente di dilatazione termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
Rk	Resistenza caratteristica del materiale. Il valore riportato è "Rck" per il calcestruzzo, "f _{yk} " per l'acciaio, "f _{mk} " per la muratura ed "f _k " nel caso di altro materiale.
γ	Coefficiente di sicurezza allo Stato Limite Ultimo del materiale. Il valore riportato è "γ _c " per il calcestruzzo, "γ _f " per l'acciaio, "γ _m " per la muratura e "γ _g " in caso di altro materiale.
ridFmk	Percentuale di riduzione di R _{cfmk} .
n	Coefficiente di omogeneizzazione.
ft	Il valore riportato e' la "Resistenza di calcolo a trazione" per il calcestruzzo armato, la "Resistenza caratteristica a trazione" per la muratura.
fc	Il valore riportato e' la "Resistenza a rottura per flessione" per il calcestruzzo armato, la "Resistenza caratteristica a compressione orizzontale" per la muratura.
τ R	Il valore riportato e' la "Resistenza tangenziale di calcolo" per il calcestruzzo armato, la "Resistenza caratteristica a taglio in assenza di compressione - f _{vk0} " per la muratura.
N Act	Identificativo, nella tabella materiali, dell'acciaio utilizzato.

TERRENI

Terreni													
N	Descrizione	Tv	γ	γ_{saturo}	ϕ	Cu	C'	Ed	Costante di sottofondo			E _{cu}	A _{S-B}
									X	Y	Z		
			[N/m ³]	[N/m ³]	[°]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/cm ²]	[N/cm ²]	[N/cm ²]	[N/mm ²]	
1	Terreno vegetale e materiale di riporto granulometria limosa argillosa ricco di elementi litici di natura calcarea	Medio											
			16000	22000	26	0,00	0,00	4	10	10	20	-	-
		Minimo	16000	22000	26	0,00	0,00	4	10	10	20		
2	Terreni a granulometria limosa sabbiosa ricco di elementi litici	Medio											
			17500	22000	33	0,00	0,00	15	10	10	20	-	-
		Minimo	17500	22000	33	0,00	0,00	15	10	10	20		
3	Terreno rimaneggiato a granulometria limosa argillosa, limosa sabbiosa ricco di elementi litici di natura calcarea	Medio											
			18000	22000	34	0,00	0,00	31	10	10	20	-	-
		Minimo	18000	22000	34	0,00	0,00	31	10	10	20		
4	Terreni limosi sabbiosi e argillosi limosi ricchi di elementi litici di natura calcarea	Medio											
			20000	22000	38	0,00	0,00	92	15	15	30	-	-
		Minimo	20000	22000	38	0,00	0,00	92	15	15	30		

LEGENDA Terreni

N	Numero identificativo del terreno.
Descrizione	Descrizione del terreno.
Tv	Indica i valori minimi e medi dei parametri del terreno.
γ	Peso per unità di volume [N/m ³].
γ_{saturo}	Peso per unità di volume saturo [N/m ³].
ϕ	Angolo di attrito [°ssdc].
Cu	Coesione [N/mm ²].
C'	Coesione Efficace [N/mm ²].
Ed	Modulo edometrico [N/mm ²].
Costante di sottofondo	Valori della costante di sottofondo del terreno nelle direzioni degli assi del riferimento globale X, Y, e Z.
E_{cu}	Modulo elastico in condizioni non drenate [N/mm ²].
A_{S-B}	Parametro A si Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.

CONDIZIONI DI CARICO

Condizioni di carico							
N	Condizioni Carico Utente			Tipologia Carico Accidentale			
	Descrizione	AgS	Alt	Descrizione	ψ 0	ψ 1	ψ 2
1	Carico permanente	SI	NO	Carico permanente	1,0	1,0	1,0
2	Carico Verticale	SI	NO	Traffico Veicolare	0,4	0,4	0,0

LEGENDA Condizioni di carico

N	Numero identificativo della condizione di carico.
AgS	Indica se la condizione di carico considerata è Agente con il Sisma.
Alt	Indica se la condizione di carico è Alternata (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.
ψ 0	Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (Carichi rari).
ψ 1	Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (Carichi frequenti).
ψ 2	Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (Carichi frequenti e quasi permanenti).

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI QUASI PERMANENTE - COEFFICIENTI

SLE: Combinazione di azioni Quasi permanente - Coefficienti		
	CC 01	CC 02
COMB.	Carico permanente (Carico permanente)	Carico Verticale (Traffico Veicolare)
01	1,00	0,00

LEGENDA SLE: Combinazione di azioni Quasi permanente - Coefficienti

COMB.	Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC	Condizione di carico considerata.
	CC 01= Carico permanente (Carico permanente)
	CC 02= Carico Verticale (Traffico Veicolare)

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI FREQUENTE - COEFFICIENTI

SLE: Combinazione di azioni Frequente - Coefficienti			
COMB.	CC 01		CC 02
	Carico permanente (Carico permanente)		Carico Verticale (Traffico Veicolare)
01	1,00		0,40

LEGENDA SLE: Combinazione di azioni Frequente - Coefficienti

COMB. Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Condizione di carico considerata.
 CC 01= Carico permanente (Carico permanente)
 CC 02= Carico Verticale (Traffico Veicolare)

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI RARA - COEFFICIENTI

SLE: Combinazione di azioni Rara - Coefficienti			
COMB.	CC 01		CC 02
	Carico permanente (Carico permanente)		Carico Verticale (Traffico Veicolare)
01	1,00		1,00

LEGENDA SLE: Combinazione di azioni Rara - Coefficienti

COMB. Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Condizione di carico considerata.
 CC 01= Carico permanente (Carico permanente)
 CC 02= Carico Verticale (Traffico Veicolare)

SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN ASSENZA DI SISMA - COEFFICIENTI

SLU: Combinazioni di carico in assenza di sisma - Coefficienti			
COMB.	CC 01		CC 02
	Carico permanente (Carico permanente)		Carico Verticale (Traffico Veicolare)
Approccio 1, Combinazione 2 - Verifica di stabilità globale (A2+M2+R2)			
01	1		0
02	1		1,15
03	1		0
04	1		1,15
Approccio 2 - Rimanenti verifiche (A1+M1+R3)			
01	1		0
02	1		1,35
03	1,3		0
04	1,3		1,35

LEGENDA SLU: Combinazioni di carico in assenza di sisma - Coefficienti

COMB. Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Condizione di carico considerata.
 CC 01= Carico permanente (Carico permanente)
 CC 02= Carico Verticale (Traffico Veicolare)

SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN PRESENZA DI SISMA - COEFFICIENTI

SLU: Combinazioni di carico in presenza di sisma - Coefficienti			
COMB.	CC 01		CC 02
	Carico permanente (Carico permanente)		Carico Verticale (Traffico Veicolare)
01	1		0

LEGENDA SLU: Combinazioni di carico in presenza di sisma - Coefficienti

COMB. Numero identificativo della Combinazione di Carico. (01) = 'Sisma verticale + kv', (02) = 'Sisma verticale - kv'.
CC Condizione di carico considerata.
 CC 01= Carico permanente (Carico permanente)
 CC 02= Carico Verticale (Traffico Veicolare)

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica								
TP	Coef Ampl Topog	β_s	β_m	K_{Stbl}	K_{Muro}	Latitudine	Longitudine	Altitudine
						[gradi]	[gradi]	[m]
B	1,20	0,20	0,38	0,03	0,05	40° 25' 52.92"	15° 4' 31.44"	419

Classe	Vita Nominale	Periodo di Riferimento
[adim]	[anni]	[anni]
2	50	50

SL	T_r	A_g/g	S_s	F_0	T^*c
[adim]	[anni]	[adim]	[adim]	[adim]	[s]
SLO	30	0,0337	1,200	2,417	0,280
SLD	50	0,0412	1,200	2,492	0,324
SLV	475	0,0958	1,200	2,619	0,466
SLC	975	0,1192	1,200	2,683	0,516

LEGENDA Dati generali analisi sismica

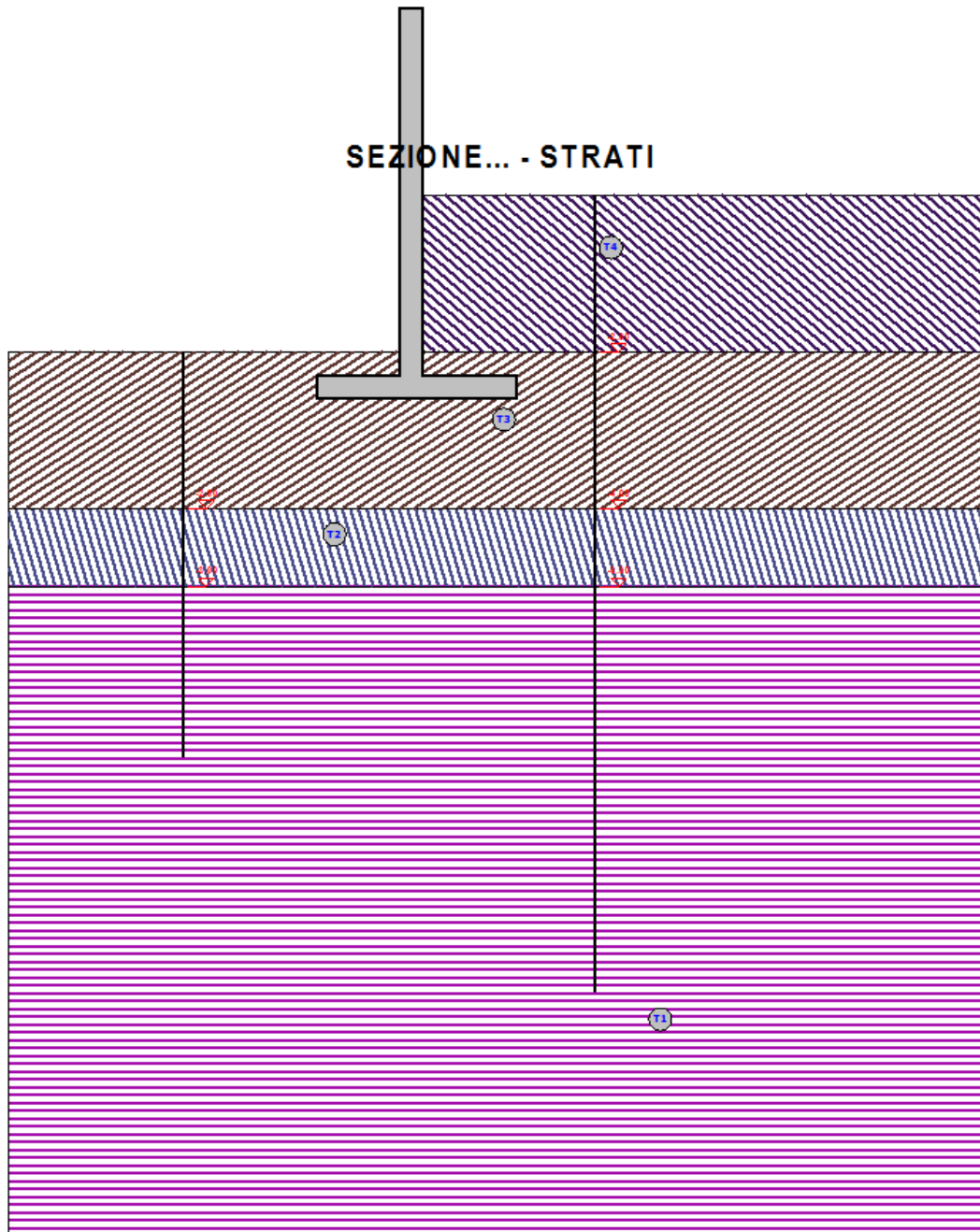
TP	Tipo terreno prevalente, categoria di suolo di fondazione come definito al punto 3.2.2 delle Norme tecniche per le costruzioni.
Coef Ampl Topog	Coefficiente di amplificazione topografica.
β_s	Coefficiente di riduzione di accelerazione massima per Verifica di stabilit�.
β_m	Coefficiente di riduzione di accelerazione massima per Muro di sostegno.
K_{Stbl}	Coefficiente per il calcolo della spinta per Verifica di stabilit�.
K_{Muro}	Coefficiente per il calcolo della spinta per Muro di sostegno.
Latitudine	Latitudine geografica del sito [gradi].
Longitudine	Longitudine geografica del sito [gradi].
Altitudine	Altitudine geografica del sito sul livello medio del mare [m].
SL	Stato limite.
T_r	Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni
A_g/g	Coefficiente di accelerazione al suolo.
S_s	Coefficiente di amplificazione stratigrafica.
F_0	Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
T^*c	Periodo di inizio del tratto a velocit� costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

GEOMETRIA

Geometria

Sezione...

SEZIONE... - STRATI

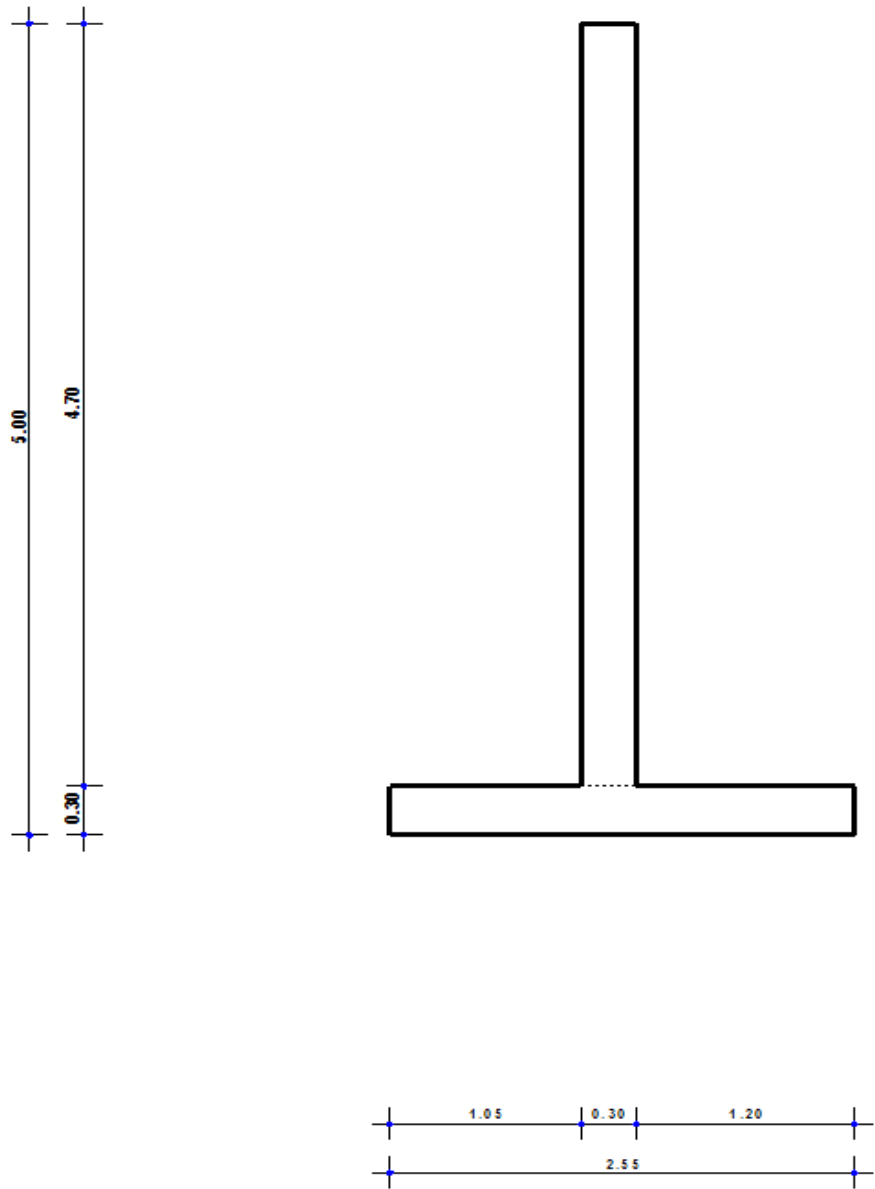


Strato	Descrizione	γ	γ_{sat}	ϕ	Cu	C'
T1	Terreni limosi sabbiosi e argillosi limosi ricchi di elementi litici di natura oolarea	20000	22000	33.0°	0.00	0.00
T2	Terreno rimangiato a granulometria limosa argillosa, limosa sabbiosa ricco di elementi litici di natura oolarea	18000	22000	34.0°	0.00	0.00
T3	Terreni a granulometria limosa sabbiosa ricco di elementi litici	17500	22000	33.0°	0.00	0.00
T4	Terreno vegetale e materiale di riporto granulometria limosa argillosa ricco di elementi litici di natura oolarea	18000	22000	28.0°	0.00	0.00

GEOMETRIA

Geometria

Sezione...



CARATTERISTICHE MECCANICHE DEGLI STRATI

Caratteristiche meccaniche degli strati

N	Caratt. Geotecnica	Addens. Strato	Var. Mod. Edom.	NSPT	Alfa		Res. Tang.		Kp	PrsMenar d
					IGU	IRS	IGU	IRS		
							[N/mm²]	[N/mm²]		[N/mm²]
Sezione...										
1	Limo	Sciolto	Nulla	8	1,2	1,5	0,065	0,131	1,60	0,53
2	Limo	Sciolto	Nulla	8	1,2	1,5	0,065	0,131	1,60	0,53
3	Limo	Sciolto	Nulla	8	1,2	1,5	0,065	0,131	1,60	0,53
4	Argilla	Sciolto	Nulla	20	1,2	1,9	0,117	0,208	1,60	1,33

LEGENDA Caratteristiche meccaniche degli strati

- N** Numero identificativo dello strato.
- Caratt. Geotecnica** Caratterizzazione geotecnica per micropali.
- Addens. Strato** Addensamento dello strato

Caratteristiche meccaniche degli strati										
N	Caratt. Geotecnica	Addens. Strato	Var. Mod. Edom.	NSPT	Alfa		Res. Tang.		Kp	PrsMenard
					IGU	IRS	IGU	IRS		
							[N/mm²]	[N/mm²]		[N/mm²]
Var. Mod. Edom.	Variazione del Modulo Edometrico.									
NSPT	Numero di colpi dello Standard Penetration Test									
Alfa	Coefficiente maggiorativo diametro perforazione per micropali.									
Res. Tang.	Resistenza tangenziale tra zona iniettata e terreno per micropali.									
Kp	Coefficiente di calcolo resistenza alla punta per micropali.									
PrsMenard	Pressione limite terreno determinata col pressiometro Menard.									

CARICHI CONCENTRATI SUL PARAMENTO

Carichi concentrati sul paramento						
Carico	CC	S.R	Dis	Fx	Fz	My
			[m]	[N]	[N]	[Nm]
Sezione... Paramento						
	Carico permanente (Carico permanente)	L	4,70	2.500	0	0

LEGENDA Carichi concentrati sul paramento

Carico	Descrizione del carico:
CC	Identificativo della condizione di carico, nella relativa tabella.
S.R	Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z; [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3
Dis	Distanza del punto dalla base del paramento.
Fx, Fz	Forza riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
My	Momento riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

CARICHI DISTRIBUITI SUL TERRAPIENO

Carichi distribuiti sul terrapieno								
Carico	CC	SR	Dis[i]	Qx[i]	Qz[i]	Dis[f]	Qx[f]	Qz[f]
			[m]	[N] / [N/m]	[N] / [N/m]	[m]	[N/m]	[N/m]
Sezione... Terreno								
	Carico Verticale (Traffico Veicolare)	G	0,30	0	5.000	2,80	0	5.000

LEGENDA Carichi distribuiti sul terrapieno

Carico	Descrizione del carico
CC	Identificativo della condizione di carico, nella relativa tabella.
SR	Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.
Dis[i]	Distanza del punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito.
Qx[i], Qz[i]	Valore (nel punto iniziale) della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".
Dis[f]	Distanza del punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.
Qx[f], Qz[f]	Valore (nel punto finale) della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".

SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLU

SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLU - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)							
Stato limite	Sisma	Fx	Fz	Angolo	PtApp		
		[N]	[N]	[gradi]	[m]		
Sezione...							
SLU	NO	13.101	4.356	55	X: 0,30; Z: 0,90		
SLU	NO	15.802	5.215	55	X: 0,30; Z: 0,90		
SLU	NO	17.032	5.663	55	X: 0,30; Z: 0,90		
SLU	NO	19.733	6.522	55	X: 0,30; Z: 0,90		
SLV	SI	14.532	4.834	52	X: 0,30; Z: 0,84		

LEGENDA Spinte sul paramento allo SLU

Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
Fx	Spinta Orizzontale [N].
Fz	Spinta Verticale [N].
Angolo	Angolo della retta delimitante il cuneo di Spinta [gradi].
PtApp	Punto di applicazione della Spinta [m].

SPINTE SUL CUNEO ALLO SLU

SPINTE SUL CUNEO ALLO SLU - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)						
Stato limite	Sisma	Fx	Fz	Angolo	PtApp	
		[N]	[N]	[gradi]	[m]	
Sezione...						
SLU	NO	15.737	5.464	60	X: 1,50; Z: 0,70	
SLU	NO	17.401	5.992	60	X: 1,50; Z: 0,70	
SLU	NO	20.458	7.103	60	X: 1,50; Z: 0,70	
SLU	NO	22.122	7.631	60	X: 1,50; Z: 0,70	
SLV	SI	17.536	6.093	57	X: 1,50; Z: 0,65	

LEGENDA Spinte sul cuneo allo SLU

Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
Fx	Spinta Orizzontale [N].
Fz	Spinta Verticale [N].
Angolo	Angolo della retta delimitante il cuneo di Spinta [gradi].
PtApp	Punto di applicazione della Spinta [m].

SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLE

SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLE						
Combinazione	Sisma	Fx	Fz	Angolo	PtApp	
		[N]	[N]	[gradi]	[m]	
Sezione...						
RARA	NO	15.102	4.992	55	X: 0,30; Z: 0,90	
FREQUENTE	NO	13.901	4.611	55	X: 0,30; Z: 0,90	
QUASI PERMANENTE	NO	13.101	4.356	55	X: 0,30; Z: 0,90	

LEGENDA Spinte sul paramento allo SLE

Combinazione	Combinazione di Carico allo SLE.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
Fx	Spinta Orizzontale [N].
Fz	Spinta Verticale [N].
Angolo	Angolo della retta delimitante il cuneo di Spinta [gradi].
PtApp	Punto di applicazione della Spinta [m].

SPINTE SUL CUNEO ALLO SLE

SPINTE SUL CUNEO ALLO SLE						
Combinazione	Sisma	Fx	Fz	Angolo	PtApp	
		[N]	[N]	[gradi]	[m]	
Sezione...						
RARA	NO	16.970	5.855	60	X: 1,50; Z: 0,70	
FREQUENTE	NO	16.230	5.620	60	X: 1,50; Z: 0,70	
QUASI PERMANENTE	NO	15.737	5.464	60	X: 1,50; Z: 0,70	

LEGENDA Spinte sul cuneo allo SLE

Combinazione	Combinazione di Carico allo SLE.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
Fx	Spinta Orizzontale [N].
Fz	Spinta Verticale [N].
Angolo	Angolo della retta delimitante il cuneo di Spinta [gradi].
PtApp	Punto di applicazione della Spinta [m].

SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO

SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO						
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx	
			[N]	[Nm]	[N]	
Sezione...						
Sez. calcolo n.1 - Dis: 0.00						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	39381	-21194,00	-14934,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	39381	-25057,00	-17634,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	51196	-27551,00	-19414,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	51196	-31413,00	-22114,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	40299	-26630,00	-18280,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	39381	-24054,00	-16934,00	

SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO					
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx
			[N]	[Nm]	[N]
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	39381	-22340,00	-15735,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	39381	-21194,00	-14934,00
Sez. calcolo n.2 - Dis: 0.58					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	32998	-14143,00	-9907,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	32998	-16524,00	-12273,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	42898	-18385,00	-12878,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	42898	-20765,00	-15244,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	33802	-17909,00	-12343,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	32998	-15905,00	-11659,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	32998	-14849,00	-10609,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	32998	-14143,00	-9907,00
Sez. calcolo n.3 - Dis: 1.16					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	27423	-9818,00	-6002,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	27423	-10962,00	-7894,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	35650	-12763,00	-7801,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	35650	-13907,00	-9693,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	28113	-12376,00	-7774,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	27423	-10665,00	-7403,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	27423	-10157,00	-6563,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	27423	-9818,00	-6002,00
Sez. calcolo n.4 - Dis: 1.74					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	22202	-7425,00	-3224,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	22202	-7716,00	-4257,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	28863	-9652,00	-4190,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	28863	-9943,00	-5223,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	22778	-9128,00	-4457,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	22202	-7640,00	-3988,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	22202	-7511,00	-3530,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	22202	-7425,00	-3224,00
Sez. calcolo n.5 - Dis: 2.32					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	17625	-5875,00	-2500,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	17625	-5875,00	-2500,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	22913	-7638,00	-3250,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	22913	-7638,00	-3250,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	18087	-6961,00	-3424,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	17625	-5875,00	-2500,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	17625	-5875,00	-2500,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	17625	-5875,00	-2500,00
Sez. calcolo n.6 - Dis: 2.90					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	13275	-4425,00	-2500,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	13275	-4425,00	-2500,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	17257	-5752,00	-3250,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	17257	-5752,00	-3250,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	13623	-5041,00	-3196,00
-	SLE: Combinazione	NO	13275	-4425,00	-2500,00

SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO					
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx
			[N]	[Nm]	[N]
	RARA				
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	13275	-4425,00	-2500,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	13275	-4425,00	-2500,00
Sez. calcolo n.7 - Dis: 3.48					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	8925	-2975,00	-2500,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	8925	-2975,00	-2500,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	11603	-3868,00	-3250,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	11603	-3868,00	-3250,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	9159	-3253,00	-2968,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	8925	-2975,00	-2500,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	8925	-2975,00	-2500,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	8925	-2975,00	-2500,00
Sez. calcolo n.8 - Dis: 4.06					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	4575	-1525,00	-2500,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	4575	-1525,00	-2500,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	5947	-1982,00	-3250,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	5947	-1982,00	-3250,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	4695	-1598,00	-2740,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	4575	-1525,00	-2500,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	4575	-1525,00	-2500,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	4575	-1525,00	-2500,00
Sez. calcolo n.9 - Dis: 4.64					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	225	-75,00	-2500,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	225	-75,00	-2500,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	292	-97,00	-3250,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	292	-97,00	-3250,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	231	-75,00	-2512,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	225	-75,00	-2500,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	225	-75,00	-2500,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	225	-75,00	-2500,00

LEGENDA Sollecitazioni sul Paramento

Approccio	Tipo di Approccio seguito.
Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
N	Sforzo Normale [N].
My	Vettore Momento ortogonale al piano dell'elemento [Nm].
Tx	Taglio orizzontale nel piano dell'elemento [N].

SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE

SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE					
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx
			[N]	[Nm]	[N]
Sezione...					
Sez. calcolo n.10 - Dis: 0.00(Valle)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-50,00	-1114,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-51,00	-1190,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-65,00	-1448,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-66,00	-1523,00

SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE					
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx
			[N]	[Nm]	[N]
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-53,00	-1311,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-51,00	-1170,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-50,00	-1137,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-50,00	-1114,00
Sez. calcolo n.11 - Dis: 0.12(Valle)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-414,00	-4698,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-444,00	-5092,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-538,00	-6107,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-568,00	-6500,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-489,00	-5663,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-436,00	-4990,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-423,00	-4815,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-414,00	-4698,00
Sez. calcolo n.12 - Dis: 0.25(Valle)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-1258,00	-8761,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-1357,00	-9480,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-1635,00	-11388,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-1734,00	-12107,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-1496,00	-10417,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-1331,00	-9293,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-1287,00	-8974,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-1258,00	-8761,00
Sez. calcolo n.13 - Dis: 0.37(Valle)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-2589,00	-12805,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-2798,00	-13858,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-3366,00	-16645,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-3574,00	-17698,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-3071,00	-15077,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-2743,00	-13584,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-2651,00	-13117,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-2589,00	-12805,00
Sez. calcolo n.14 - Dis: 0.50(Valle)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-4407,00	-16333,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-4767,00	-17727,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-5729,00	-21232,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-6089,00	-22627,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-5205,00	-19145,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-4673,00	-17365,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-4514,00	-16747,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-4407,00	-16333,00
Sez. calcolo n.15 - Dis: 0.62(Valle)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-6694,00	-20344,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-7248,00	-22088,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-8702,00	-26446,00
Approccio 2, Combinazione	SLU	NO	0	-9256,00	-28190,00

SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE					
Approccio	Stato limite	Sisma	N [N]	My [Nm]	Tx [N]
(A1+M1+R3) Approccio 2, Combinazione	SLV	SI	0	-7870,00	-23621,00
(A1+M1+R3) -	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-7105,00	-21635,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-6859,00	-20861,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-6694,00	-20344,00
Sez. calcolo n.16 - Dis: 0.74(Valle)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-9460,00	-24333,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-10252,00	-26434,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-12298,00	-31632,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-13090,00	-33733,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-11066,00	-27999,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-10047,00	-25888,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-9695,00	-24956,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-9460,00	-24333,00
Sez. calcolo n.17 - Dis: 0.87(Valle)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-12705,00	-28303,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-13779,00	-30769,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-16516,00	-36793,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-17590,00	-39259,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-14784,00	-32283,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-13500,00	-30129,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-13023,00	-29034,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-12705,00	-28303,00
Sez. calcolo n.18 - Dis: 0.99(Valle)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-16419,00	-31758,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-17822,00	-34597,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-21344,00	-41284,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-22747,00	-44123,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-19007,00	-35976,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-17457,00	-33860,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-16835,00	-32600,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-16419,00	-31758,00
Sez. calcolo n.19 - Dis: 0.00(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	3261,00	5231,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	5392,00	9200,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	4238,00	6798,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	6369,00	10767,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	6003,00	8795,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	4839,00	8170,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	3893,00	6408,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	3261,00	5231,00
Sez. calcolo n.20 - Dis: 0.14(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	2696,00	2826,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	4229,00	7260,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	3504,00	3672,00

SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE					
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx
			[N]	[Nm]	[N]
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	5036,00	8106,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	4934,00	6317,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	3831,00	6110,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	3151,00	4141,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	2696,00	2826,00
Sez. calcolo n.21 - Dis: 0.29(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	2177,00	4122,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	3044,00	9032,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	2830,00	5357,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	3697,00	10267,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	3929,00	7439,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	2819,00	7758,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	2435,00	5577,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	2177,00	4122,00
Sez. calcolo n.22 - Dis: 0.43(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	1662,00	1668,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	1795,00	7064,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	2160,00	2166,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	2293,00	7563,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	2960,00	4713,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	1760,00	5665,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	1702,00	3268,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	1662,00	1668,00
Sez. calcolo n.23 - Dis: 0.57(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	1256,00	2914,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	585,00	8808,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	1633,00	3788,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	961,00	9681,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	2145,00	5586,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	759,00	7279,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	1057,00	4661,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	1256,00	2914,00
Sez. calcolo n.24 - Dis: 0.71(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	833,00	4136,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	440,00	2437,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	1082,00	5376,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	689,00	3677,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	1374,00	6334,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	541,00	2877,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	716,00	3633,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	833,00	4136,00
Sez. calcolo n.25 - Dis: 0.86(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	526,00	1610,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	338,00	428,00
Approccio 2, Combinazione	SLU	NO	0	683,00	2091,00

SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE					
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx
			[N]	[Nm]	[N]
(A1+M1+R3)					
Approccio 2, Combinazione	SLU	NO	0	495,00	909,00
(A1+M1+R3)					
Approccio 2, Combinazione	SLV	SI	0	793,00	3234,00
(A1+M1+R3)					
-	SLE: Combinazione	NO	0	386,00	734,00
	RARA				
-	SLE: Combinazione	NO	0	470,00	1260,00
	FREQUENTE				
-	SLE: Combinazione	NO	0	526,00	1610,00
	QUASI PERMANENTE				
Sez. calcolo n.26 - Dis: 1.00(Monte)					
Approccio 2, Combinazione	SLU	NO	0	236,00	2783,00
(A1+M1+R3)					
Approccio 2, Combinazione	SLU	NO	0	179,00	2129,00
(A1+M1+R3)					
Approccio 2, Combinazione	SLU	NO	0	306,00	3617,00
(A1+M1+R3)					
Approccio 2, Combinazione	SLU	NO	0	249,00	2964,00
(A1+M1+R3)					
Approccio 2, Combinazione	SLV	SI	0	319,00	3733,00
(A1+M1+R3)					
-	SLE: Combinazione	NO	0	193,00	2298,00
	RARA				
-	SLE: Combinazione	NO	0	219,00	2589,00
	FREQUENTE				
-	SLE: Combinazione	NO	0	236,00	2783,00
	QUASI PERMANENTE				
Sez. calcolo n.27 - Dis: 1.14(Monte)					
Approccio 2, Combinazione	SLU	NO	0	13,00	206,00
(A1+M1+R3)					
Approccio 2, Combinazione	SLU	NO	0	11,00	91,00
(A1+M1+R3)					
Approccio 2, Combinazione	SLU	NO	0	17,00	268,00
(A1+M1+R3)					
Approccio 2, Combinazione	SLU	NO	0	15,00	153,00
(A1+M1+R3)					
Approccio 2, Combinazione	SLV	SI	0	15,00	382,00
(A1+M1+R3)					
-	SLE: Combinazione	NO	0	12,00	121,00
	RARA				
-	SLE: Combinazione	NO	0	12,00	172,00
	FREQUENTE				
-	SLE: Combinazione	NO	0	13,00	206,00
	QUASI PERMANENTE				

LEGENDA Sollecitazioni sulla fondazione

Approccio	Tipo di Approccio seguito.
Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
N	Sforzo Normale [N].
My	Vettore Momento ortogonale al piano dell'elemento [Nm].
Tx	Taglio orizzontale nel piano dell'elemento [N].

TENSIONI SUL TERRENO

TENSIONI SUL TERRENO - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)						
Stato Limite	Sisma	Pt[i]	Pr[i]	Pt[f]	Pr[f]	
		[m]	[N/mm ²]	[m]	[N/mm ²]	
Sezione...						
SLU	NO	X: -1,05; Y: -0,30	0,045	X: 1,50; Y: -0,30		0,042
SLU	NO	X: -1,05; Y: -0,30	0,047	X: 1,50; Y: -0,30		0,045
SLU	NO	X: -1,05; Y: -0,30	0,058	X: 1,50; Y: -0,30		0,054
SLU	NO	X: -1,05; Y: -0,30	0,061	X: 1,50; Y: -0,30		0,058
SLV	SI	X: -1,05; Y: -0,30	0,052	X: 1,50; Y: -0,30		0,036

LEGENDA Tensioni sul terreno

Stato limite	Stato limite di riferimento.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
Pt[i]/Pt[f]	Coordinate del punto iniziale e finale del tratto di terreno di fondazione su cui sono esercitate le tensioni sul terreno [m].
Pr[i]/Pr[f]	Pressione iniziale e finale in corrispondenza dei relativi punti [N/mm ²].

VERIFICHE DI STABILITA'

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop	Fellenius
--------	-----------

CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
Sezione...									
Verifica 1									
Approccio 1, Combinazione 2 Stato Limite Ultimo senza sisma									
2,02	41.992	84.876	X: 0,30; Y: 4,00	4,51	1,96	41.992	82.401	X: 0,30; Y: 4,00	4,51
5,82	117.581	684.437	X: 0,30; Y: 4,00	8,51	5,25	117.581	617.654	X: 0,30; Y: 4,00	8,51
1,84	45.999	84.633	X: -0,20; Y: 4,00	4,62	1,79	45.999	82.268	X: -0,20; Y: 4,00	4,62
5,78	121.678	702.846	X: -0,20; Y: 4,00	8,62	5,20	121.678	632.847	X: -0,20; Y: 4,00	8,62
1,72	52.786	90.849	X: -0,70; Y: 4,00	4,83	1,67	52.786	88.068	X: -0,70; Y: 4,00	4,83
5,83	127.289	742.297	X: -0,70; Y: 4,00	8,83	5,24	127.289	666.455	X: -0,70; Y: 4,00	8,83
1,76	58.152	102.165	X: -1,20; Y: 4,00	5,08	1,68	58.152	97.756	X: -1,20; Y: 4,00	5,08
6,10	129.997	793.495	X: -1,20; Y: 4,00	9,08	5,46	129.997	710.149	X: -1,20; Y: 4,00	9,08
1,92	61.942	118.653	X: -1,70; Y: 4,00	5,36	1,80	61.942	111.515	X: -1,70; Y: 4,00	5,36
6,38	134.108	855.624	X: -1,70; Y: 4,00	9,36	5,69	134.108	763.312	X: -1,70; Y: 4,00	9,36
2,15	65.717	141.144	X: -2,20; Y: 4,00	5,67	1,99	65.717	130.484	X: -2,20; Y: 4,00	5,67
6,78	137.356	930.776	X: -2,20; Y: 4,00	9,67	6,02	137.356	826.975	X: -2,20; Y: 4,00	9,67
2,63	65.743	172.695	X: -2,70; Y: 4,00	6,01	2,40	65.743	157.799	X: -2,70; Y: 4,00	6,01
7,14	142.305	1.015.984	X: -2,70; Y: 4,00	10,01	6,32	142.305	899.860	X: -2,70; Y: 4,00	10,01
3,09	67.332	207.846	X: -3,20; Y: 4,00	6,37	2,79	67.332	187.923	X: -3,20; Y: 4,00	6,37
7,78	142.619	1.109.901	X: -3,20; Y: 4,00	10,37	6,88	142.619	980.624	X: -3,20; Y: 4,00	10,37
3,71	69.430	257.369	X: -3,70; Y: 4,00	6,75	3,34	69.430	231.576	X: -3,70; Y: 4,00	6,75
8,28	146.805	1.215.818	X: -3,70; Y: 4,00	10,75	7,30	146.805	1.071.245	X: -3,70; Y: 4,00	10,75
4,54	71.086	322.483	X: -4,20; Y: 4,00	7,14	4,07	71.086	289.451	X: -4,20; Y: 4,00	7,14
8,85	150.390	1.331.093	X: -4,20; Y: 4,00	11,14	7,78	150.390	1.170.015	X: -4,20; Y: 4,00	11,14
2,09	42.342	88.418	X: 0,30; Y: 4,50	4,99	2,03	42.342	86.025	X: 0,30; Y: 4,50	4,99
5,70	123.414	703.041	X: 0,30; Y: 4,50	8,99	5,17	123.414	638.092	X: 0,30; Y: 4,50	8,99
1,76	49.302	86.578	X: -0,20; Y: 4,50	5,09	1,72	49.302	85.040	X: -0,20; Y: 4,50	5,09
5,72	125.652	718.245	X: -0,20; Y: 4,50	9,09	5,18	125.652	650.577	X: -0,20; Y: 4,50	9,09
1,77	52.608	93.101	X: -0,70; Y: 4,50	5,28	1,72	52.608	90.665	X: -0,70; Y: 4,50	5,28
5,87	128.975	756.727	X: -0,70; Y: 4,50	9,28	5,29	128.975	682.885	X: -0,70; Y: 4,50	9,28
1,78	57.943	103.235	X: -1,20; Y: 4,50	5,51	1,72	57.943	99.521	X: -1,20; Y: 4,50	5,51
6,01	133.741	803.727	X: -1,20; Y: 4,50	9,51	5,41	133.741	723.127	X: -1,20; Y: 4,50	9,51
1,91	62.080	118.344	X: -1,70; Y: 4,50	5,77	1,81	62.080	112.357	X: -1,70; Y: 4,50	5,77
6,26	137.700	861.507	X: -1,70; Y: 4,50	9,77	5,61	137.700	772.671	X: -1,70; Y: 4,50	9,77
2,11	65.745	138.901	X: -2,20; Y: 4,50	6,06	1,97	65.745	129.828	X: -2,20; Y: 4,50	6,06
6,67	139.333	929.807	X: -2,20; Y: 4,50	10,06	5,97	139.333	831.408	X: -2,20; Y: 4,50	10,06
2,45	68.150	166.818	X: -2,70; Y: 4,50	6,38	2,26	68.150	153.806	X: -2,70; Y: 4,50	6,38
7,00	144.174	1.009.612	X: -2,70; Y: 4,50	10,38	6,24	144.174	899.965	X: -2,70; Y: 4,50	10,38
2,95	67.982	200.646	X: -3,20; Y: 4,50	6,72	2,70	67.982	183.333	X: -3,20; Y: 4,50	6,72
7,51	146.541	1.100.559	X: -3,20; Y: 4,50	10,72	6,67	146.541	977.512	X: -3,20; Y: 4,50	10,72
3,46	69.261	239.331	X: -3,70; Y: 4,50	7,08	3,13	69.261	216.790	X: -3,70; Y: 4,50	7,08
8,07	148.715	1.200.611	X: -3,70; Y: 4,50	11,08	7,15	148.715	1.063.722	X: -3,70; Y: 4,50	11,08
4,26	71.047	302.776	X: -4,20; Y: 4,50	7,45	3,86	71.047	273.902	X: -4,20; Y: 4,50	7,45
8,71	150.304	1.309.032	X: -4,20; Y: 4,50	11,45	7,70	150.304	1.157.123	X: -4,20; Y: 4,50	11,45
2,15	42.678	91.759	X: 0,30; Y: 5,00	5,47	2,10	42.678	89.460	X: 0,30; Y: 5,00	5,47
5,78	125.101	722.525	X: 0,30; Y: 5,00	9,47	5,27	125.101	658.657	X: 0,30; Y: 5,00	9,47
1,82	49.371	89.754	X: -0,20; Y: 5,00	5,57	1,79	49.371	88.336	X: -0,20; Y: 5,00	5,57
5,65	130.250	736.524	X: -0,20; Y: 5,00	9,57	5,15	130.250	670.312	X: -0,20; Y: 5,00	9,57
1,83	52.114	95.162	X: -0,70; Y: 5,00	5,74	1,78	52.114	92.967	X: -0,70; Y: 5,00	5,74
5,81	132.539	769.487	X: -0,70; Y: 5,00	9,74	5,27	132.539	698.335	X: -0,70; Y: 5,00	9,74
1,82	57.164	104.234	X: -1,20; Y: 5,00	5,95	1,77	57.164	101.016	X: -1,20; Y: 5,00	5,95
6,03	135.226	815.397	X: -1,20; Y: 5,00	9,95	5,45	135.226	737.250	X: -1,20; Y: 5,00	9,95
1,91	61.822	118.347	X: -1,70; Y: 5,00	6,19	1,83	61.822	113.265	X: -1,70; Y: 5,00	6,19
6,24	139.317	869.237	X: -1,70; Y: 5,00	10,19	5,62	139.317	783.566	X: -1,70; Y: 5,00	10,19
2,11	65.103	137.058	X: -2,20; Y: 5,00	6,46	1,99	65.103	129.266	X: -2,20; Y: 5,00	6,46
6,54	142.721	933.259	X: -2,20; Y: 5,00	10,46	5,88	142.721	838.712	X: -2,20; Y: 5,00	10,46
2,39	68.121	162.628	X: -2,70; Y: 5,00	6,76	2,22	68.121	151.390	X: -2,70; Y: 5,00	6,76
6,93	145.474	1.008.288	X: -2,70; Y: 5,00	10,76	6,21	145.474	903.501	X: -2,70; Y: 5,00	10,76
2,76	70.100	193.744	X: -3,20; Y: 5,00	7,08	2,54	70.100	178.395	X: -3,20; Y: 5,00	7,08
7,37	148.282	1.092.427	X: -3,20; Y: 5,00	11,08	6,58	148.282	976.126	X: -3,20; Y: 5,00	11,08
3,31	69.809	231.016	X: -3,70; Y: 5,00	7,42	3,03	69.809	211.208	X: -3,70; Y: 5,00	7,42
7,83	151.810	1.189.062	X: -3,70; Y: 5,00	11,42	6,97	151.810	1.058.815	X: -3,70; Y: 5,00	11,42
3,96	71.586	283.574	X: -4,20; Y: 5,00	7,78	3,61	71.586	258.196	X: -4,20; Y: 5,00	7,78
8,41	153.748	1.292.763	X: -4,20; Y: 5,00	11,78	7,47	153.748	1.148.346	X: -4,20; Y: 5,00	11,78
2,06	45.754	94.164	X: 0,30; Y: 5,50	5,96	2,02	45.754	92.593	X: 0,30; Y: 5,50	5,96
5,77	128.655	741.905	X: 0,30; Y: 5,50	9,96	5,28	128.655	679.155	X: 0,30; Y: 5,50	9,96
1,89	49.166	92.749	X: -0,20; Y: 5,50	6,04	1,86	49.166	91.386	X: -0,20; Y: 5,50	6,04
5,73	131.740	754.635	X: -0,20; Y: 5,50	10,04	5,23	131.740	689.595	X: -0,20; Y: 5,50	10,04
1,77	54.870	96.858	X: -0,70; Y: 5,50	6,20	1,74	54.870	95.360	X: -0,70; Y: 5,50	6,20
5,86	133.890	784.766	X: -0,70; Y: 5,50	10,20	5,34	133.890	715.364	X: -0,70; Y: 5,50	10,20
1,86	56.877	105.767	X: -1,20; Y: 5,50	6,40	1,81	56.877	102.985	X: -1,20; Y: 5,50	6,40
5,96	138.444	825.273	X: -1,20; Y: 5,50	10,40	5,42	138.444	750.289	X: -1,20; Y: 5,50	10,40
1,94	61.014	118.412	X: -1,70; Y: 5,50	6,62	1,87	61.014	114.016	X: -1,70; Y: 5,50	6,62
6,23	140.639	876.142	X: -1,70; Y: 5,50	10,62	5,65	140.639	794.130	X: -1,70; Y: 5,50	10,62
2,10	64.834	136.029	X: -2,20; Y: 5,50	6,88	1,99	64.834	129.313	X: -2,20; Y: 5,50	6,88
6,51	144.186	938.551	X: -2,20; Y: 5,50	10,88	5,88	144.186	847.555	X: -2,20; Y: 5,50	10,88
2,34	67.498	158.212	X: -2,70; Y: 5,50	7,16	2,20	67.498	148.472	X: -2,70; Y: 5,50	7,16
6,81	148.297	1.009.188	X: -2,70; Y: 5,50	11,16	6,13	148.297	908.654	X: -2,70; Y: 5,50	11,16
2,70	70.035	188.894	X: -3,20; Y: 5,50	7,47	2,50	70.035	175.401	X: -3,20; Y: 5,50	7,47
7,28	149.535	1.089.076	X: -3,20; Y: 5,50	11,47	6,54	149.535	977.944	X: -3,20; Y: 5,50	11,47
3,12	71.694	223.437	X: -3,70; Y: 5,50	7,79	2,87	71.694	205.605	X: -3,70; Y: 5,50	7,79
7,76	151.921	1.178.268	X: -3,70; Y: 5,50	11,79	6,95	151.921	1.055.209	X: -3,70; Y: 5,50	11,79
3,70	71.324	264.166	X: -4,20; Y: 5,50	8,13	3,39	71.324	241.697	X: -4,20; Y: 5,50	8,13
8,23	155.238	1.277.711	X: -4,20; Y: 5,50	12,13	7,35	155.238	1.141.320	X: -4,20; Y: 5,50	12,13
2,12	45.911	97.365	X: 0,30; Y: 6,00	6,44	2,09	45.911	95.857	X: 0,30; Y: 6,00	6,44
5,82	130.741	761.510	X: 0,30; Y: 6,00	10,44	5,35	130.741	699.618	X: 0,30; Y: 6,00	10,44

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
1,95	48.946	95.635	X: -0,20; Y: 6,00	6,53	1,93	48.946	94.317	X: -0,20; Y: 6,00	6,53
5,73	134.773	772.483	X: -0,20; Y: 6,00	10,53	5,26	134.773	708.682	X: -0,20; Y: 6,00	10,53
1,82	54.543	99.214	X: -0,70; Y: 6,00	6,67	1,79	54.543	97.878	X: -0,70; Y: 6,00	6,67
5,81	137.731	800.878	X: -0,70; Y: 6,00	10,67	5,32	137.731	733.025	X: -0,70; Y: 6,00	10,67
1,81	59.110	106.761	X: -1,20; Y: 6,00	6,85	1,77	59.110	104.638	X: -1,20; Y: 6,00	6,85
6,01	139.553	838.504	X: -1,20; Y: 6,00	10,85	5,49	139.553	765.476	X: -1,20; Y: 6,00	10,85
1,96	60.589	119.018	X: -1,70; Y: 6,00	7,07	1,90	60.589	115.209	X: -1,70; Y: 6,00	7,07
6,17	143.535	885.843	X: -1,70; Y: 6,00	11,07	5,62	143.535	806.487	X: -1,70; Y: 6,00	11,07
2,11	64.040	135.161	X: -2,20; Y: 6,00	7,31	2,02	64.040	129.300	X: -2,20; Y: 6,00	7,31
6,49	145.361	943.140	X: -2,20; Y: 6,00	11,31	5,89	145.361	856.147	X: -2,20; Y: 6,00	11,31
2,32	67.196	156.165	X: -2,70; Y: 6,00	7,57	2,20	67.196	147.645	X: -2,70; Y: 6,00	7,57
6,78	149.348	1.011.998	X: -2,70; Y: 6,00	11,57	6,13	149.348	915.403	X: -2,70; Y: 6,00	11,57
2,65	69.439	184.239	X: -3,20; Y: 6,00	7,86	2,48	69.439	172.357	X: -3,20; Y: 6,00	7,86
7,15	152.188	1.087.829	X: -3,20; Y: 6,00	11,86	6,45	152.188	981.250	X: -3,20; Y: 6,00	11,86
3,03	71.610	217.160	X: -3,70; Y: 6,00	8,17	2,81	71.610	201.385	X: -3,70; Y: 6,00	8,17
7,66	153.147	1.173.055	X: -3,70; Y: 6,00	12,17	6,89	153.147	1.055.445	X: -3,70; Y: 6,00	12,17
3,49	73.024	255.217	X: -4,20; Y: 6,00	8,50	3,22	73.024	234.907	X: -4,20; Y: 6,00	8,50
8,11	156.236	1.267.853	X: -4,20; Y: 6,00	12,50	7,28	156.236	1.137.822	X: -4,20; Y: 6,00	12,50
2,19	45.813	100.358	X: 0,30; Y: 6,50	6,93	2,16	45.813	98.865	X: 0,30; Y: 6,50	6,93
5,81	133.824	778.073	X: 0,30; Y: 6,50	10,93	5,36	133.824	717.848	X: 0,30; Y: 6,50	10,93
2,02	48.658	98.318	X: -0,20; Y: 6,50	7,01	1,99	48.658	97.029	X: -0,20; Y: 6,50	7,01
5,79	136.005	788.140	X: -0,20; Y: 6,50	11,01	5,34	136.005	726.034	X: -0,20; Y: 6,50	11,01
1,88	53.975	101.415	X: -0,70; Y: 6,50	7,15	1,86	53.975	100.174	X: -0,70; Y: 6,50	7,15
5,89	138.779	816.852	X: -0,70; Y: 6,50	11,15	5,41	138.779	750.393	X: -0,70; Y: 6,50	11,15
1,85	58.451	108.259	X: -1,20; Y: 6,50	7,32	1,82	58.451	106.388	X: -1,20; Y: 6,50	7,32
5,99	142.337	852.025	X: -1,20; Y: 6,50	11,32	5,49	142.337	780.848	X: -1,20; Y: 6,50	11,32
2,00	59.922	119.626	X: -1,70; Y: 6,50	7,52	1,94	59.922	116.271	X: -1,70; Y: 6,50	7,52
6,21	144.488	896.797	X: -1,70; Y: 6,50	11,52	5,67	144.488	819.740	X: -1,70; Y: 6,50	11,52
2,12	63.547	134.854	X: -2,20; Y: 6,50	7,74	2,04	63.547	129.723	X: -2,20; Y: 6,50	7,74
6,42	147.996	950.559	X: -2,20; Y: 6,50	11,74	5,86	147.996	866.517	X: -2,20; Y: 6,50	11,74
2,32	66.474	154.388	X: -2,70; Y: 6,50	7,99	2,21	66.474	146.873	X: -2,70; Y: 6,50	7,99
6,78	149.524	1.013.590	X: -2,70; Y: 6,50	11,99	6,16	149.524	921.505	X: -2,70; Y: 6,50	11,99
2,61	69.118	180.415	X: -3,20; Y: 6,50	8,27	2,46	69.118	169.914	X: -3,20; Y: 6,50	8,27
7,11	153.122	1.088.481	X: -3,20; Y: 6,50	12,27	6,44	153.122	986.156	X: -3,20; Y: 6,50	12,27
2,98	71.044	211.830	X: -3,70; Y: 6,50	8,56	2,78	71.044	197.744	X: -3,70; Y: 6,50	8,56
7,52	155.651	1.169.787	X: -3,70; Y: 6,50	12,56	6,79	155.651	1.057.009	X: -3,70; Y: 6,50	12,56
3,40	72.929	248.215	X: -4,20; Y: 6,50	8,87	3,15	72.929	230.012	X: -4,20; Y: 6,50	8,87
8,06	156.382	1.260.155	X: -4,20; Y: 6,50	12,87	7,26	156.382	1.135.945	X: -4,20; Y: 6,50	12,87
2,26	45.657	103.152	X: 0,30; Y: 7,00	7,42	2,23	45.657	101.670	X: 0,30; Y: 7,00	7,42
5,90	134.928	796.697	X: 0,30; Y: 7,00	11,42	5,46	134.928	737.275	X: 0,30; Y: 7,00	11,42
1,97	50.946	100.552	X: -0,20; Y: 7,00	7,50	1,96	50.946	99.748	X: -0,20; Y: 7,00	7,50
5,81	138.648	805.757	X: -0,20; Y: 7,00	11,50	5,37	138.648	744.745	X: -0,20; Y: 7,00	11,50
1,94	53.573	103.734	X: -0,70; Y: 7,00	7,62	1,91	53.573	102.579	X: -0,70; Y: 7,00	7,62
5,87	141.438	830.511	X: -0,70; Y: 7,00	11,62	5,42	141.438	766.073	X: -0,70; Y: 7,00	11,62
1,90	58.036	110.002	X: -1,20; Y: 7,00	7,78	1,87	58.036	108.360	X: -1,20; Y: 7,00	7,78
6,03	143.273	863.715	X: -1,20; Y: 7,00	11,78	5,55	143.273	794.862	X: -1,20; Y: 7,00	11,78
1,95	61.749	120.109	X: -1,70; Y: 7,00	7,97	1,90	61.749	117.355	X: -1,70; Y: 7,00	7,97
6,18	146.979	908.188	X: -1,70; Y: 7,00	11,97	5,67	146.979	833.239	X: -1,70; Y: 7,00	11,97
2,14	62.859	134.661	X: -2,20; Y: 7,00	8,18	2,07	62.859	130.123	X: -2,20; Y: 7,00	8,18
6,45	148.828	959.364	X: -2,20; Y: 7,00	12,18	5,90	148.828	877.931	X: -2,20; Y: 7,00	12,18
2,32	65.951	153.177	X: -2,70; Y: 7,00	8,42	2,22	65.951	146.526	X: -2,70; Y: 7,00	8,42
6,71	151.942	1.019.198	X: -2,70; Y: 7,00	12,42	6,12	151.942	930.196	X: -2,70; Y: 7,00	12,42
2,57	68.469	176.031	X: -3,20; Y: 7,00	8,68	2,44	68.469	166.731	X: -3,20; Y: 7,00	8,68
7,07	153.841	1.088.352	X: -3,20; Y: 7,00	12,68	6,44	153.841	990.779	X: -3,20; Y: 7,00	12,68
2,93	70.715	207.075	X: -3,70; Y: 7,00	8,96	2,75	70.715	194.511	X: -3,70; Y: 7,00	8,96
7,47	156.489	1.168.404	X: -3,70; Y: 7,00	12,96	6,77	156.489	1.060.169	X: -3,70; Y: 7,00	12,96
3,34	72.391	241.528	X: -4,20; Y: 7,00	9,26	3,11	72.391	225.209	X: -4,20; Y: 7,00	9,26
7,91	158.756	1.255.034	X: -4,20; Y: 7,00	13,26	7,16	158.756	1.135.905	X: -4,20; Y: 7,00	13,26
2,32	45.699	105.996	X: 0,30; Y: 7,50	7,92	2,29	45.699	104.554	X: 0,30; Y: 7,50	7,92
5,92	137.650	814.841	X: 0,30; Y: 7,50	11,92	5,49	137.650	756.379	X: 0,30; Y: 7,50	11,92
2,03	50.748	103.215	X: -0,20; Y: 7,50	7,98	2,02	50.748	102.435	X: -0,20; Y: 7,50	7,98
5,89	139.687	823.201	X: -0,20; Y: 7,50	11,98	5,46	139.687	763.121	X: -0,20; Y: 7,50	11,98
1,99	53.117	105.918	X: -0,70; Y: 7,50	8,10	1,97	53.117	104.824	X: -0,70; Y: 7,50	8,10
5,95	142.253	846.500	X: -0,70; Y: 7,50	12,10	5,51	142.253	783.245	X: -0,70; Y: 7,50	12,10
1,94	57.442	111.635	X: -1,20; Y: 7,50	8,25	1,92	57.442	110.152	X: -1,20; Y: 7,50	8,25
6,01	146.073	878.010	X: -1,20; Y: 7,50	12,25	5,55	146.073	810.705	X: -1,20; Y: 7,50	12,25
1,98	61.219	121.136	X: -1,70; Y: 7,50	8,43	1,94	61.219	118.714	X: -1,70; Y: 7,50	8,43
6,21	147.791	917.920	X: -1,70; Y: 7,50	12,43	5,72	147.791	845.562	X: -1,70; Y: 7,50	12,43
2,16	62.390	134.850	X: -2,20; Y: 7,50	8,63	2,10	62.390	130.826	X: -2,20; Y: 7,50	8,63
6,41	151.076	968.686	X: -2,20; Y: 7,50	12,63	5,89	151.076	889.610	X: -2,20; Y: 7,50	12,63
2,33	65.268	152.175	X: -2,70; Y: 7,50	8,86	2,24	65.268	146.244	X: -2,70; Y: 7,50	8,86
6,72	152.674	1.025.941	X: -2,70; Y: 7,50	12,86	6,16	152.674	939.840	X: -2,70; Y: 7,50	12,86
2,56	67.938	173.927	X: -3,20; Y: 7,50	9,11	2,44	67.938	165.615	X: -3,20; Y: 7,50	9,11
7,02	155.457	1.091.592	X: -3,20; Y: 7,50	13,11	6,42	155.457	997.395	X: -3,20; Y: 7,50	13,11
2,89	70.130	202.768	X: -3,70; Y: 7,50	9,37	2,73	70.130	191.502	X: -3,70; Y: 7,50	9,37
7,42	157.115	1.166.317	X: -3,70; Y: 7,50	13,37	6,77	157.115	1.063.086	X: -3,70; Y: 7,50	13,37
3,28	72.065	236.114	X: -4,20; Y: 7,50	9,66	3,07	72.065	221.383	X: -4,20; Y: 7,50	9,66
7,83	159.499	1.249.261	X: -4,20; Y: 7,50	13,66	7,12	159.499	1.135.860	X: -4,20; Y: 7,50	13,66
2,26	47.854	108.331	X: 0,30; Y: 8,00	8,41	2,24	47.854	107.330	X: 0,30; Y: 8,00	8,41
6,01	138.582	832.810	X: 0,30; Y: 8,00	12,41	5,59	138.582	775.111	X: 0,30; Y: 8,00	12,41
2,10	50.458	105.738	X: -0,20; Y: 8,00	8,47	2,08	50.458	104.964	X: -0,20; Y: 8,00	8,47
5,92	142.029	840.297	X: -0,20; Y: 8,00	12,47	5,50	142.029	781.217	X: -0,20; Y: 8,00	12,47
2,05	52.853	108.175	X: -0,70; Y: 8,00	8,59	2,03	52.853	107.149	X: -0,70; Y: 8,00	8,59

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
5,96	144.592	862.285	X: -0,70; Y: 8,00	12,59	5,53	144.592	800.239	X: -0,70; Y: 8,00	12,59
1,99	56.966	113.425	X: -1,20; Y: 8,00	8,73	1,97	56.966	112.083	X: -1,20; Y: 8,00	8,73
6,08	146.787	892.303	X: -1,20; Y: 8,00	12,73	5,63	146.787	826.414	X: -1,20; Y: 8,00	12,73
2,02	60.639	122.195	X: -1,70; Y: 8,00	8,90	1,98	60.639	120.038	X: -1,70; Y: 8,00	8,90
6,21	149.905	930.180	X: -1,70; Y: 8,00	12,90	5,73	149.905	859.585	X: -1,70; Y: 8,00	12,90
2,11	63.749	134.693	X: -2,20; Y: 8,00	9,09	2,06	63.749	131.213	X: -2,20; Y: 8,00	9,09
6,43	151.786	976.539	X: -2,20; Y: 8,00	13,09	5,93	151.786	900.309	X: -2,20; Y: 8,00	13,09
2,34	64.754	151.580	X: -2,70; Y: 8,00	9,30	2,26	64.754	146.279	X: -2,70; Y: 8,00	9,30
6,68	154.718	1.033.294	X: -2,70; Y: 8,00	13,30	6,14	154.718	949.790	X: -2,70; Y: 8,00	13,30
2,56	67.274	172.106	X: -3,20; Y: 8,00	9,54	2,45	67.274	164.635	X: -3,20; Y: 8,00	9,54
7,02	156.106	1.096.340	X: -3,20; Y: 8,00	13,54	6,44	156.106	1.005.313	X: -3,20; Y: 8,00	13,54
2,86	69.604	199.054	X: -3,70; Y: 8,00	9,79	2,71	69.604	188.917	X: -3,70; Y: 8,00	9,79
7,34	159.022	1.167.848	X: -3,70; Y: 8,00	13,79	6,72	159.022	1.068.225	X: -3,70; Y: 8,00	13,79
3,23	71.512	230.891	X: -4,20; Y: 8,00	10,07	3,04	71.512	217.588	X: -4,20; Y: 8,00	10,07
7,80	160.061	1.247.756	X: -4,20; Y: 8,00	14,07	7,11	160.061	1.138.680	X: -4,20; Y: 8,00	14,07
2,32	47.756	110.932	X: 0,30; Y: 8,50	8,90	2,30	47.756	109.944	X: 0,30; Y: 8,50	8,90
6,01	140.971	847.781	X: 0,30; Y: 8,50	12,90	5,62	140.971	791.593	X: 0,30; Y: 8,50	12,90
2,16	50.192	108.259	X: -0,20; Y: 8,50	8,96	2,14	50.192	107.485	X: -0,20; Y: 8,50	8,96
5,98	142.942	854.785	X: -0,20; Y: 8,50	12,96	5,58	142.942	797.211	X: -0,20; Y: 8,50	12,96
2,02	54.479	109.889	X: -0,70; Y: 8,50	9,07	2,00	54.479	109.214	X: -0,70; Y: 8,50	9,07
6,04	145.307	877.722	X: -0,70; Y: 8,50	13,07	5,62	145.307	816.849	X: -0,70; Y: 8,50	13,07
2,04	56.443	115.117	X: -1,20; Y: 8,50	9,20	2,02	56.443	113.880	X: -1,20; Y: 8,50	9,20
6,09	148.827	906.455	X: -1,20; Y: 8,50	13,20	5,66	148.827	841.928	X: -1,20; Y: 8,50	13,20
2,05	60.150	123.415	X: -1,70; Y: 8,50	9,36	2,02	60.150	121.489	X: -1,70; Y: 8,50	9,36
6,26	150.601	942.725	X: -1,70; Y: 8,50	13,36	5,80	150.601	873.762	X: -1,70; Y: 8,50	13,36
2,14	63.231	135.195	X: -2,20; Y: 8,50	9,55	2,09	63.231	132.095	X: -2,20; Y: 8,50	9,55
6,48	152.370	987.087	X: -2,20; Y: 8,50	13,55	5,99	152.370	912.845	X: -2,20; Y: 8,50	13,55
2,36	64.159	151.108	X: -2,70; Y: 8,50	9,75	2,28	64.159	146.334	X: -2,70; Y: 8,50	9,75
6,69	155.345	1.039.330	X: -2,70; Y: 8,50	13,75	6,17	155.345	958.915	X: -2,70; Y: 8,50	13,75
2,56	66.626	170.607	X: -3,20; Y: 8,50	9,98	2,46	66.626	163.856	X: -3,20; Y: 8,50	9,98
6,97	157.976	1.101.822	X: -3,20; Y: 8,50	13,98	6,42	157.976	1.013.627	X: -3,20; Y: 8,50	13,98
2,84	68.966	195.557	X: -3,70; Y: 8,50	10,22	2,70	68.966	186.394	X: -3,70; Y: 8,50	10,22
7,35	159.186	1.170.463	X: -3,70; Y: 8,50	14,22	6,75	159.186	1.074.279	X: -3,70; Y: 8,50	14,22
3,19	70.886	226.205	X: -4,20; Y: 8,50	10,48	3,02	70.886	214.148	X: -4,20; Y: 8,50	10,48
7,71	161.832	1.247.422	X: -4,20; Y: 8,50	14,48	7,06	161.832	1.142.193	X: -4,20; Y: 8,50	14,48

Verifica 2

Approccio 1, Combinazione 2 Stato Limite Ultimo senza sisma

1,98	45.986	91.107	X: 0,30; Y: 4,00	4,51	1,93	45.986	88.820	X: 0,30; Y: 4,00	4,51
5,79	119.695	692.462	X: 0,30; Y: 4,00	8,51	5,23	119.695	625.701	X: 0,30; Y: 4,00	8,51
1,76	51.450	90.351	X: -0,20; Y: 4,00	4,62	1,72	51.450	88.314	X: -0,20; Y: 4,00	4,62
5,70	124.597	710.799	X: -0,20; Y: 4,00	8,62	5,14	124.597	640.813	X: -0,20; Y: 4,00	8,62
1,62	59.495	96.183	X: -0,70; Y: 4,00	4,83	1,58	59.495	93.749	X: -0,70; Y: 4,00	4,83
5,73	130.954	750.189	X: -0,70; Y: 4,00	8,83	5,15	130.954	674.324	X: -0,70; Y: 4,00	8,83
1,63	65.954	107.275	X: -1,20; Y: 4,00	5,08	1,56	65.954	103.097	X: -1,20; Y: 4,00	5,08
5,96	134.354	801.337	X: -1,20; Y: 4,00	9,08	5,34	134.354	717.900	X: -1,20; Y: 4,00	9,08
1,75	70.797	123.608	X: -1,70; Y: 4,00	5,36	1,64	70.797	116.434	X: -1,70; Y: 4,00	5,36
6,21	139.101	863.428	X: -1,70; Y: 4,00	9,36	5,54	139.101	770.941	X: -1,70; Y: 4,00	9,36
1,94	75.283	146.093	X: -2,20; Y: 4,00	5,67	1,79	75.283	135.115	X: -2,20; Y: 4,00	5,67
6,57	142.931	938.568	X: -2,20; Y: 4,00	9,67	5,84	142.931	834.474	X: -2,20; Y: 4,00	9,67
2,34	75.932	177.697	X: -2,70; Y: 4,00	6,01	2,14	75.932	162.155	X: -2,70; Y: 4,00	6,01
6,90	148.410	1.023.755	X: -2,70; Y: 4,00	10,01	6,11	148.410	907.225	X: -2,70; Y: 4,00	10,01
2,72	78.124	212.886	X: -3,20; Y: 4,00	6,37	2,46	78.124	191.963	X: -3,20; Y: 4,00	6,37
7,49	149.206	1.117.663	X: -3,20; Y: 4,00	10,37	6,62	149.206	987.853	X: -3,20; Y: 4,00	10,37
3,26	80.644	262.497	X: -3,70; Y: 4,00	6,75	2,92	80.644	235.382	X: -3,70; Y: 4,00	6,75
7,95	153.829	1.223.575	X: -3,70; Y: 4,00	10,75	7,01	153.829	1.078.343	X: -3,70; Y: 4,00	10,75
3,98	82.311	327.614	X: -4,20; Y: 4,00	7,14	3,56	82.311	292.994	X: -4,20; Y: 4,00	7,14
8,48	157.812	1.338.847	X: -4,20; Y: 4,00	11,14	7,46	157.812	1.176.983	X: -4,20; Y: 4,00	11,14
2,06	45.951	94.752	X: 0,30; Y: 4,50	4,99	2,01	45.951	92.511	X: 0,30; Y: 4,50	4,99
5,67	125.414	711.073	X: 0,30; Y: 4,50	8,99	5,15	125.414	646.154	X: 0,30; Y: 4,50	8,99
1,70	54.249	92.488	X: -0,20; Y: 4,50	5,09	1,68	54.249	91.250	X: -0,20; Y: 4,50	5,09
5,65	128.420	726.207	X: -0,20; Y: 4,50	9,09	5,13	128.420	658.565	X: -0,20; Y: 4,50	9,09
1,68	58.743	98.639	X: -0,70; Y: 4,50	5,28	1,64	58.743	96.549	X: -0,70; Y: 4,50	5,28
5,77	132.462	764.635	X: -0,70; Y: 4,50	9,28	5,21	132.462	690.780	X: -0,70; Y: 4,50	9,28
1,67	65.132	108.519	X: -1,20; Y: 4,50	5,51	1,61	65.132	105.085	X: -1,20; Y: 4,50	5,51
5,89	137.901	811.585	X: -1,20; Y: 4,50	9,51	5,30	137.901	730.919	X: -1,20; Y: 4,50	9,51
1,76	70.191	123.493	X: -1,70; Y: 4,50	5,77	1,68	70.191	117.608	X: -1,70; Y: 4,50	5,77
6,10	142.484	869.326	X: -1,70; Y: 4,50	9,77	5,48	142.484	780.345	X: -1,70; Y: 4,50	9,77
1,93	74.654	143.990	X: -2,20; Y: 4,50	6,06	1,81	74.654	134.769	X: -2,20; Y: 4,50	6,06
6,48	144.693	937.597	X: -2,20; Y: 4,50	10,06	5,80	144.693	838.959	X: -2,20; Y: 4,50	10,06
2,21	77.793	171.908	X: -2,70; Y: 4,50	6,38	2,04	77.793	158.430	X: -2,70; Y: 4,50	6,38
6,78	150.063	1.017.377	X: -2,70; Y: 4,50	10,38	6,05	150.063	907.391	X: -2,70; Y: 4,50	10,38
2,63	78.176	205.785	X: -3,20; Y: 4,50	6,72	2,40	78.176	187.711	X: -3,20; Y: 4,50	6,72
7,25	152.914	1.108.326	X: -3,20; Y: 4,50	10,72	6,44	152.914	984.806	X: -3,20; Y: 4,50	10,72
3,06	80.012	244.505	X: -3,70; Y: 4,50	7,08	2,76	80.012	220.877	X: -3,70; Y: 4,50	7,08
7,77	155.531	1.208.370	X: -3,70; Y: 4,50	11,08	6,89	155.531	1.070.885	X: -3,70; Y: 4,50	11,08
3,75	82.186	308.057	X: -4,20; Y: 4,50	7,45	3,38	82.186	277.775	X: -4,20; Y: 4,50	7,45
8,36	157.524	1.316.789	X: -4,20; Y: 4,50	11,45	7,39	157.524	1.164.158	X: -4,20; Y: 4,50	11,45
2,14	45.967	98.173	X: 0,30; Y: 5,00	5,47	2,09	45.967	95.999	X: 0,30; Y: 5,00	5,47
5,75	127.000	730.568	X: 0,30; Y: 5,00	9,47	5,25	127.000	666.727	X: 0,30; Y: 5,00	9,47
1,78	53.896	95.840	X: -0,20; Y: 5,00	5,57	1,76	53.896	94.701	X: -0,20; Y: 5,00	5,57
5,60	132.881	744.498	X: -0,20; Y: 5,00	9,57	5,10	132.881	678.315	X: -0,20; Y: 5,00	9,57
1,75	57.757	100.880	X: -0,70; Y: 5,00	5,74	1,71	57.757	99.019	X: -0,70; Y: 5,00	5,74
5,72	135.861	777.404	X: -0,70; Y: 5,00	9,74	5,20	135.861	706.257	X: -0,70; Y: 5,00	9,74

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
1,72	63.818	109.684	X: -1,20; Y: 5,00	5,95	1,67	63.818	106.765	X: -1,20; Y: 5,00	5,95
5,91	139.202	823.271	X: -1,20; Y: 5,00	9,95	5,35	139.202	745.073	X: -1,20; Y: 5,00	9,95
1,78	69.377	123.639	X: -1,70; Y: 5,00	6,19	1,71	69.377	118.732	X: -1,70; Y: 5,00	6,19
6,09	143.903	877.071	X: -1,70; Y: 5,00	10,19	5,50	143.903	791.284	X: -1,70; Y: 5,00	10,19
1,94	73.453	142.271	X: -2,20; Y: 5,00	6,46	1,83	73.453	134.445	X: -2,20; Y: 5,00	6,46
6,36	147.874	941.063	X: -2,20; Y: 5,00	10,46	5,72	147.874	846.311	X: -2,20; Y: 5,00	10,46
2,17	77.167	167.826	X: -2,70; Y: 5,00	6,76	2,03	77.167	156.294	X: -2,70; Y: 5,00	6,76
6,72	151.153	1.016.066	X: -2,70; Y: 5,00	10,76	6,03	151.153	910.979	X: -2,70; Y: 5,00	10,76
2,49	79.803	198.951	X: -3,20; Y: 5,00	7,08	2,29	79.803	183.011	X: -3,20; Y: 5,00	7,08
7,12	154.445	1.100.190	X: -3,20; Y: 5,00	11,08	6,37	154.445	983.482	X: -3,20; Y: 5,00	11,08
2,95	80.006	236.273	X: -3,70; Y: 5,00	7,42	2,69	80.006	215.602	X: -3,70; Y: 5,00	7,42
7,55	158.418	1.196.828	X: -3,70; Y: 5,00	11,42	6,73	158.418	1.066.045	X: -3,70; Y: 5,00	11,42
3,51	82.221	288.901	X: -4,20; Y: 5,00	7,78	3,19	82.221	262.367	X: -4,20; Y: 5,00	7,78
8,09	160.765	1.300.525	X: -4,20; Y: 5,00	11,78	7,19	160.765	1.155.450	X: -4,20; Y: 5,00	11,78
2,06	48.774	100.640	X: 0,30; Y: 5,50	5,96	2,03	48.774	99.175	X: 0,30; Y: 5,50	5,96
5,75	130.460	749.955	X: 0,30; Y: 5,50	9,96	5,27	130.460	687.237	X: 0,30; Y: 5,50	9,96
1,85	53.332	98.915	X: -0,20; Y: 5,50	6,04	1,83	53.332	97.826	X: -0,20; Y: 5,50	6,04
5,68	134.246	762.622	X: -0,20; Y: 5,50	10,04	5,20	134.246	697.615	X: -0,20; Y: 5,50	10,04
1,71	60.089	102.732	X: -0,70; Y: 5,50	6,20	1,69	60.089	101.551	X: -0,70; Y: 5,50	6,20
5,78	137.061	792.696	X: -0,70; Y: 5,50	10,20	5,28	137.061	723.307	X: -0,70; Y: 5,50	10,20
1,77	63.062	111.376	X: -1,20; Y: 5,50	6,40	1,73	63.062	108.902	X: -1,20; Y: 5,50	6,40
5,86	142.247	833.153	X: -1,20; Y: 5,50	10,40	5,33	142.247	758.145	X: -1,20; Y: 5,50	10,40
1,82	68.074	123.837	X: -1,70; Y: 5,50	6,62	1,76	68.074	119.655	X: -1,70; Y: 5,50	6,62
6,09	145.038	883.982	X: -1,70; Y: 5,50	10,62	5,53	145.038	801.882	X: -1,70; Y: 5,50	10,62
1,95	72.677	141.361	X: -2,20; Y: 5,50	6,88	1,85	72.677	134.696	X: -2,20; Y: 5,50	6,88
6,35	149.142	946.368	X: -2,20; Y: 5,50	10,88	5,73	149.142	855.201	X: -2,20; Y: 5,50	10,88
2,15	76.038	163.500	X: -2,70; Y: 5,50	7,16	2,02	76.038	153.590	X: -2,70; Y: 5,50	7,16
6,61	153.772	1.016.980	X: -2,70; Y: 5,50	11,16	5,96	153.772	916.183	X: -2,70; Y: 5,50	11,16
2,45	79.191	194.194	X: -3,20; Y: 5,50	7,47	2,28	79.191	180.272	X: -3,20; Y: 5,50	7,47
7,05	155.492	1.096.850	X: -3,20; Y: 5,50	11,47	6,34	155.492	985.354	X: -3,20; Y: 5,50	11,47
2,81	81.445	228.756	X: -3,70; Y: 5,50	7,79	2,58	81.445	210.214	X: -3,70; Y: 5,50	7,79
7,49	158.324	1.186.032	X: -3,70; Y: 5,50	11,79	6,71	158.324	1.062.500	X: -3,70; Y: 5,50	11,79
3,31	81.523	269.534	X: -4,20; Y: 5,50	8,13	3,02	81.523	246.103	X: -4,20; Y: 5,50	8,13
7,93	162.053	1.285.466	X: -4,20; Y: 5,50	12,13	7,09	162.053	1.148.491	X: -4,20; Y: 5,50	12,13
2,13	48.702	103.872	X: 0,30; Y: 6,00	6,44	2,10	48.702	102.474	X: 0,30; Y: 6,00	6,44
5,81	132.463	769.569	X: 0,30; Y: 6,00	10,44	5,34	132.463	707.705	X: 0,30; Y: 6,00	10,44
1,93	52.804	101.888	X: -0,20; Y: 6,00	6,53	1,91	52.804	100.807	X: -0,20; Y: 6,00	6,53
5,69	137.164	780.482	X: -0,20; Y: 6,00	10,53	5,23	137.164	716.715	X: -0,20; Y: 6,00	10,53
1,77	59.394	105.235	X: -0,70; Y: 6,00	6,67	1,75	59.394	104.201	X: -0,70; Y: 6,00	6,67
5,75	140.762	808.822	X: -0,70; Y: 6,00	10,67	5,26	140.762	740.990	X: -0,70; Y: 6,00	10,67
1,73	64.882	112.508	X: -1,20; Y: 6,00	6,85	1,71	64.882	110.691	X: -1,20; Y: 6,00	6,85
5,91	143.196	846.399	X: -1,20; Y: 6,00	10,85	5,40	143.196	773.356	X: -1,20; Y: 6,00	10,85
1,85	67.206	124.573	X: -1,70; Y: 6,00	7,07	1,80	67.206	121.003	X: -1,70; Y: 6,00	7,07
6,05	147.758	893.696	X: -1,70; Y: 6,00	11,07	5,51	147.758	814.276	X: -1,70; Y: 6,00	11,07
1,97	71.424	140.600	X: -2,20; Y: 6,00	7,31	1,89	71.424	134.846	X: -2,20; Y: 6,00	7,31
6,33	150.130	950.961	X: -2,20; Y: 6,00	11,31	5,75	150.130	863.831	X: -2,20; Y: 6,00	11,31
2,15	75.271	161.551	X: -2,70; Y: 6,00	7,57	2,03	75.271	152.954	X: -2,70; Y: 6,00	7,57
6,60	154.629	1.019.803	X: -2,70; Y: 6,00	11,57	5,97	154.629	922.979	X: -2,70; Y: 6,00	11,57
2,43	78.134	189.615	X: -3,20; Y: 6,00	7,86	2,27	78.134	177.425	X: -3,20; Y: 6,00	7,86
6,94	157.947	1.095.615	X: -3,20; Y: 6,00	11,86	6,26	157.947	988.714	X: -3,20; Y: 6,00	11,86
2,75	80.857	222.549	X: -3,70; Y: 6,00	8,17	2,55	80.857	206.228	X: -3,70; Y: 6,00	8,17
7,41	159.350	1.180.828	X: -3,70; Y: 6,00	12,17	6,67	159.350	1.062.792	X: -3,70; Y: 6,00	12,17
3,15	82.814	260.630	X: -4,20; Y: 6,00	8,50	2,89	82.814	239.509	X: -4,20; Y: 6,00	8,50
7,83	162.852	1.275.617	X: -4,20; Y: 6,00	12,50	7,03	162.852	1.145.052	X: -4,20; Y: 6,00	12,50
2,21	48.406	106.931	X: 0,30; Y: 6,50	6,93	2,18	48.406	105.502	X: 0,30; Y: 6,50	6,93
5,80	135.468	786.139	X: 0,30; Y: 6,50	10,93	5,36	135.468	725.945	X: 0,30; Y: 6,50	10,93
2,00	52.249	104.643	X: -0,20; Y: 6,50	7,01	1,98	52.249	103.560	X: -0,20; Y: 6,50	7,01
5,76	138.290	796.147	X: -0,20; Y: 6,50	11,01	5,31	138.290	734.078	X: -0,20; Y: 6,50	11,01
1,84	58.504	107.540	X: -0,70; Y: 6,50	7,15	1,82	58.504	106.576	X: -0,70; Y: 6,50	7,15
5,82	141.682	824.808	X: -0,70; Y: 6,50	11,15	5,35	141.682	758.373	X: -0,70; Y: 6,50	11,15
1,79	63.858	114.134	X: -1,20; Y: 6,50	7,32	1,76	63.858	112.563	X: -1,20; Y: 6,50	7,32
5,90	145.831	859.935	X: -1,20; Y: 6,50	11,32	5,41	145.831	788.753	X: -1,20; Y: 6,50	11,32
1,89	66.143	125.309	X: -1,70; Y: 6,50	7,52	1,85	66.143	122.207	X: -1,70; Y: 6,50	7,52
6,09	148.546	904.665	X: -1,70; Y: 6,50	11,52	5,57	148.546	827.555	X: -1,70; Y: 6,50	11,52
1,99	70.515	140.399	X: -2,20; Y: 6,50	7,74	1,92	70.515	135.415	X: -2,20; Y: 6,50	7,74
6,28	152.588	958.394	X: -2,20; Y: 6,50	11,74	5,73	152.588	874.239	X: -2,20; Y: 6,50	11,74
2,16	74.124	159.865	X: -2,70; Y: 6,50	7,99	2,06	74.124	152.339	X: -2,70; Y: 6,50	7,99
6,61	154.620	1.021.397	X: -2,70; Y: 6,50	11,99	6,01	154.620	929.124	X: -2,70; Y: 6,50	11,99
2,40	77.384	185.867	X: -3,20; Y: 6,50	8,27	2,26	77.384	175.159	X: -3,20; Y: 6,50	8,27
6,91	158.690	1.096.279	X: -3,20; Y: 6,50	12,27	6,26	158.690	993.668	X: -3,20; Y: 6,50	12,27
2,72	79.867	217.288	X: -3,70; Y: 6,50	8,56	2,54	79.867	202.768	X: -3,70; Y: 6,50	8,56
7,28	161.661	1.177.572	X: -3,70; Y: 6,50	12,56	6,58	161.661	1.064.411	X: -3,70; Y: 6,50	12,56
3,08	82.251	253.692	X: -4,20; Y: 6,50	8,87	2,86	82.251	234.829	X: -4,20; Y: 6,50	8,87
7,79	162.805	1.267.930	X: -4,20; Y: 6,50	12,87	7,02	162.805	1.143.233	X: -4,20; Y: 6,50	12,87
2,28	48.079	109.758	X: 0,30; Y: 7,00	7,42	2,25	48.079	108.326	X: 0,30; Y: 7,00	7,42
5,90	136.501	804.771	X: 0,30; Y: 7,00	11,42	5,46	136.501	745.375	X: 0,30; Y: 7,00	11,42
1,97	54.304	106.959	X: -0,20; Y: 7,00	7,50	1,96	54.304	106.314	X: -0,20; Y: 7,00	7,50
5,78	140.836	813.775	X: -0,20; Y: 7,00	11,50	5,35	140.836	752.800	X: -0,20; Y: 7,00	11,50
1,90	57.818	109.931	X: -0,70; Y: 7,00	7,62	1,89	57.818	109.028	X: -0,70; Y: 7,00	7,62
5,81	144.221	838.476	X: -0,70; Y: 7,00	11,62	5,37	144.221	774.071	X: -0,70; Y: 7,00	11,62
1,84	63.118	116.000	X: -1,20; Y: 7,00	7,78	1,82	63.118	114.648	X: -1,20; Y: 7,00	7,78
5,94	146.629	871.632	X: -1,20; Y: 7,00	11,78	5,47	146.629	802.786	X: -1,20; Y: 7,00	11,78
1,86	67.614	125.900	X: -1,70; Y: 7,00	7,97	1,83	67.614	123.407	X: -1,70; Y: 7,00	7,97

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
6,07	150.883	916.071	X: -1,70; Y: 7,00	11,97	5,57	150.883	841.083	X: -1,70; Y: 7,00	11,97
2,02	69.450	140.313	X: -2,20; Y: 7,00	8,18	1,96	69.450	135.949	X: -2,20; Y: 7,00	8,18
6,31	153.253	967.212	X: -2,20; Y: 7,00	12,18	5,78	153.253	885.684	X: -2,20; Y: 7,00	12,18
2,17	73.210	158.740	X: -2,70; Y: 7,00	8,42	2,08	73.210	152.132	X: -2,70; Y: 7,00	8,42
6,55	156.862	1.027.019	X: -2,70; Y: 7,00	12,42	5,98	156.862	937.855	X: -2,70; Y: 7,00	12,42
2,38	76.338	181.554	X: -3,20; Y: 7,00	8,68	2,25	76.338	172.128	X: -3,20; Y: 7,00	8,68
6,88	159.226	1.096.151	X: -3,20; Y: 7,00	12,68	6,27	159.226	998.335	X: -3,20; Y: 7,00	12,68
2,69	79.141	212.596	X: -3,70; Y: 7,00	8,96	2,52	79.141	199.701	X: -3,70; Y: 7,00	8,96
7,25	162.313	1.176.198	X: -3,70; Y: 7,00	12,96	6,58	162.313	1.067.620	X: -3,70; Y: 7,00	12,96
3,04	81.321	247.057	X: -4,20; Y: 7,00	9,26	2,83	81.321	230.197	X: -4,20; Y: 7,00	9,26
7,65	164.990	1.262.819	X: -4,20; Y: 7,00	13,26	6,93	164.990	1.143.249	X: -4,20; Y: 7,00	13,26
2,35	47.970	112.630	X: 0,30; Y: 7,50	7,92	2,32	47.970	111.225	X: 0,30; Y: 7,50	7,92
5,91	139.159	822.921	X: 0,30; Y: 7,50	11,92	5,49	139.159	764.487	X: 0,30; Y: 7,50	11,92
2,03	53.901	109.668	X: -0,20; Y: 7,50	7,98	2,02	53.901	109.029	X: -0,20; Y: 7,50	7,98
5,86	141.787	831.228	X: -0,20; Y: 7,50	11,98	5,44	141.787	771.185	X: -0,20; Y: 7,50	11,98
1,96	57.110	112.177	X: -0,70; Y: 7,50	8,10	1,95	57.110	111.313	X: -0,70; Y: 7,50	8,10
5,90	144.926	854.476	X: -0,70; Y: 7,50	12,10	5,46	144.926	791.254	X: -0,70; Y: 7,50	12,10
1,89	62.234	117.728	X: -1,20; Y: 7,50	8,25	1,87	62.234	116.522	X: -1,20; Y: 7,50	8,25
5,93	149.300	885.941	X: -1,20; Y: 7,50	12,25	5,48	149.300	818.649	X: -1,20; Y: 7,50	12,25
1,90	66.763	127.033	X: -1,70; Y: 7,50	8,43	1,87	66.763	124.873	X: -1,70; Y: 7,50	8,43
6,11	151.550	925.810	X: -1,70; Y: 7,50	12,43	5,63	151.550	853.430	X: -1,70; Y: 7,50	12,43
2,05	68.638	140.602	X: -2,20; Y: 7,50	8,63	1,99	68.638	136.774	X: -2,20; Y: 7,50	8,63
6,29	155.344	976.549	X: -2,20; Y: 7,50	12,63	5,78	155.344	897.394	X: -2,20; Y: 7,50	12,63
2,19	72.168	157.825	X: -2,70; Y: 7,50	8,86	2,11	72.168	151.975	X: -2,70; Y: 7,50	8,86
6,57	157.426	1.033.775	X: -2,70; Y: 7,50	12,86	6,02	157.426	947.533	X: -2,70; Y: 7,50	12,86
2,38	75.441	179.524	X: -3,20; Y: 7,50	9,11	2,27	75.441	171.145	X: -3,20; Y: 7,50	9,11
6,84	160.668	1.099.405	X: -3,20; Y: 7,50	13,11	6,26	160.668	1.004.992	X: -3,20; Y: 7,50	13,11
2,66	78.185	208.354	X: -3,70; Y: 7,50	9,37	2,52	78.185	196.840	X: -3,70; Y: 7,50	9,37
7,21	162.759	1.174.114	X: -3,70; Y: 7,50	13,37	6,58	162.759	1.070.583	X: -3,70; Y: 7,50	13,37
3,00	80.626	241.701	X: -4,20; Y: 7,50	9,66	2,81	80.626	226.525	X: -4,20; Y: 7,50	9,66
7,59	165.551	1.257.045	X: -4,20; Y: 7,50	13,66	6,91	165.551	1.143.253	X: -4,20; Y: 7,50	13,66
2,30	49.992	114.987	X: 0,30; Y: 8,00	8,41	2,28	49.992	114.016	X: 0,30; Y: 8,00	8,41
6,01	140.030	840.895	X: 0,30; Y: 8,00	12,41	5,59	140.030	783.223	X: 0,30; Y: 8,00	12,41
2,10	53.428	112.230	X: -0,20; Y: 8,00	8,47	2,09	53.428	111.580	X: -0,20; Y: 8,00	8,47
5,89	144.046	848.333	X: -0,20; Y: 8,00	12,47	5,48	144.046	789.289	X: -0,20; Y: 8,00	12,47
2,02	56.622	114.462	X: -0,70; Y: 8,00	8,59	2,01	56.622	113.672	X: -0,70; Y: 8,00	8,59
5,91	147.162	870.272	X: -0,70; Y: 8,00	12,59	5,49	147.162	808.261	X: -0,70; Y: 8,00	12,59
1,94	61.497	119.580	X: -1,20; Y: 8,00	8,73	1,93	61.497	118.497	X: -1,20; Y: 8,00	8,73
6,01	149.893	900.245	X: -1,20; Y: 8,00	12,73	5,57	149.893	834.374	X: -1,20; Y: 8,00	12,73
1,95	65.893	128.195	X: -1,70; Y: 8,00	8,90	1,92	65.893	126.299	X: -1,70; Y: 8,00	8,90
6,11	153.529	938.084	X: -1,70; Y: 8,00	12,90	5,65	153.529	867.475	X: -1,70; Y: 8,00	12,90
2,02	69.684	140.535	X: -2,20; Y: 8,00	9,09	1,97	69.684	137.263	X: -2,20; Y: 8,00	9,09
6,31	155.905	984.408	X: -2,20; Y: 8,00	13,09	5,82	155.905	908.120	X: -2,20; Y: 8,00	13,09
2,21	71.325	157.318	X: -2,70; Y: 8,00	9,30	2,13	71.325	152.129	X: -2,70; Y: 8,00	9,30
6,54	159.312	1.041.142	X: -2,70; Y: 8,00	13,30	6,01	159.312	957.515	X: -2,70; Y: 8,00	13,30
2,39	74.436	177.775	X: -3,20; Y: 8,00	9,54	2,29	74.436	170.286	X: -3,20; Y: 8,00	9,54
6,85	161.151	1.104.165	X: -3,20; Y: 8,00	13,54	6,29	161.151	1.012.946	X: -3,20; Y: 8,00	13,54
2,65	77.312	204.698	X: -3,70; Y: 8,00	9,79	2,51	77.312	194.381	X: -3,70; Y: 8,00	9,79
7,15	164.494	1.175.656	X: -3,70; Y: 8,00	13,79	6,54	164.494	1.075.765	X: -3,70; Y: 8,00	13,79
2,97	79.725	236.532	X: -4,20; Y: 8,00	10,07	2,80	79.725	222.871	X: -4,20; Y: 8,00	10,07
7,57	165.937	1.255.551	X: -4,20; Y: 8,00	14,07	6,91	165.937	1.146.119	X: -4,20; Y: 8,00	14,07
2,36	49.775	117.608	X: 0,30; Y: 8,50	8,90	2,34	49.775	116.643	X: 0,30; Y: 8,50	8,90
6,01	142.364	855.872	X: 0,30; Y: 8,50	12,90	5,62	142.364	799.710	X: 0,30; Y: 8,50	12,90
2,17	53.000	114.784	X: -0,20; Y: 8,50	8,96	2,15	53.000	114.118	X: -0,20; Y: 8,50	8,96
5,96	144.883	862.827	X: -0,20; Y: 8,50	12,96	5,56	144.883	805.291	X: -0,20; Y: 8,50	12,96
2,00	58.046	116.227	X: -0,70; Y: 8,50	9,07	1,99	58.046	115.765	X: -0,70; Y: 8,50	9,07
5,99	147.782	885.718	X: -0,70; Y: 8,50	13,07	5,58	147.782	824.881	X: -0,70; Y: 8,50	13,07
2,00	60.739	121.327	X: -1,20; Y: 8,50	9,20	1,98	60.739	120.333	X: -1,20; Y: 8,50	9,20
6,02	151.822	914.408	X: -1,20; Y: 8,50	13,20	5,60	151.822	849.903	X: -1,20; Y: 8,50	13,20
1,99	65.141	129.501	X: -1,70; Y: 8,50	9,36	1,96	65.141	127.832	X: -1,70; Y: 8,50	9,36
6,17	154.098	950.641	X: -1,70; Y: 8,50	13,36	5,72	154.098	881.672	X: -1,70; Y: 8,50	13,36
2,05	68.880	141.125	X: -2,20; Y: 8,50	9,55	2,01	68.880	138.241	X: -2,20; Y: 8,50	9,55
6,36	156.350	994.970	X: -2,20; Y: 8,50	13,55	5,89	156.350	920.679	X: -2,20; Y: 8,50	13,55
2,23	70.426	156.928	X: -2,70; Y: 8,50	9,75	2,16	70.426	152.288	X: -2,70; Y: 8,50	9,75
6,55	159.789	1.047.185	X: -2,70; Y: 8,50	13,75	6,05	159.789	966.670	X: -2,70; Y: 8,50	13,75
2,40	73.473	176.351	X: -3,20; Y: 8,50	9,98	2,31	73.473	169.620	X: -3,20; Y: 8,50	9,98
6,81	162.862	1.109.660	X: -3,20; Y: 8,50	13,98	6,27	162.862	1.021.295	X: -3,20; Y: 8,50	13,98
2,64	76.352	201.261	X: -3,70; Y: 8,50	10,22	2,51	76.352	191.975	X: -3,70; Y: 8,50	10,22
7,16	164.493	1.178.283	X: -3,70; Y: 8,50	14,22	6,58	164.493	1.081.856	X: -3,70; Y: 8,50	14,22
2,94	78.773	231.898	X: -4,20; Y: 8,50	10,48	2,79	78.773	219.555	X: -4,20; Y: 8,50	10,48
7,49	167.539	1.255.228	X: -4,20; Y: 8,50	14,48	6,86	167.539	1.149.676	X: -4,20; Y: 8,50	14,48
Verifica 3									
Approccio 1, Combinazione 2 Stato Limite Ultimo senza sisma									
2,02	41.992	84.876	X: 0,30; Y: 4,00	4,51	1,96	41.992	82.401	X: 0,30; Y: 4,00	4,51
5,82	117.581	684.437	X: 0,30; Y: 4,00	8,51	5,25	117.581	617.654	X: 0,30; Y: 4,00	8,51
1,84	45.999	84.633	X: -0,20; Y: 4,00	4,62	1,79	45.999	82.268	X: -0,20; Y: 4,00	4,62
5,78	121.678	702.846	X: -0,20; Y: 4,00	8,62	5,20	121.678	632.847	X: -0,20; Y: 4,00	8,62
1,72	52.786	90.849	X: -0,70; Y: 4,00	4,83	1,67	52.786	88.068	X: -0,70; Y: 4,00	4,83
5,83	127.289	742.297	X: -0,70; Y: 4,00	8,83	5,24	127.289	666.455	X: -0,70; Y: 4,00	8,83
1,76	58.152	102.165	X: -1,20; Y: 4,00	5,08	1,68	58.152	97.756	X: -1,20; Y: 4,00	5,08
6,10	129.997	793.495	X: -1,20; Y: 4,00	9,08	5,46	129.997	710.149	X: -1,20; Y: 4,00	9,08
1,92	61.942	118.653	X: -1,70; Y: 4,00	5,36	1,80	61.942	111.515	X: -1,70; Y: 4,00	5,36
6,38	134.108	855.624	X: -1,70; Y: 4,00	9,36	5,69	134.108	763.312	X: -1,70; Y: 4,00	9,36

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
2,15	65.717	141.144	X: -2,20; Y: 4,00	5,67	1,99	65.717	130.484	X: -2,20; Y: 4,00	5,67
6,78	137.356	930.776	X: -2,20; Y: 4,00	9,67	6,02	137.356	826.975	X: -2,20; Y: 4,00	9,67
2,63	65.743	172.695	X: -2,70; Y: 4,00	6,01	2,40	65.743	157.799	X: -2,70; Y: 4,00	6,01
7,14	142.305	1.015.984	X: -2,70; Y: 4,00	10,01	6,32	142.305	899.860	X: -2,70; Y: 4,00	10,01
3,09	67.332	207.846	X: -3,20; Y: 4,00	6,37	2,79	67.332	187.923	X: -3,20; Y: 4,00	6,37
7,78	142.619	1.109.901	X: -3,20; Y: 4,00	10,37	6,88	142.619	980.624	X: -3,20; Y: 4,00	10,37
3,71	69.430	257.369	X: -3,70; Y: 4,00	6,75	3,34	69.430	231.576	X: -3,70; Y: 4,00	6,75
8,28	146.805	1.215.818	X: -3,70; Y: 4,00	10,75	7,30	146.805	1.071.245	X: -3,70; Y: 4,00	10,75
4,54	71.086	322.483	X: -4,20; Y: 4,00	7,14	4,07	71.086	289.451	X: -4,20; Y: 4,00	7,14
8,85	150.390	1.331.093	X: -4,20; Y: 4,00	11,14	7,78	150.390	1.170.015	X: -4,20; Y: 4,00	11,14
2,09	42.342	88.418	X: 0,30; Y: 4,50	4,99	2,03	42.342	86.025	X: 0,30; Y: 4,50	4,99
5,70	123.414	703.041	X: 0,30; Y: 4,50	8,99	5,17	123.414	638.092	X: 0,30; Y: 4,50	8,99
1,76	49.302	86.578	X: -0,20; Y: 4,50	5,09	1,72	49.302	85.040	X: -0,20; Y: 4,50	5,09
5,72	125.652	718.245	X: -0,20; Y: 4,50	9,09	5,18	125.652	650.577	X: -0,20; Y: 4,50	9,09
1,77	52.608	93.101	X: -0,70; Y: 4,50	5,28	1,72	52.608	90.665	X: -0,70; Y: 4,50	5,28
5,87	128.975	756.727	X: -0,70; Y: 4,50	9,28	5,29	128.975	682.885	X: -0,70; Y: 4,50	9,28
1,78	57.943	103.235	X: -1,20; Y: 4,50	5,51	1,72	57.943	99.521	X: -1,20; Y: 4,50	5,51
6,01	133.741	803.727	X: -1,20; Y: 4,50	9,51	5,41	133.741	723.127	X: -1,20; Y: 4,50	9,51
1,91	62.080	118.344	X: -1,70; Y: 4,50	5,77	1,81	62.080	112.357	X: -1,70; Y: 4,50	5,77
6,26	137.700	861.507	X: -1,70; Y: 4,50	9,77	5,61	137.700	772.671	X: -1,70; Y: 4,50	9,77
2,11	65.745	138.901	X: -2,20; Y: 4,50	6,06	1,97	65.745	129.828	X: -2,20; Y: 4,50	6,06
6,67	139.333	929.807	X: -2,20; Y: 4,50	10,06	5,97	139.333	831.408	X: -2,20; Y: 4,50	10,06
2,45	68.150	166.818	X: -2,70; Y: 4,50	6,38	2,26	68.150	153.806	X: -2,70; Y: 4,50	6,38
7,00	144.174	1.009.612	X: -2,70; Y: 4,50	10,38	6,24	144.174	899.965	X: -2,70; Y: 4,50	10,38
2,95	67.982	200.646	X: -3,20; Y: 4,50	6,72	2,70	67.982	183.333	X: -3,20; Y: 4,50	6,72
7,51	146.541	1.100.559	X: -3,20; Y: 4,50	10,72	6,67	146.541	977.512	X: -3,20; Y: 4,50	10,72
3,46	69.261	239.331	X: -3,70; Y: 4,50	7,08	3,13	69.261	216.790	X: -3,70; Y: 4,50	7,08
8,07	148.715	1.200.611	X: -3,70; Y: 4,50	11,08	7,15	148.715	1.063.722	X: -3,70; Y: 4,50	11,08
4,26	71.047	302.776	X: -4,20; Y: 4,50	7,45	3,86	71.047	273.902	X: -4,20; Y: 4,50	7,45
8,71	150.304	1.309.032	X: -4,20; Y: 4,50	11,45	7,70	150.304	1.157.123	X: -4,20; Y: 4,50	11,45
2,15	42.678	91.759	X: 0,30; Y: 5,00	5,47	2,10	42.678	89.460	X: 0,30; Y: 5,00	5,47
5,78	125.101	722.525	X: 0,30; Y: 5,00	9,47	5,27	125.101	658.657	X: 0,30; Y: 5,00	9,47
1,82	49.371	89.754	X: -0,20; Y: 5,00	5,57	1,79	49.371	88.336	X: -0,20; Y: 5,00	5,57
5,65	130.250	736.524	X: -0,20; Y: 5,00	9,57	5,15	130.250	670.312	X: -0,20; Y: 5,00	9,57
1,83	52.114	95.162	X: -0,70; Y: 5,00	5,74	1,78	52.114	92.967	X: -0,70; Y: 5,00	5,74
5,81	132.539	769.487	X: -0,70; Y: 5,00	9,74	5,27	132.539	698.335	X: -0,70; Y: 5,00	9,74
1,82	57.164	104.234	X: -1,20; Y: 5,00	5,95	1,77	57.164	101.016	X: -1,20; Y: 5,00	5,95
6,03	135.226	815.397	X: -1,20; Y: 5,00	9,95	5,45	135.226	737.250	X: -1,20; Y: 5,00	9,95
1,91	61.822	118.347	X: -1,70; Y: 5,00	6,19	1,83	61.822	113.265	X: -1,70; Y: 5,00	6,19
6,24	139.317	869.237	X: -1,70; Y: 5,00	10,19	5,62	139.317	783.566	X: -1,70; Y: 5,00	10,19
2,11	65.103	137.058	X: -2,20; Y: 5,00	6,46	1,99	65.103	129.266	X: -2,20; Y: 5,00	6,46
6,54	142.721	933.259	X: -2,20; Y: 5,00	10,46	5,88	142.721	838.712	X: -2,20; Y: 5,00	10,46
2,39	68.121	162.628	X: -2,70; Y: 5,00	6,76	2,22	68.121	151.390	X: -2,70; Y: 5,00	6,76
6,93	145.474	1.008.288	X: -2,70; Y: 5,00	10,76	6,21	145.474	903.501	X: -2,70; Y: 5,00	10,76
2,76	70.100	193.744	X: -3,20; Y: 5,00	7,08	2,54	70.100	178.395	X: -3,20; Y: 5,00	7,08
7,37	148.282	1.092.427	X: -3,20; Y: 5,00	11,08	6,58	148.282	976.126	X: -3,20; Y: 5,00	11,08
3,31	69.809	231.016	X: -3,70; Y: 5,00	7,42	3,03	69.809	211.208	X: -3,70; Y: 5,00	7,42
7,83	151.810	1.189.062	X: -3,70; Y: 5,00	11,42	6,97	151.810	1.058.815	X: -3,70; Y: 5,00	11,42
3,96	71.586	283.574	X: -4,20; Y: 5,00	7,78	3,61	71.586	258.196	X: -4,20; Y: 5,00	7,78
8,41	153.748	1.292.763	X: -4,20; Y: 5,00	11,78	7,47	153.748	1.148.346	X: -4,20; Y: 5,00	11,78
2,06	45.754	94.164	X: 0,30; Y: 5,50	5,96	2,02	45.754	92.593	X: 0,30; Y: 5,50	5,96
5,77	128.655	741.905	X: 0,30; Y: 5,50	9,96	5,28	128.655	679.155	X: 0,30; Y: 5,50	9,96
1,89	49.166	92.749	X: -0,20; Y: 5,50	6,04	1,86	49.166	91.386	X: -0,20; Y: 5,50	6,04
5,73	131.740	754.635	X: -0,20; Y: 5,50	10,04	5,23	131.740	689.595	X: -0,20; Y: 5,50	10,04
1,77	54.870	96.858	X: -0,70; Y: 5,50	6,20	1,74	54.870	95.360	X: -0,70; Y: 5,50	6,20
5,86	133.890	784.766	X: -0,70; Y: 5,50	10,20	5,34	133.890	715.364	X: -0,70; Y: 5,50	10,20
1,86	56.877	105.767	X: -1,20; Y: 5,50	6,40	1,81	56.877	102.985	X: -1,20; Y: 5,50	6,40
5,96	138.444	825.273	X: -1,20; Y: 5,50	10,40	5,42	138.444	750.289	X: -1,20; Y: 5,50	10,40
1,94	61.014	118.412	X: -1,70; Y: 5,50	6,62	1,87	61.014	114.016	X: -1,70; Y: 5,50	6,62
6,23	140.639	876.142	X: -1,70; Y: 5,50	10,62	5,65	140.639	794.130	X: -1,70; Y: 5,50	10,62
2,10	64.834	136.029	X: -2,20; Y: 5,50	6,88	1,99	64.834	129.313	X: -2,20; Y: 5,50	6,88
6,51	144.186	938.551	X: -2,20; Y: 5,50	10,88	5,88	144.186	847.555	X: -2,20; Y: 5,50	10,88
2,34	67.498	158.212	X: -2,70; Y: 5,50	7,16	2,20	67.498	148.472	X: -2,70; Y: 5,50	7,16
6,81	148.297	1.009.188	X: -2,70; Y: 5,50	11,16	6,13	148.297	908.654	X: -2,70; Y: 5,50	11,16
2,70	70.035	188.894	X: -3,20; Y: 5,50	7,47	2,50	70.035	175.401	X: -3,20; Y: 5,50	7,47
7,28	149.535	1.089.076	X: -3,20; Y: 5,50	11,47	6,54	149.535	977.944	X: -3,20; Y: 5,50	11,47
3,12	71.694	223.437	X: -3,70; Y: 5,50	7,79	2,87	71.694	205.605	X: -3,70; Y: 5,50	7,79
7,76	151.921	1.178.268	X: -3,70; Y: 5,50	11,79	6,95	151.921	1.055.209	X: -3,70; Y: 5,50	11,79
3,70	71.324	264.166	X: -4,20; Y: 5,50	8,13	3,39	71.324	241.697	X: -4,20; Y: 5,50	8,13
8,23	155.238	1.277.711	X: -4,20; Y: 5,50	12,13	7,35	155.238	1.141.320	X: -4,20; Y: 5,50	12,13
2,12	45.911	97.365	X: 0,30; Y: 6,00	6,44	2,09	45.911	95.857	X: 0,30; Y: 6,00	6,44
5,82	130.741	761.510	X: 0,30; Y: 6,00	10,44	5,35	130.741	699.618	X: 0,30; Y: 6,00	10,44
1,95	48.946	95.635	X: -0,20; Y: 6,00	6,53	1,93	48.946	94.317	X: -0,20; Y: 6,00	6,53
5,73	134.773	772.483	X: -0,20; Y: 6,00	10,53	5,26	134.773	708.682	X: -0,20; Y: 6,00	10,53
1,82	54.543	99.214	X: -0,70; Y: 6,00	6,67	1,79	54.543	97.878	X: -0,70; Y: 6,00	6,67
5,81	137.731	800.878	X: -0,70; Y: 6,00	10,67	5,32	137.731	733.025	X: -0,70; Y: 6,00	10,67
1,81	59.110	106.761	X: -1,20; Y: 6,00	6,85	1,77	59.110	104.638	X: -1,20; Y: 6,00	6,85
6,01	139.553	838.504	X: -1,20; Y: 6,00	10,85	5,49	139.553	765.476	X: -1,20; Y: 6,00	10,85
1,96	60.589	119.018	X: -1,70; Y: 6,00	7,07	1,90	60.589	115.209	X: -1,70; Y: 6,00	7,07
6,17	143.535	885.843	X: -1,70; Y: 6,00	11,07	5,62	143.535	806.487	X: -1,70; Y: 6,00	11,07
2,11	64.040	135.161	X: -2,20; Y: 6,00	7,31	2,02	64.040	129.300	X: -2,20; Y: 6,00	7,31
6,49	145.361	943.140	X: -2,20; Y: 6,00	11,31	5,89	145.361	856.147	X: -2,20; Y: 6,00	11,31
2,32	67.196	156.165	X: -2,70; Y: 6,00	7,57	2,20	67.196	147.645	X: -2,70; Y: 6,00	7,57

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
6,78	149.348	1.011.998	X: -2,70; Y: 6,00	11,57	6,13	149.348	915.403	X: -2,70; Y: 6,00	11,57
2,65	69.439	184.239	X: -3,20; Y: 6,00	7,86	2,48	69.439	172.357	X: -3,20; Y: 6,00	7,86
7,15	152.188	1.087.829	X: -3,20; Y: 6,00	11,86	6,45	152.188	981.250	X: -3,20; Y: 6,00	11,86
3,03	71.610	217.160	X: -3,70; Y: 6,00	8,17	2,81	71.610	201.385	X: -3,70; Y: 6,00	8,17
7,66	153.147	1.173.055	X: -3,70; Y: 6,00	12,17	6,89	153.147	1.055.445	X: -3,70; Y: 6,00	12,17
3,49	73.024	255.217	X: -4,20; Y: 6,00	8,50	3,22	73.024	234.907	X: -4,20; Y: 6,00	8,50
8,11	156.236	1.267.853	X: -4,20; Y: 6,00	12,50	7,28	156.236	1.137.822	X: -4,20; Y: 6,00	12,50
2,19	45.813	100.358	X: 0,30; Y: 6,50	6,93	2,16	45.813	98.865	X: 0,30; Y: 6,50	6,93
5,81	133.824	778.073	X: 0,30; Y: 6,50	10,93	5,36	133.824	717.848	X: 0,30; Y: 6,50	10,93
2,02	48.658	98.318	X: -0,20; Y: 6,50	7,01	1,99	48.658	97.029	X: -0,20; Y: 6,50	7,01
5,79	136.005	788.140	X: -0,20; Y: 6,50	11,01	5,34	136.005	726.034	X: -0,20; Y: 6,50	11,01
1,88	53.975	101.415	X: -0,70; Y: 6,50	7,15	1,86	53.975	100.174	X: -0,70; Y: 6,50	7,15
5,89	138.779	816.852	X: -0,70; Y: 6,50	11,15	5,41	138.779	750.393	X: -0,70; Y: 6,50	11,15
1,85	58.451	108.259	X: -1,20; Y: 6,50	7,32	1,82	58.451	106.388	X: -1,20; Y: 6,50	7,32
5,99	142.337	852.025	X: -1,20; Y: 6,50	11,32	5,49	142.337	780.848	X: -1,20; Y: 6,50	11,32
2,00	59.922	119.626	X: -1,70; Y: 6,50	7,52	1,94	59.922	116.271	X: -1,70; Y: 6,50	7,52
6,21	144.488	896.797	X: -1,70; Y: 6,50	11,52	5,67	144.488	819.740	X: -1,70; Y: 6,50	11,52
2,12	63.547	134.854	X: -2,20; Y: 6,50	7,74	2,04	63.547	129.723	X: -2,20; Y: 6,50	7,74
6,42	147.996	950.559	X: -2,20; Y: 6,50	11,74	5,86	147.996	866.517	X: -2,20; Y: 6,50	11,74
2,32	66.474	154.388	X: -2,70; Y: 6,50	7,99	2,21	66.474	146.873	X: -2,70; Y: 6,50	7,99
6,78	149.524	1.013.590	X: -2,70; Y: 6,50	11,99	6,16	149.524	921.505	X: -2,70; Y: 6,50	11,99
2,61	69.118	180.415	X: -3,20; Y: 6,50	8,27	2,46	69.118	169.914	X: -3,20; Y: 6,50	8,27
7,11	153.122	1.088.481	X: -3,20; Y: 6,50	12,27	6,44	153.122	986.156	X: -3,20; Y: 6,50	12,27
2,98	71.044	211.830	X: -3,70; Y: 6,50	8,56	2,78	71.044	197.744	X: -3,70; Y: 6,50	8,56
7,52	155.651	1.169.787	X: -3,70; Y: 6,50	12,56	6,79	155.651	1.057.009	X: -3,70; Y: 6,50	12,56
3,40	72.929	248.215	X: -4,20; Y: 6,50	8,87	3,15	72.929	230.012	X: -4,20; Y: 6,50	8,87
8,06	156.382	1.260.155	X: -4,20; Y: 6,50	12,87	7,26	156.382	1.135.945	X: -4,20; Y: 6,50	12,87
2,26	45.657	103.152	X: 0,30; Y: 7,00	7,42	2,23	45.657	101.670	X: 0,30; Y: 7,00	7,42
5,90	134.928	796.697	X: 0,30; Y: 7,00	11,42	5,46	134.928	737.275	X: 0,30; Y: 7,00	11,42
1,97	50.946	100.552	X: -0,20; Y: 7,00	7,50	1,96	50.946	99.748	X: -0,20; Y: 7,00	7,50
5,81	138.648	805.757	X: -0,20; Y: 7,00	11,50	5,37	138.648	744.745	X: -0,20; Y: 7,00	11,50
1,94	53.573	103.734	X: -0,70; Y: 7,00	7,62	1,91	53.573	102.579	X: -0,70; Y: 7,00	7,62
5,87	141.438	830.511	X: -0,70; Y: 7,00	11,62	5,42	141.438	766.073	X: -0,70; Y: 7,00	11,62
1,90	58.036	110.002	X: -1,20; Y: 7,00	7,78	1,87	58.036	108.360	X: -1,20; Y: 7,00	7,78
6,03	143.273	863.715	X: -1,20; Y: 7,00	11,78	5,55	143.273	794.862	X: -1,20; Y: 7,00	11,78
1,95	61.749	120.109	X: -1,70; Y: 7,00	7,97	1,90	61.749	117.355	X: -1,70; Y: 7,00	7,97
6,18	146.979	908.188	X: -1,70; Y: 7,00	11,97	5,67	146.979	833.239	X: -1,70; Y: 7,00	11,97
2,14	62.859	134.661	X: -2,20; Y: 7,00	8,18	2,07	62.859	130.123	X: -2,20; Y: 7,00	8,18
6,45	148.828	959.364	X: -2,20; Y: 7,00	12,18	5,90	148.828	877.931	X: -2,20; Y: 7,00	12,18
2,32	65.951	153.177	X: -2,70; Y: 7,00	8,42	2,22	65.951	146.526	X: -2,70; Y: 7,00	8,42
6,71	151.942	1.019.198	X: -2,70; Y: 7,00	12,42	6,12	151.942	930.196	X: -2,70; Y: 7,00	12,42
2,57	68.469	176.031	X: -3,20; Y: 7,00	8,68	2,44	68.469	166.731	X: -3,20; Y: 7,00	8,68
7,07	153.841	1.088.352	X: -3,20; Y: 7,00	12,68	6,44	153.841	990.779	X: -3,20; Y: 7,00	12,68
2,93	70.715	207.075	X: -3,70; Y: 7,00	8,96	2,75	70.715	194.511	X: -3,70; Y: 7,00	8,96
7,47	156.489	1.168.404	X: -3,70; Y: 7,00	12,96	6,77	156.489	1.060.169	X: -3,70; Y: 7,00	12,96
3,34	72.391	241.528	X: -4,20; Y: 7,00	9,26	3,11	72.391	225.209	X: -4,20; Y: 7,00	9,26
7,91	158.756	1.255.034	X: -4,20; Y: 7,00	13,26	7,16	158.756	1.135.905	X: -4,20; Y: 7,00	13,26
2,32	45.699	105.996	X: 0,30; Y: 7,50	7,92	2,29	45.699	104.554	X: 0,30; Y: 7,50	7,92
5,92	137.650	814.841	X: 0,30; Y: 7,50	11,92	5,49	137.650	756.379	X: 0,30; Y: 7,50	11,92
2,03	50.748	103.215	X: -0,20; Y: 7,50	7,98	2,02	50.748	102.435	X: -0,20; Y: 7,50	7,98
5,89	139.687	823.201	X: -0,20; Y: 7,50	11,98	5,46	139.687	763.121	X: -0,20; Y: 7,50	11,98
1,99	53.117	105.918	X: -0,70; Y: 7,50	8,10	1,97	53.117	104.824	X: -0,70; Y: 7,50	8,10
5,95	142.253	846.500	X: -0,70; Y: 7,50	12,10	5,51	142.253	783.245	X: -0,70; Y: 7,50	12,10
1,94	57.442	111.635	X: -1,20; Y: 7,50	8,25	1,92	57.442	110.152	X: -1,20; Y: 7,50	8,25
6,01	146.073	878.010	X: -1,20; Y: 7,50	12,25	5,55	146.073	810.705	X: -1,20; Y: 7,50	12,25
1,98	61.219	121.136	X: -1,70; Y: 7,50	8,43	1,94	61.219	118.714	X: -1,70; Y: 7,50	8,43
6,21	147.791	917.920	X: -1,70; Y: 7,50	12,43	5,72	147.791	845.562	X: -1,70; Y: 7,50	12,43
2,16	62.390	134.850	X: -2,20; Y: 7,50	8,63	2,10	62.390	130.826	X: -2,20; Y: 7,50	8,63
6,41	151.076	968.686	X: -2,20; Y: 7,50	12,63	5,89	151.076	889.610	X: -2,20; Y: 7,50	12,63
2,33	65.268	152.175	X: -2,70; Y: 7,50	8,86	2,24	65.268	146.244	X: -2,70; Y: 7,50	8,86
6,72	152.674	1.025.941	X: -2,70; Y: 7,50	12,86	6,16	152.674	939.840	X: -2,70; Y: 7,50	12,86
2,56	67.938	173.927	X: -3,20; Y: 7,50	9,11	2,44	67.938	165.615	X: -3,20; Y: 7,50	9,11
7,02	155.457	1.091.592	X: -3,20; Y: 7,50	13,11	6,42	155.457	997.395	X: -3,20; Y: 7,50	13,11
2,89	70.130	202.768	X: -3,70; Y: 7,50	9,37	2,73	70.130	191.502	X: -3,70; Y: 7,50	9,37
7,42	157.115	1.166.317	X: -3,70; Y: 7,50	13,37	6,77	157.115	1.063.086	X: -3,70; Y: 7,50	13,37
3,28	72.065	236.114	X: -4,20; Y: 7,50	9,66	3,07	72.065	221.383	X: -4,20; Y: 7,50	9,66
7,83	159.499	1.249.261	X: -4,20; Y: 7,50	13,66	7,12	159.499	1.135.860	X: -4,20; Y: 7,50	13,66
2,26	47.854	108.331	X: 0,30; Y: 8,00	8,41	2,24	47.854	107.330	X: 0,30; Y: 8,00	8,41
6,01	138.582	832.810	X: 0,30; Y: 8,00	12,41	5,59	138.582	775.111	X: 0,30; Y: 8,00	12,41
2,10	50.458	105.738	X: -0,20; Y: 8,00	8,47	2,08	50.458	104.964	X: -0,20; Y: 8,00	8,47
5,92	142.029	840.297	X: -0,20; Y: 8,00	12,47	5,50	142.029	781.217	X: -0,20; Y: 8,00	12,47
2,05	52.853	108.175	X: -0,70; Y: 8,00	8,59	2,03	52.853	107.149	X: -0,70; Y: 8,00	8,59
5,96	144.592	862.285	X: -0,70; Y: 8,00	12,59	5,53	144.592	800.239	X: -0,70; Y: 8,00	12,59
1,99	56.966	113.425	X: -1,20; Y: 8,00	8,73	1,97	56.966	112.083	X: -1,20; Y: 8,00	8,73
6,08	146.787	892.303	X: -1,20; Y: 8,00	12,73	5,63	146.787	826.414	X: -1,20; Y: 8,00	12,73
2,02	60.639	122.195	X: -1,70; Y: 8,00	8,90	1,98	60.639	120.038	X: -1,70; Y: 8,00	8,90
6,21	149.905	930.180	X: -1,70; Y: 8,00	12,90	5,73	149.905	859.585	X: -1,70; Y: 8,00	12,90
2,11	63.749	134.693	X: -2,20; Y: 8,00	9,09	2,06	63.749	131.213	X: -2,20; Y: 8,00	9,09
6,43	151.786	976.539	X: -2,20; Y: 8,00	13,09	5,93	151.786	900.309	X: -2,20; Y: 8,00	13,09
2,34	64.754	151.580	X: -2,70; Y: 8,00	9,30	2,26	64.754	146.279	X: -2,70; Y: 8,00	9,30
6,68	154.718	1.033.294	X: -2,70; Y: 8,00	13,30	6,14	154.718	949.790	X: -2,70; Y: 8,00	13,30
2,56	67.274	172.106	X: -3,20; Y: 8,00	9,54	2,45	67.274	164.635	X: -3,20; Y: 8,00	9,54
7,02	156.106	1.096.340	X: -3,20; Y: 8,00	13,54	6,44	156.106	1.005.313	X: -3,20; Y: 8,00	13,54

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
2,86	69.604	199.054	X: -3,70; Y: 8,00	9,79	2,71	69.604	188.917	X: -3,70; Y: 8,00	9,79
7,34	159.022	1.167.848	X: -3,70; Y: 8,00	13,79	6,72	159.022	1.068.225	X: -3,70; Y: 8,00	13,79
3,23	71.512	230.891	X: -4,20; Y: 8,00	10,07	3,04	71.512	217.588	X: -4,20; Y: 8,00	10,07
7,80	160.061	1.247.756	X: -4,20; Y: 8,00	14,07	7,11	160.061	1.138.680	X: -4,20; Y: 8,00	14,07
2,32	47.756	110.932	X: 0,30; Y: 8,50	8,90	2,30	47.756	109.944	X: 0,30; Y: 8,50	8,90
6,01	140.971	847.781	X: 0,30; Y: 8,50	12,90	5,62	140.971	791.593	X: 0,30; Y: 8,50	12,90
2,16	50.192	108.259	X: -0,20; Y: 8,50	8,96	2,14	50.192	107.485	X: -0,20; Y: 8,50	8,96
5,98	142.942	854.785	X: -0,20; Y: 8,50	12,96	5,58	142.942	797.211	X: -0,20; Y: 8,50	12,96
2,02	54.479	109.889	X: -0,70; Y: 8,50	9,07	2,00	54.479	109.214	X: -0,70; Y: 8,50	9,07
6,04	145.307	877.722	X: -0,70; Y: 8,50	13,07	5,62	145.307	816.849	X: -0,70; Y: 8,50	13,07
2,04	56.443	115.117	X: -1,20; Y: 8,50	9,20	2,02	56.443	113.880	X: -1,20; Y: 8,50	9,20
6,09	148.827	906.455	X: -1,20; Y: 8,50	13,20	5,66	148.827	841.928	X: -1,20; Y: 8,50	13,20
2,05	60.150	123.415	X: -1,70; Y: 8,50	9,36	2,02	60.150	121.489	X: -1,70; Y: 8,50	9,36
6,26	150.601	942.725	X: -1,70; Y: 8,50	13,36	5,80	150.601	873.762	X: -1,70; Y: 8,50	13,36
2,14	63.231	135.195	X: -2,20; Y: 8,50	9,55	2,09	63.231	132.095	X: -2,20; Y: 8,50	9,55
6,48	152.370	987.087	X: -2,20; Y: 8,50	13,55	5,99	152.370	912.845	X: -2,20; Y: 8,50	13,55
2,36	64.159	151.108	X: -2,70; Y: 8,50	9,75	2,28	64.159	146.334	X: -2,70; Y: 8,50	9,75
6,69	155.345	1.039.330	X: -2,70; Y: 8,50	13,75	6,17	155.345	958.915	X: -2,70; Y: 8,50	13,75
2,56	66.626	170.607	X: -3,20; Y: 8,50	9,98	2,46	66.626	163.856	X: -3,20; Y: 8,50	9,98
6,97	157.976	1.101.822	X: -3,20; Y: 8,50	13,98	6,42	157.976	1.013.627	X: -3,20; Y: 8,50	13,98
2,84	68.966	195.557	X: -3,70; Y: 8,50	10,22	2,70	68.966	186.394	X: -3,70; Y: 8,50	10,22
7,35	159.186	1.170.463	X: -3,70; Y: 8,50	14,22	6,75	159.186	1.074.279	X: -3,70; Y: 8,50	14,22
3,19	70.886	226.205	X: -4,20; Y: 8,50	10,48	3,02	70.886	214.148	X: -4,20; Y: 8,50	10,48
7,71	161.832	1.247.422	X: -4,20; Y: 8,50	14,48	7,06	161.832	1.142.193	X: -4,20; Y: 8,50	14,48

Verifica 4

Approccio 1, Combinazione 2 Stato Limite Ultimo senza sisma

1,98	45.986	91.107	X: 0,30; Y: 4,00	4,51	1,93	45.986	88.820	X: 0,30; Y: 4,00	4,51
5,79	119.695	692.462	X: 0,30; Y: 4,00	8,51	5,23	119.695	625.701	X: 0,30; Y: 4,00	8,51
1,76	51.450	90.351	X: -0,20; Y: 4,00	4,62	1,72	51.450	88.314	X: -0,20; Y: 4,00	4,62
5,70	124.597	710.799	X: -0,20; Y: 4,00	8,62	5,14	124.597	640.813	X: -0,20; Y: 4,00	8,62
1,62	59.495	96.183	X: -0,70; Y: 4,00	4,83	1,58	59.495	93.749	X: -0,70; Y: 4,00	4,83
5,73	130.954	750.189	X: -0,70; Y: 4,00	8,83	5,15	130.954	674.324	X: -0,70; Y: 4,00	8,83
1,63	65.954	107.275	X: -1,20; Y: 4,00	5,08	1,56	65.954	103.097	X: -1,20; Y: 4,00	5,08
5,96	134.354	801.337	X: -1,20; Y: 4,00	9,08	5,34	134.354	717.900	X: -1,20; Y: 4,00	9,08
1,75	70.797	123.608	X: -1,70; Y: 4,00	5,36	1,64	70.797	116.434	X: -1,70; Y: 4,00	5,36
6,21	139.101	863.428	X: -1,70; Y: 4,00	9,36	5,54	139.101	770.941	X: -1,70; Y: 4,00	9,36
1,94	75.283	146.093	X: -2,20; Y: 4,00	5,67	1,79	75.283	135.115	X: -2,20; Y: 4,00	5,67
6,57	142.931	938.568	X: -2,20; Y: 4,00	9,67	5,84	142.931	834.474	X: -2,20; Y: 4,00	9,67
2,34	75.932	177.697	X: -2,70; Y: 4,00	6,01	2,14	75.932	162.155	X: -2,70; Y: 4,00	6,01
6,90	148.410	1.023.755	X: -2,70; Y: 4,00	10,01	6,11	148.410	907.225	X: -2,70; Y: 4,00	10,01
2,72	78.124	212.886	X: -3,20; Y: 4,00	6,37	2,46	78.124	191.963	X: -3,20; Y: 4,00	6,37
7,49	149.206	1.117.663	X: -3,20; Y: 4,00	10,37	6,62	149.206	987.853	X: -3,20; Y: 4,00	10,37
3,26	80.644	262.497	X: -3,70; Y: 4,00	6,75	2,92	80.644	235.382	X: -3,70; Y: 4,00	6,75
7,95	153.829	1.223.575	X: -3,70; Y: 4,00	10,75	7,01	153.829	1.078.343	X: -3,70; Y: 4,00	10,75
3,98	82.311	327.614	X: -4,20; Y: 4,00	7,14	3,56	82.311	292.994	X: -4,20; Y: 4,00	7,14
8,48	157.812	1.338.847	X: -4,20; Y: 4,00	11,14	7,46	157.812	1.176.983	X: -4,20; Y: 4,00	11,14
2,06	45.951	94.752	X: 0,30; Y: 4,50	4,99	2,01	45.951	92.511	X: 0,30; Y: 4,50	4,99
5,67	125.414	711.073	X: 0,30; Y: 4,50	8,99	5,15	125.414	646.154	X: 0,30; Y: 4,50	8,99
1,70	54.249	92.488	X: -0,20; Y: 4,50	5,09	1,68	54.249	91.250	X: -0,20; Y: 4,50	5,09
5,65	128.420	726.207	X: -0,20; Y: 4,50	9,09	5,13	128.420	658.565	X: -0,20; Y: 4,50	9,09
1,68	58.743	98.639	X: -0,70; Y: 4,50	5,28	1,64	58.743	96.549	X: -0,70; Y: 4,50	5,28
5,77	132.462	764.635	X: -0,70; Y: 4,50	9,28	5,21	132.462	690.780	X: -0,70; Y: 4,50	9,28
1,67	65.132	108.519	X: -1,20; Y: 4,50	5,51	1,61	65.132	105.085	X: -1,20; Y: 4,50	5,51
5,89	137.901	811.585	X: -1,20; Y: 4,50	9,51	5,30	137.901	730.919	X: -1,20; Y: 4,50	9,51
1,76	70.191	123.493	X: -1,70; Y: 4,50	5,77	1,68	70.191	117.608	X: -1,70; Y: 4,50	5,77
6,10	142.484	869.326	X: -1,70; Y: 4,50	9,77	5,48	142.484	780.345	X: -1,70; Y: 4,50	9,77
1,93	74.654	143.990	X: -2,20; Y: 4,50	6,06	1,81	74.654	134.769	X: -2,20; Y: 4,50	6,06
6,48	144.693	937.597	X: -2,20; Y: 4,50	10,06	5,80	144.693	838.959	X: -2,20; Y: 4,50	10,06
2,21	77.793	171.908	X: -2,70; Y: 4,50	6,38	2,04	77.793	158.430	X: -2,70; Y: 4,50	6,38
6,78	150.063	1.017.377	X: -2,70; Y: 4,50	10,38	6,05	150.063	907.391	X: -2,70; Y: 4,50	10,38
2,63	78.176	205.785	X: -3,20; Y: 4,50	6,72	2,40	78.176	187.711	X: -3,20; Y: 4,50	6,72
7,25	152.914	1.108.326	X: -3,20; Y: 4,50	10,72	6,44	152.914	984.806	X: -3,20; Y: 4,50	10,72
3,06	80.012	244.505	X: -3,70; Y: 4,50	7,08	2,76	80.012	220.877	X: -3,70; Y: 4,50	7,08
7,77	155.531	1.208.370	X: -3,70; Y: 4,50	11,08	6,89	155.531	1.070.885	X: -3,70; Y: 4,50	11,08
3,75	82.186	308.057	X: -4,20; Y: 4,50	7,45	3,38	82.186	277.775	X: -4,20; Y: 4,50	7,45
8,36	157.524	1.316.789	X: -4,20; Y: 4,50	11,45	7,39	157.524	1.164.158	X: -4,20; Y: 4,50	11,45
2,14	45.967	98.173	X: 0,30; Y: 5,00	5,47	2,09	45.967	95.999	X: 0,30; Y: 5,00	5,47
5,75	127.000	730.568	X: 0,30; Y: 5,00	9,47	5,25	127.000	666.727	X: 0,30; Y: 5,00	9,47
1,78	53.896	95.840	X: -0,20; Y: 5,00	5,57	1,76	53.896	94.701	X: -0,20; Y: 5,00	5,57
5,60	132.881	744.498	X: -0,20; Y: 5,00	9,57	5,10	132.881	678.315	X: -0,20; Y: 5,00	9,57
1,75	57.757	100.880	X: -0,70; Y: 5,00	5,74	1,71	57.757	99.019	X: -0,70; Y: 5,00	5,74
5,72	135.861	777.404	X: -0,70; Y: 5,00	9,74	5,20	135.861	706.257	X: -0,70; Y: 5,00	9,74
1,72	63.818	109.684	X: -1,20; Y: 5,00	5,95	1,67	63.818	106.765	X: -1,20; Y: 5,00	5,95
5,91	139.202	823.271	X: -1,20; Y: 5,00	9,95	5,35	139.202	745.073	X: -1,20; Y: 5,00	9,95
1,78	69.377	123.639	X: -1,70; Y: 5,00	6,19	1,71	69.377	118.732	X: -1,70; Y: 5,00	6,19
6,09	143.903	877.071	X: -1,70; Y: 5,00	10,19	5,50	143.903	791.284	X: -1,70; Y: 5,00	10,19
1,94	73.453	142.271	X: -2,20; Y: 5,00	6,46	1,83	73.453	134.445	X: -2,20; Y: 5,00	6,46
6,36	147.874	941.063	X: -2,20; Y: 5,00	10,46	5,72	147.874	846.311	X: -2,20; Y: 5,00	10,46
2,17	77.167	167.826	X: -2,70; Y: 5,00	6,76	2,03	77.167	156.294	X: -2,70; Y: 5,00	6,76
6,72	151.153	1.016.066	X: -2,70; Y: 5,00	10,76	6,03	151.153	910.979	X: -2,70; Y: 5,00	10,76
2,49	79.803	198.951	X: -3,20; Y: 5,00	7,08	2,29	79.803	183.011	X: -3,20; Y: 5,00	7,08
7,12	154.445	1.100.190	X: -3,20; Y: 5,00	11,08	6,37	154.445	983.482	X: -3,20; Y: 5,00	11,08
2,95	80.006	236.273	X: -3,70; Y: 5,00	7,42	2,69	80.006	215.602	X: -3,70; Y: 5,00	7,42

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
7,55	158.418	1.196.828	X: -3,70; Y: 5,00	11,42	6,73	158.418	1.066.045	X: -3,70; Y: 5,00	11,42
3,51	82.221	288.901	X: -4,20; Y: 5,00	7,78	3,19	82.221	262.367	X: -4,20; Y: 5,00	7,78
8,09	160.765	1.300.525	X: -4,20; Y: 5,00	11,78	7,19	160.765	1.155.450	X: -4,20; Y: 5,00	11,78
2,06	48.774	100.640	X: 0,30; Y: 5,50	5,96	2,03	48.774	99.175	X: 0,30; Y: 5,50	5,96
5,75	130.460	749.955	X: 0,30; Y: 5,50	9,96	5,27	130.460	687.237	X: 0,30; Y: 5,50	9,96
1,85	53.332	98.915	X: -0,20; Y: 5,50	6,04	1,83	53.332	97.826	X: -0,20; Y: 5,50	6,04
5,68	134.246	762.622	X: -0,20; Y: 5,50	10,04	5,20	134.246	697.615	X: -0,20; Y: 5,50	10,04
1,71	60.089	102.732	X: -0,70; Y: 5,50	6,20	1,69	60.089	101.551	X: -0,70; Y: 5,50	6,20
5,78	137.061	792.696	X: -0,70; Y: 5,50	10,20	5,28	137.061	723.307	X: -0,70; Y: 5,50	10,20
1,77	63.062	111.376	X: -1,20; Y: 5,50	6,40	1,73	63.062	108.902	X: -1,20; Y: 5,50	6,40
5,86	142.247	833.153	X: -1,20; Y: 5,50	10,40	5,33	142.247	758.145	X: -1,20; Y: 5,50	10,40
1,82	68.074	123.837	X: -1,70; Y: 5,50	6,62	1,76	68.074	119.655	X: -1,70; Y: 5,50	6,62
6,09	145.038	883.982	X: -1,70; Y: 5,50	10,62	5,53	145.038	801.882	X: -1,70; Y: 5,50	10,62
1,95	72.677	141.361	X: -2,20; Y: 5,50	6,88	1,85	72.677	134.696	X: -2,20; Y: 5,50	6,88
6,35	149.142	946.368	X: -2,20; Y: 5,50	10,88	5,73	149.142	855.201	X: -2,20; Y: 5,50	10,88
2,15	76.038	163.500	X: -2,70; Y: 5,50	7,16	2,02	76.038	153.590	X: -2,70; Y: 5,50	7,16
6,61	153.772	1.016.980	X: -2,70; Y: 5,50	11,16	5,96	153.772	916.183	X: -2,70; Y: 5,50	11,16
2,45	79.191	194.194	X: -3,20; Y: 5,50	7,47	2,28	79.191	180.272	X: -3,20; Y: 5,50	7,47
7,05	155.492	1.096.850	X: -3,20; Y: 5,50	11,47	6,34	155.492	985.354	X: -3,20; Y: 5,50	11,47
2,81	81.445	228.756	X: -3,70; Y: 5,50	7,79	2,58	81.445	210.214	X: -3,70; Y: 5,50	7,79
7,49	158.324	1.186.032	X: -3,70; Y: 5,50	11,79	6,71	158.324	1.062.500	X: -3,70; Y: 5,50	11,79
3,31	81.523	269.534	X: -4,20; Y: 5,50	8,13	3,02	81.523	246.103	X: -4,20; Y: 5,50	8,13
7,93	162.053	1.285.466	X: -4,20; Y: 5,50	12,13	7,09	162.053	1.148.491	X: -4,20; Y: 5,50	12,13
2,13	48.702	103.872	X: 0,30; Y: 6,00	6,44	2,10	48.702	102.474	X: 0,30; Y: 6,00	6,44
5,81	132.463	769.569	X: 0,30; Y: 6,00	10,44	5,34	132.463	707.705	X: 0,30; Y: 6,00	10,44
1,93	52.804	101.888	X: -0,20; Y: 6,00	6,53	1,91	52.804	100.807	X: -0,20; Y: 6,00	6,53
5,69	137.164	780.482	X: -0,20; Y: 6,00	10,53	5,23	137.164	716.715	X: -0,20; Y: 6,00	10,53
1,77	59.394	105.235	X: -0,70; Y: 6,00	6,67	1,75	59.394	104.201	X: -0,70; Y: 6,00	6,67
5,75	140.762	808.822	X: -0,70; Y: 6,00	10,67	5,26	140.762	740.990	X: -0,70; Y: 6,00	10,67
1,73	64.882	112.508	X: -1,20; Y: 6,00	6,85	1,71	64.882	110.691	X: -1,20; Y: 6,00	6,85
5,91	143.196	846.399	X: -1,20; Y: 6,00	10,85	5,40	143.196	773.356	X: -1,20; Y: 6,00	10,85
1,85	67.206	124.573	X: -1,70; Y: 6,00	7,07	1,80	67.206	121.003	X: -1,70; Y: 6,00	7,07
6,05	147.758	893.696	X: -1,70; Y: 6,00	11,07	5,51	147.758	814.276	X: -1,70; Y: 6,00	11,07
1,97	71.424	140.600	X: -2,20; Y: 6,00	7,31	1,89	71.424	134.846	X: -2,20; Y: 6,00	7,31
6,33	150.130	950.961	X: -2,20; Y: 6,00	11,31	5,75	150.130	863.831	X: -2,20; Y: 6,00	11,31
2,15	75.271	161.551	X: -2,70; Y: 6,00	7,57	2,03	75.271	152.954	X: -2,70; Y: 6,00	7,57
6,60	154.629	1.019.803	X: -2,70; Y: 6,00	11,57	5,97	154.629	922.979	X: -2,70; Y: 6,00	11,57
2,43	78.134	189.615	X: -3,20; Y: 6,00	7,86	2,27	78.134	177.425	X: -3,20; Y: 6,00	7,86
6,94	157.947	1.095.615	X: -3,20; Y: 6,00	11,86	6,26	157.947	988.714	X: -3,20; Y: 6,00	11,86
2,75	80.857	222.549	X: -3,70; Y: 6,00	8,17	2,55	80.857	206.228	X: -3,70; Y: 6,00	8,17
7,41	159.350	1.180.828	X: -3,70; Y: 6,00	12,17	6,67	159.350	1.062.792	X: -3,70; Y: 6,00	12,17
3,15	82.814	260.630	X: -4,20; Y: 6,00	8,50	2,89	82.814	239.509	X: -4,20; Y: 6,00	8,50
7,83	162.852	1.275.617	X: -4,20; Y: 6,00	12,50	7,03	162.852	1.145.052	X: -4,20; Y: 6,00	12,50
2,21	48.406	106.931	X: 0,30; Y: 6,50	6,93	2,18	48.406	105.502	X: 0,30; Y: 6,50	6,93
5,80	135.468	786.139	X: 0,30; Y: 6,50	10,93	5,36	135.468	725.945	X: 0,30; Y: 6,50	10,93
2,00	52.249	104.643	X: -0,20; Y: 6,50	7,01	1,98	52.249	103.560	X: -0,20; Y: 6,50	7,01
5,76	138.290	796.147	X: -0,20; Y: 6,50	11,01	5,31	138.290	734.078	X: -0,20; Y: 6,50	11,01
1,84	58.504	107.540	X: -0,70; Y: 6,50	7,15	1,82	58.504	106.576	X: -0,70; Y: 6,50	7,15
5,82	141.682	824.808	X: -0,70; Y: 6,50	11,15	5,35	141.682	758.373	X: -0,70; Y: 6,50	11,15
1,79	63.858	114.134	X: -1,20; Y: 6,50	7,32	1,76	63.858	112.563	X: -1,20; Y: 6,50	7,32
5,90	145.831	859.935	X: -1,20; Y: 6,50	11,32	5,41	145.831	788.753	X: -1,20; Y: 6,50	11,32
1,89	66.143	125.309	X: -1,70; Y: 6,50	7,52	1,85	66.143	122.207	X: -1,70; Y: 6,50	7,52
6,09	148.546	904.665	X: -1,70; Y: 6,50	11,52	5,57	148.546	827.555	X: -1,70; Y: 6,50	11,52
1,99	70.515	140.399	X: -2,20; Y: 6,50	7,74	1,92	70.515	135.415	X: -2,20; Y: 6,50	7,74
6,28	152.588	958.394	X: -2,20; Y: 6,50	11,74	5,73	152.588	874.239	X: -2,20; Y: 6,50	11,74
2,16	74.124	159.865	X: -2,70; Y: 6,50	7,99	2,06	74.124	152.339	X: -2,70; Y: 6,50	7,99
6,61	154.620	1.021.397	X: -2,70; Y: 6,50	11,99	6,01	154.620	929.124	X: -2,70; Y: 6,50	11,99
2,40	77.384	185.867	X: -3,20; Y: 6,50	8,27	2,26	77.384	175.159	X: -3,20; Y: 6,50	8,27
6,91	158.690	1.096.279	X: -3,20; Y: 6,50	12,27	6,26	158.690	993.668	X: -3,20; Y: 6,50	12,27
2,72	79.867	217.288	X: -3,70; Y: 6,50	8,56	2,54	79.867	202.768	X: -3,70; Y: 6,50	8,56
7,28	161.661	1.177.572	X: -3,70; Y: 6,50	12,56	6,58	161.661	1.064.411	X: -3,70; Y: 6,50	12,56
3,08	82.251	253.692	X: -4,20; Y: 6,50	8,87	2,86	82.251	234.829	X: -4,20; Y: 6,50	8,87
7,79	162.805	1.267.930	X: -4,20; Y: 6,50	12,87	7,02	162.805	1.143.233	X: -4,20; Y: 6,50	12,87
2,28	48.079	109.758	X: 0,30; Y: 7,00	7,42	2,25	48.079	108.326	X: 0,30; Y: 7,00	7,42
5,90	136.501	804.771	X: 0,30; Y: 7,00	11,42	5,46	136.501	745.375	X: 0,30; Y: 7,00	11,42
1,97	54.304	106.959	X: -0,20; Y: 7,00	7,50	1,96	54.304	106.314	X: -0,20; Y: 7,00	7,50
5,78	140.836	813.775	X: -0,20; Y: 7,00	11,50	5,35	140.836	752.800	X: -0,20; Y: 7,00	11,50
1,90	57.818	109.931	X: -0,70; Y: 7,00	7,62	1,89	57.818	109.028	X: -0,70; Y: 7,00	7,62
5,81	144.221	838.476	X: -0,70; Y: 7,00	11,62	5,37	144.221	774.071	X: -0,70; Y: 7,00	11,62
1,84	63.118	116.000	X: -1,20; Y: 7,00	7,78	1,82	63.118	114.648	X: -1,20; Y: 7,00	7,78
5,94	146.629	871.632	X: -1,20; Y: 7,00	11,78	5,47	146.629	802.786	X: -1,20; Y: 7,00	11,78
1,86	67.614	125.900	X: -1,70; Y: 7,00	7,97	1,83	67.614	123.407	X: -1,70; Y: 7,00	7,97
6,07	150.883	916.071	X: -1,70; Y: 7,00	11,97	5,57	150.883	841.083	X: -1,70; Y: 7,00	11,97
2,02	69.450	140.313	X: -2,20; Y: 7,00	8,18	1,96	69.450	135.949	X: -2,20; Y: 7,00	8,18
6,31	153.253	967.212	X: -2,20; Y: 7,00	12,18	5,78	153.253	885.684	X: -2,20; Y: 7,00	12,18
2,17	73.210	158.740	X: -2,70; Y: 7,00	8,42	2,08	73.210	152.132	X: -2,70; Y: 7,00	8,42
6,55	156.862	1.027.019	X: -2,70; Y: 7,00	12,42	5,98	156.862	937.855	X: -2,70; Y: 7,00	12,42
2,38	76.338	181.554	X: -3,20; Y: 7,00	8,68	2,25	76.338	172.128	X: -3,20; Y: 7,00	8,68
6,88	159.226	1.096.151	X: -3,20; Y: 7,00	12,68	6,27	159.226	998.335	X: -3,20; Y: 7,00	12,68
2,69	79.141	212.596	X: -3,70; Y: 7,00	8,96	2,52	79.141	199.701	X: -3,70; Y: 7,00	8,96
7,25	162.313	1.176.198	X: -3,70; Y: 7,00	12,96	6,58	162.313	1.067.620	X: -3,70; Y: 7,00	12,96
3,04	81.321	247.057	X: -4,20; Y: 7,00	9,26	2,83	81.321	230.197	X: -4,20; Y: 7,00	9,26
7,65	164.990	1.262.819	X: -4,20; Y: 7,00	13,26	6,93	164.990	1.143.249	X: -4,20; Y: 7,00	13,26

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
2,35	47.970	112.630	X: 0,30; Y: 7,50	7,92	2,32	47.970	111.225	X: 0,30; Y: 7,50	7,92
5,91	139.159	822.921	X: 0,30; Y: 7,50	11,92	5,49	139.159	764.487	X: 0,30; Y: 7,50	11,92
2,03	53.901	109.668	X: -0,20; Y: 7,50	7,98	2,02	53.901	109.029	X: -0,20; Y: 7,50	7,98
5,86	141.787	831.228	X: -0,20; Y: 7,50	11,98	5,44	141.787	771.185	X: -0,20; Y: 7,50	11,98
1,96	57.110	112.177	X: -0,70; Y: 7,50	8,10	1,95	57.110	111.313	X: -0,70; Y: 7,50	8,10
5,90	144.926	854.476	X: -0,70; Y: 7,50	12,10	5,46	144.926	791.254	X: -0,70; Y: 7,50	12,10
1,89	62.234	117.728	X: -1,20; Y: 7,50	8,25	1,87	62.234	116.522	X: -1,20; Y: 7,50	8,25
5,93	149.300	885.941	X: -1,20; Y: 7,50	12,25	5,48	149.300	818.649	X: -1,20; Y: 7,50	12,25
1,90	66.763	127.033	X: -1,70; Y: 7,50	8,43	1,87	66.763	124.873	X: -1,70; Y: 7,50	8,43
6,11	151.550	925.810	X: -1,70; Y: 7,50	12,43	5,63	151.550	853.430	X: -1,70; Y: 7,50	12,43
2,05	68.638	140.602	X: -2,20; Y: 7,50	8,63	1,99	68.638	136.774	X: -2,20; Y: 7,50	8,63
6,29	155.344	976.549	X: -2,20; Y: 7,50	12,63	5,78	155.344	897.394	X: -2,20; Y: 7,50	12,63
2,19	72.168	157.825	X: -2,70; Y: 7,50	8,86	2,11	72.168	151.975	X: -2,70; Y: 7,50	8,86
6,57	157.426	1.033.775	X: -2,70; Y: 7,50	12,86	6,02	157.426	947.533	X: -2,70; Y: 7,50	12,86
2,38	75.441	179.524	X: -3,20; Y: 7,50	9,11	2,27	75.441	171.145	X: -3,20; Y: 7,50	9,11
6,84	160.668	1.099.405	X: -3,20; Y: 7,50	13,11	6,26	160.668	1.004.992	X: -3,20; Y: 7,50	13,11
2,66	78.185	208.354	X: -3,70; Y: 7,50	9,37	2,52	78.185	196.840	X: -3,70; Y: 7,50	9,37
7,21	162.759	1.174.114	X: -3,70; Y: 7,50	13,37	6,58	162.759	1.070.583	X: -3,70; Y: 7,50	13,37
3,00	80.626	241.701	X: -4,20; Y: 7,50	9,66	2,81	80.626	226.525	X: -4,20; Y: 7,50	9,66
7,59	165.551	1.257.045	X: -4,20; Y: 7,50	13,66	6,91	165.551	1.143.253	X: -4,20; Y: 7,50	13,66
2,30	49.992	114.987	X: 0,30; Y: 8,00	8,41	2,28	49.992	114.016	X: 0,30; Y: 8,00	8,41
6,01	140.030	840.895	X: 0,30; Y: 8,00	12,41	5,59	140.030	783.223	X: 0,30; Y: 8,00	12,41
2,10	53.428	112.230	X: -0,20; Y: 8,00	8,47	2,09	53.428	111.580	X: -0,20; Y: 8,00	8,47
5,89	144.046	848.333	X: -0,20; Y: 8,00	12,47	5,48	144.046	789.289	X: -0,20; Y: 8,00	12,47
2,02	56.622	114.462	X: -0,70; Y: 8,00	8,59	2,01	56.622	113.672	X: -0,70; Y: 8,00	8,59
5,91	147.162	870.272	X: -0,70; Y: 8,00	12,59	5,49	147.162	808.261	X: -0,70; Y: 8,00	12,59
1,94	61.497	119.580	X: -1,20; Y: 8,00	8,73	1,93	61.497	118.497	X: -1,20; Y: 8,00	8,73
6,01	149.893	900.245	X: -1,20; Y: 8,00	12,73	5,57	149.893	834.374	X: -1,20; Y: 8,00	12,73
1,95	65.893	128.195	X: -1,70; Y: 8,00	8,90	1,92	65.893	126.299	X: -1,70; Y: 8,00	8,90
6,11	153.529	938.084	X: -1,70; Y: 8,00	12,90	5,65	153.529	867.475	X: -1,70; Y: 8,00	12,90
2,02	69.684	140.535	X: -2,20; Y: 8,00	9,09	1,97	69.684	137.263	X: -2,20; Y: 8,00	9,09
6,31	155.905	984.408	X: -2,20; Y: 8,00	13,09	5,82	155.905	908.120	X: -2,20; Y: 8,00	13,09
2,21	71.325	157.318	X: -2,70; Y: 8,00	9,30	2,13	71.325	152.129	X: -2,70; Y: 8,00	9,30
6,54	159.312	1.041.142	X: -2,70; Y: 8,00	13,30	6,01	159.312	957.515	X: -2,70; Y: 8,00	13,30
2,39	74.436	177.775	X: -3,20; Y: 8,00	9,54	2,29	74.436	170.286	X: -3,20; Y: 8,00	9,54
6,85	161.151	1.104.165	X: -3,20; Y: 8,00	13,54	6,29	161.151	1.012.946	X: -3,20; Y: 8,00	13,54
2,65	77.312	204.698	X: -3,70; Y: 8,00	9,79	2,51	77.312	194.381	X: -3,70; Y: 8,00	9,79
7,15	164.494	1.175.656	X: -3,70; Y: 8,00	13,79	6,54	164.494	1.075.765	X: -3,70; Y: 8,00	13,79
2,97	79.725	236.532	X: -4,20; Y: 8,00	10,07	2,80	79.725	222.871	X: -4,20; Y: 8,00	10,07
7,57	165.937	1.255.551	X: -4,20; Y: 8,00	14,07	6,91	165.937	1.146.119	X: -4,20; Y: 8,00	14,07
2,36	49.775	117.608	X: 0,30; Y: 8,50	8,90	2,34	49.775	116.643	X: 0,30; Y: 8,50	8,90
6,01	142.364	855.872	X: 0,30; Y: 8,50	12,90	5,62	142.364	799.710	X: 0,30; Y: 8,50	12,90
2,17	53.000	114.784	X: -0,20; Y: 8,50	8,96	2,15	53.000	114.118	X: -0,20; Y: 8,50	8,96
5,96	144.883	862.827	X: -0,20; Y: 8,50	12,96	5,56	144.883	805.291	X: -0,20; Y: 8,50	12,96
2,00	58.046	116.227	X: -0,70; Y: 8,50	9,07	1,99	58.046	115.765	X: -0,70; Y: 8,50	9,07
5,99	147.782	885.718	X: -0,70; Y: 8,50	13,07	5,58	147.782	824.881	X: -0,70; Y: 8,50	13,07
2,00	60.739	121.327	X: -1,20; Y: 8,50	9,20	1,98	60.739	120.333	X: -1,20; Y: 8,50	9,20
6,02	151.822	914.408	X: -1,20; Y: 8,50	13,20	5,60	151.822	849.903	X: -1,20; Y: 8,50	13,20
1,99	65.141	129.501	X: -1,70; Y: 8,50	9,36	1,96	65.141	127.832	X: -1,70; Y: 8,50	9,36
6,17	154.098	950.641	X: -1,70; Y: 8,50	13,36	5,72	154.098	881.672	X: -1,70; Y: 8,50	13,36
2,05	68.880	141.125	X: -2,20; Y: 8,50	9,55	2,01	68.880	138.241	X: -2,20; Y: 8,50	9,55
6,36	156.350	994.970	X: -2,20; Y: 8,50	13,55	5,89	156.350	920.679	X: -2,20; Y: 8,50	13,55
2,23	70.426	156.928	X: -2,70; Y: 8,50	9,75	2,16	70.426	152.288	X: -2,70; Y: 8,50	9,75
6,55	159.789	1.047.185	X: -2,70; Y: 8,50	13,75	6,05	159.789	966.670	X: -2,70; Y: 8,50	13,75
2,40	73.473	176.351	X: -3,20; Y: 8,50	9,98	2,31	73.473	169.620	X: -3,20; Y: 8,50	9,98
6,81	162.862	1.109.660	X: -3,20; Y: 8,50	13,98	6,27	162.862	1.021.295	X: -3,20; Y: 8,50	13,98
2,64	76.352	201.261	X: -3,70; Y: 8,50	10,22	2,51	76.352	191.975	X: -3,70; Y: 8,50	10,22
7,16	164.493	1.178.283	X: -3,70; Y: 8,50	14,22	6,58	164.493	1.081.856	X: -3,70; Y: 8,50	14,22
2,94	78.773	231.898	X: -4,20; Y: 8,50	10,48	2,79	78.773	219.555	X: -4,20; Y: 8,50	10,48
7,49	167.539	1.255.228	X: -4,20; Y: 8,50	14,48	6,86	167.539	1.149.676	X: -4,20; Y: 8,50	14,48

Verifica 5

Approccio 1, Combinazione 2 Stato Limite Ultimo con sisma

1,71	45.979	78.827	X: 0,30; Y: 4,00	4,51	1,67	45.979	76.558	X: 0,30; Y: 4,00	4,51
4,28	147.181	630.143	X: 0,30; Y: 4,00	8,51	3,87	147.181	568.925	X: 0,30; Y: 4,00	8,51
1,57	49.965	78.642	X: -0,20; Y: 4,00	4,62	1,53	49.965	76.474	X: -0,20; Y: 4,00	4,62
4,26	152.002	647.077	X: -0,20; Y: 4,00	8,62	3,83	152.002	582.911	X: -0,20; Y: 4,00	8,62
1,48	57.085	84.383	X: -0,70; Y: 4,00	4,83	1,43	57.085	81.834	X: -0,70; Y: 4,00	4,83
4,29	159.222	683.298	X: -0,70; Y: 4,00	8,83	3,85	159.222	613.777	X: -0,70; Y: 4,00	8,83
1,50	63.019	94.785	X: -1,20; Y: 4,00	5,08	1,44	63.019	90.743	X: -1,20; Y: 4,00	5,08
4,45	164.025	730.272	X: -1,20; Y: 4,00	9,08	3,99	164.025	653.872	X: -1,20; Y: 4,00	9,08
1,63	67.626	109.906	X: -1,70; Y: 4,00	5,36	1,53	67.626	103.363	X: -1,70; Y: 4,00	5,36
4,61	170.700	787.262	X: -1,70; Y: 4,00	9,36	4,12	170.700	702.642	X: -1,70; Y: 4,00	9,36
1,80	72.535	130.542	X: -2,20; Y: 4,00	5,67	1,66	72.535	120.770	X: -2,20; Y: 4,00	5,67
4,84	176.962	856.176	X: -2,20; Y: 4,00	9,67	4,30	176.962	761.024	X: -2,20; Y: 4,00	9,67
2,16	73.976	159.476	X: -2,70; Y: 4,00	6,01	1,97	73.976	145.822	X: -2,70; Y: 4,00	6,01
5,04	185.443	934.351	X: -2,70; Y: 4,00	10,01	4,46	185.443	827.904	X: -2,70; Y: 4,00	10,01
2,48	77.245	191.683	X: -3,20; Y: 4,00	6,37	2,25	77.245	173.420	X: -3,20; Y: 4,00	6,37
5,38	189.652	1.020.448	X: -3,20; Y: 4,00	10,37	4,76	189.652	901.944	X: -3,20; Y: 4,00	10,37
2,91	81.369	237.084	X: -3,70; Y: 4,00	6,75	2,62	81.369	213.441	X: -3,70; Y: 4,00	6,75
5,64	198.226	1.117.599	X: -3,70; Y: 4,00	10,75	4,97	198.226	985.074	X: -3,70; Y: 4,00	10,75
3,47	85.428	296.772	X: -4,20; Y: 4,00	7,14	3,12	85.428	266.493	X: -4,20; Y: 4,00	7,14
5,92	206.604	1.223.317	X: -4,20; Y: 4,00	11,14	5,21	206.604	1.075.662	X: -4,20; Y: 4,00	11,14
1,76	46.567	82.095	X: 0,30; Y: 4,50	4,99	1,72	46.567	79.901	X: 0,30; Y: 4,50	4,99

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
4,20	154.127	647.309	X: 0,30; Y: 4,50	8,99	3,81	154.127	587.772	X: 0,30; Y: 4,50	8,99
1,50	53.452	80.438	X: -0,20; Y: 4,50	5,09	1,48	53.452	79.028	X: -0,20; Y: 4,50	5,09
4,21	156.950	661.263	X: -0,20; Y: 4,50	9,09	3,82	156.950	599.234	X: -0,20; Y: 4,50	9,09
1,51	57.078	86.468	X: -0,70; Y: 4,50	5,28	1,48	57.078	84.235	X: -0,70; Y: 4,50	5,28
4,31	161.746	696.590	X: -0,70; Y: 4,50	9,28	3,89	161.746	628.901	X: -0,70; Y: 4,50	9,28
1,52	62.930	95.789	X: -1,20; Y: 4,50	5,51	1,47	62.930	92.385	X: -1,20; Y: 4,50	5,51
4,39	168.446	739.721	X: -1,20; Y: 4,50	9,51	3,95	168.446	665.838	X: -1,20; Y: 4,50	9,51
1,62	67.824	109.657	X: -1,70; Y: 4,50	5,77	1,54	67.824	104.169	X: -1,70; Y: 4,50	5,77
4,54	174.792	792.721	X: -1,70; Y: 4,50	9,77	4,07	174.792	711.288	X: -1,70; Y: 4,50	9,77
1,77	72.531	128.518	X: -2,20; Y: 4,50	6,06	1,66	72.531	120.202	X: -2,20; Y: 4,50	6,06
4,77	179.251	855.357	X: -2,20; Y: 4,50	10,06	4,27	179.251	765.158	X: -2,20; Y: 4,50	10,06
2,02	76.224	154.108	X: -2,70; Y: 4,50	6,38	1,87	76.224	142.181	X: -2,70; Y: 4,50	6,38
4,95	187.409	928.577	X: -2,70; Y: 4,50	10,38	4,42	187.409	828.068	X: -2,70; Y: 4,50	10,38
2,38	77.665	185.126	X: -3,20; Y: 4,50	6,72	2,18	77.665	169.255	X: -3,20; Y: 4,50	6,72
5,23	193.471	1.011.958	X: -3,20; Y: 4,50	10,72	4,65	193.471	899.165	X: -3,20; Y: 4,50	10,72
2,73	80.812	220.572	X: -3,70; Y: 4,50	7,08	2,47	80.812	199.909	X: -3,70; Y: 4,50	7,08
5,52	199.808	1.103.722	X: -3,70; Y: 4,50	11,08	4,90	199.808	978.241	X: -3,70; Y: 4,50	11,08
3,29	84.842	278.732	X: -4,20; Y: 4,50	7,45	2,97	84.842	252.264	X: -4,20; Y: 4,50	7,45
5,84	205.922	1.203.112	X: -4,20; Y: 4,50	11,45	5,17	205.922	1.063.862	X: -4,20; Y: 4,50	11,45
1,81	47.127	85.175	X: 0,30; Y: 5,00	5,47	1,76	47.127	83.068	X: 0,30; Y: 5,00	5,47
4,24	156.860	665.232	X: 0,30; Y: 5,00	9,47	3,87	156.860	606.686	X: 0,30; Y: 5,00	9,47
1,55	53.735	83.370	X: -0,20; Y: 5,00	5,57	1,53	53.735	82.071	X: -0,20; Y: 5,00	5,57
4,17	162.564	678.106	X: -0,20; Y: 5,00	9,57	3,80	162.564	617.412	X: -0,20; Y: 5,00	9,57
1,56	56.733	88.365	X: -0,70; Y: 5,00	5,74	1,52	56.733	86.353	X: -0,70; Y: 5,00	5,74
4,26	166.172	708.350	X: -0,70; Y: 5,00	9,74	3,87	166.172	643.127	X: -0,70; Y: 5,00	9,74
1,55	62.250	96.711	X: -1,20; Y: 5,00	5,95	1,51	62.250	93.762	X: -1,20; Y: 5,00	5,95
4,40	170.654	750.476	X: -1,20; Y: 5,00	9,95	3,98	170.654	678.841	X: -1,20; Y: 5,00	9,95
1,62	67.631	109.681	X: -1,70; Y: 5,00	6,19	1,55	67.631	105.022	X: -1,70; Y: 5,00	6,19
4,52	176.976	799.868	X: -1,70; Y: 5,00	10,19	4,08	176.976	721.336	X: -1,70; Y: 5,00	10,19
1,77	71.856	126.843	X: -2,20; Y: 5,00	6,46	1,67	71.856	119.701	X: -2,20; Y: 5,00	6,46
4,69	183.039	858.582	X: -2,20; Y: 5,00	10,46	4,22	183.039	771.914	X: -2,20; Y: 5,00	10,46
1,97	76.101	150.296	X: -2,70; Y: 5,00	6,76	1,84	76.101	139.994	X: -2,70; Y: 5,00	6,76
4,91	188.919	927.415	X: -2,70; Y: 5,00	10,76	4,40	188.919	831.360	X: -2,70; Y: 5,00	10,76
2,25	79.565	178.815	X: -3,20; Y: 5,00	7,08	2,07	79.565	164.745	X: -3,20; Y: 5,00	7,08
5,15	195.233	1.004.566	X: -3,20; Y: 5,00	11,08	4,60	195.233	897.957	X: -3,20; Y: 5,00	11,08
2,63	81.073	212.988	X: -3,70; Y: 5,00	7,42	2,40	81.073	194.830	X: -3,70; Y: 5,00	7,42
5,39	202.715	1.093.191	X: -3,70; Y: 5,00	11,42	4,80	202.715	973.798	X: -3,70; Y: 5,00	11,42
3,07	84.944	261.167	X: -4,20; Y: 5,00	7,78	2,80	84.944	237.904	X: -4,20; Y: 5,00	7,78
5,69	208.987	1.188.262	X: -4,20; Y: 5,00	11,78	5,05	208.987	1.055.880	X: -4,20; Y: 5,00	11,78
1,73	50.400	87.389	X: 0,30; Y: 5,50	5,96	1,71	50.400	85.949	X: 0,30; Y: 5,50	5,96
4,23	161.446	683.057	X: 0,30; Y: 5,50	9,96	3,87	161.446	625.536	X: 0,30; Y: 5,50	9,96
1,60	53.731	86.128	X: -0,20; Y: 5,50	6,04	1,58	53.731	84.878	X: -0,20; Y: 5,50	6,04
4,21	165.031	694.764	X: -0,20; Y: 5,50	10,04	3,85	165.031	635.145	X: -0,20; Y: 5,50	10,04
1,51	59.659	89.935	X: -0,70; Y: 5,50	6,20	1,48	59.659	88.562	X: -0,70; Y: 5,50	6,20
4,29	168.399	722.410	X: -0,70; Y: 5,50	10,20	3,91	168.399	658.791	X: -0,70; Y: 5,50	10,20
1,58	62.094	98.131	X: -1,20; Y: 5,50	6,40	1,54	62.094	95.581	X: -1,20; Y: 5,50	6,40
4,35	174.627	759.586	X: -1,20; Y: 5,50	10,40	3,96	174.627	690.851	X: -1,20; Y: 5,50	10,40
1,64	66.876	109.745	X: -1,70; Y: 5,50	6,62	1,58	66.876	105.716	X: -1,70; Y: 5,50	6,62
4,51	178.915	806.250	X: -1,70; Y: 5,50	10,62	4,09	178.915	731.072	X: -1,70; Y: 5,50	10,62
1,76	71.597	125.919	X: -2,20; Y: 5,50	6,88	1,67	71.597	119.762	X: -2,20; Y: 5,50	6,88
4,67	184.970	863.490	X: -2,20; Y: 5,50	10,88	4,22	184.970	780.078	X: -2,20; Y: 5,50	10,88
1,94	75.392	146.259	X: -2,70; Y: 5,50	7,16	1,82	75.392	137.331	X: -2,70; Y: 5,50	7,16
4,83	192.038	928.290	X: -2,70; Y: 5,50	11,16	4,35	192.038	836.133	X: -2,70; Y: 5,50	11,16
2,20	79.348	174.394	X: -3,20; Y: 5,50	7,47	2,04	79.348	162.026	X: -3,20; Y: 5,50	7,47
5,09	196.611	1.001.543	X: -3,20; Y: 5,50	11,47	4,58	196.611	899.672	X: -3,20; Y: 5,50	11,47
2,49	82.684	206.054	X: -3,70; Y: 5,50	7,79	2,29	82.684	189.708	X: -3,70; Y: 5,50	7,79
5,34	202.732	1.083.319	X: -3,70; Y: 5,50	11,79	4,79	202.732	970.515	X: -3,70; Y: 5,50	11,79
2,89	84.301	243.393	X: -4,20; Y: 5,50	8,13	2,64	84.301	222.797	X: -4,20; Y: 5,50	8,13
5,59	210.224	1.174.518	X: -4,20; Y: 5,50	12,13	4,99	210.224	1.049.492	X: -4,20; Y: 5,50	12,13
1,78	50.766	90.338	X: 0,30; Y: 6,00	6,44	1,75	50.766	88.957	X: 0,30; Y: 6,00	6,44
4,26	164.572	701.095	X: 0,30; Y: 6,00	10,44	3,92	164.572	644.361	X: 0,30; Y: 6,00	10,44
1,65	53.703	88.782	X: -0,20; Y: 6,00	6,53	1,63	53.703	87.573	X: -0,20; Y: 6,00	6,53
4,21	169.031	711.177	X: -0,20; Y: 6,00	10,53	3,86	169.031	652.692	X: -0,20; Y: 6,00	10,53
1,55	59.495	92.105	X: -0,70; Y: 6,00	6,67	1,53	59.495	90.881	X: -0,70; Y: 6,00	6,67
4,26	173.149	737.249	X: -0,70; Y: 6,00	10,67	3,90	173.149	675.051	X: -0,70; Y: 6,00	10,67
1,54	64.454	99.052	X: -1,20; Y: 6,00	6,85	1,51	64.454	97.107	X: -1,20; Y: 6,00	6,85
4,37	176.513	771.761	X: -1,20; Y: 6,00	10,85	3,99	176.513	704.819	X: -1,20; Y: 6,00	10,85
1,66	66.536	110.312	X: -1,70; Y: 6,00	7,07	1,61	66.536	106.821	X: -1,70; Y: 6,00	7,07
4,47	182.466	815.193	X: -1,70; Y: 6,00	11,07	4,07	182.466	742.451	X: -1,70; Y: 6,00	11,07
1,77	70.811	125.128	X: -2,20; Y: 6,00	7,31	1,69	70.811	119.755	X: -2,20; Y: 6,00	7,31
4,65	186.664	867.744	X: -2,20; Y: 6,00	11,31	4,22	186.664	788.001	X: -2,20; Y: 6,00	11,31
1,92	75.047	144.400	X: -2,70; Y: 6,00	7,57	1,82	75.047	136.589	X: -2,70; Y: 6,00	7,57
4,81	193.453	930.911	X: -2,70; Y: 6,00	11,57	4,35	193.453	842.365	X: -2,70; Y: 6,00	11,57
2,16	78.610	170.138	X: -3,20; Y: 6,00	7,86	2,03	78.610	159.246	X: -3,20; Y: 6,00	7,86
5,02	199.470	1.000.447	X: -3,20; Y: 6,00	11,86	4,53	199.470	902.749	X: -3,20; Y: 6,00	11,86
2,43	82.391	200.322	X: -3,70; Y: 6,00	8,17	2,26	82.391	185.862	X: -3,70; Y: 6,00	8,17
5,29	204.002	1.078.588	X: -3,70; Y: 6,00	12,17	4,76	204.002	970.778	X: -3,70; Y: 6,00	12,17
2,75	85.672	235.203	X: -4,20; Y: 6,00	8,50	2,53	85.672	216.586	X: -4,20; Y: 6,00	8,50
5,52	211.084	1.165.522	X: -4,20; Y: 6,00	12,50	4,96	211.084	1.046.328	X: -4,20; Y: 6,00	12,50
1,83	50.866	93.089	X: 0,30; Y: 6,50	6,93	1,80	50.866	91.720	X: 0,30; Y: 6,50	6,93
4,25	168.655	716.328	X: 0,30; Y: 6,50	10,93	3,92	168.655	661.122	X: 0,30; Y: 6,50	10,93
1,70	53.588	91.246	X: -0,20; Y: 6,50	7,01	1,68	53.588	90.064	X: -0,20; Y: 6,50	7,01
4,24	171.218	725.578	X: -0,20; Y: 6,50	11,01	3,91	171.218	668.647	X: -0,20; Y: 6,50	11,01

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
1,59	59.077	94.125	X: -0,70; Y: 6,50	7,15	1,57	59.077	92.988	X: -0,70; Y: 6,50	7,15
4,29	175.076	751.936	X: -0,70; Y: 6,50	11,15	3,95	175.076	691.015	X: -0,70; Y: 6,50	11,15
1,57	63.910	100.430	X: -1,20; Y: 6,50	7,32	1,54	63.910	98.715	X: -1,20; Y: 6,50	7,32
4,35	180.085	784.203	X: -1,20; Y: 6,50	11,32	3,99	180.085	718.958	X: -1,20; Y: 6,50	11,32
1,68	65.939	110.873	X: -1,70; Y: 6,50	7,52	1,63	65.939	107.798	X: -1,70; Y: 6,50	7,52
4,48	184.099	825.277	X: -1,70; Y: 6,50	11,52	4,10	184.099	754.641	X: -1,70; Y: 6,50	11,52
1,77	70.355	124.855	X: -2,20; Y: 6,50	7,74	1,71	70.355	120.152	X: -2,20; Y: 6,50	7,74
4,61	189.858	874.591	X: -2,20; Y: 6,50	11,74	4,20	189.858	797.552	X: -2,20; Y: 6,50	11,74
1,92	74.286	142.776	X: -2,70; Y: 6,50	7,99	1,83	74.286	135.887	X: -2,70; Y: 6,50	7,99
4,81	194.025	932.393	X: -2,70; Y: 6,50	11,99	4,37	194.025	847.982	X: -2,70; Y: 6,50	11,99
2,13	78.191	166.647	X: -3,20; Y: 6,50	8,27	2,01	78.191	157.021	X: -3,20; Y: 6,50	8,27
4,99	200.678	1.001.085	X: -3,20; Y: 6,50	12,27	4,52	200.678	907.288	X: -3,20; Y: 6,50	12,27
2,39	81.629	195.447	X: -3,70; Y: 6,50	8,56	2,24	81.629	182.534	X: -3,70; Y: 6,50	8,56
5,21	206.627	1.075.637	X: -3,70; Y: 6,50	12,56	4,71	206.627	972.257	X: -3,70; Y: 6,50	12,56
2,68	85.313	228.804	X: -4,20; Y: 6,50	8,87	2,49	85.313	212.118	X: -4,20; Y: 6,50	8,87
5,49	211.162	1.158.487	X: -4,20; Y: 6,50	12,87	4,95	211.162	1.044.628	X: -4,20; Y: 6,50	12,87
1,88	50.889	95.654	X: 0,30; Y: 7,00	7,42	1,85	50.889	94.296	X: 0,30; Y: 7,00	7,42
4,30	170.739	733.443	X: 0,30; Y: 7,00	11,42	3,98	170.739	678.972	X: 0,30; Y: 7,00	11,42
1,66	56.057	93.302	X: -0,20; Y: 7,00	7,50	1,65	56.057	92.565	X: -0,20; Y: 7,00	7,50
4,24	174.805	741.769	X: -0,20; Y: 7,00	11,50	3,92	174.805	685.841	X: -0,20; Y: 7,00	11,50
1,64	58.834	96.256	X: -0,70; Y: 7,00	7,62	1,62	58.834	95.198	X: -0,70; Y: 7,00	7,62
4,28	178.611	764.501	X: -0,70; Y: 7,00	11,62	3,95	178.611	705.432	X: -0,70; Y: 7,00	11,62
1,60	63.625	102.035	X: -1,20; Y: 7,00	7,78	1,58	63.625	100.530	X: -1,20; Y: 7,00	7,78
4,37	181.815	794.959	X: -1,20; Y: 7,00	11,78	4,03	181.815	731.844	X: -1,20; Y: 7,00	11,78
1,64	67.860	111.323	X: -1,70; Y: 7,00	7,97	1,60	67.860	108.799	X: -1,70; Y: 7,00	7,97
4,46	187.288	835.761	X: -1,70; Y: 7,00	11,97	4,10	187.288	767.058	X: -1,70; Y: 7,00	11,97
1,79	69.699	124.681	X: -2,20; Y: 7,00	8,18	1,73	69.699	120.521	X: -2,20; Y: 7,00	8,18
4,61	191.279	882.700	X: -2,20; Y: 7,00	12,18	4,22	191.279	808.053	X: -2,20; Y: 7,00	12,18
1,92	73.754	141.674	X: -2,70; Y: 7,00	8,42	1,84	73.754	135.578	X: -2,70; Y: 7,00	8,42
4,76	196.911	937.576	X: -2,70; Y: 7,00	12,42	4,35	196.911	855.991	X: -2,70; Y: 7,00	12,42
2,10	77.454	162.634	X: -3,20; Y: 7,00	8,68	1,99	77.454	154.109	X: -3,20; Y: 7,00	8,68
4,96	201.728	1.001.002	X: -3,20; Y: 7,00	12,68	4,52	201.728	911.560	X: -3,20; Y: 7,00	12,68
2,35	81.149	191.102	X: -3,70; Y: 7,00	8,96	2,21	81.149	179.584	X: -3,70; Y: 7,00	8,96
5,17	207.654	1.074.406	X: -3,70; Y: 7,00	12,96	4,70	207.654	975.191	X: -3,70; Y: 7,00	12,96
2,63	84.526	222.684	X: -4,20; Y: 7,00	9,26	2,46	84.526	207.725	X: -4,20; Y: 7,00	9,26
5,40	213.578	1.153.834	X: -4,20; Y: 7,00	13,26	4,89	213.578	1.044.633	X: -4,20; Y: 7,00	13,26
1,92	51.118	98.269	X: 0,30; Y: 7,50	7,92	1,90	51.118	96.947	X: 0,30; Y: 7,50	7,92
4,30	174.423	750.118	X: 0,30; Y: 7,50	11,92	3,99	174.423	696.528	X: 0,30; Y: 7,50	11,92
1,71	56.032	95.749	X: -0,20; Y: 7,50	7,98	1,70	56.032	95.035	X: -0,20; Y: 7,50	7,98
4,29	176.773	757.801	X: -0,20; Y: 7,50	11,98	3,98	176.773	702.728	X: -0,20; Y: 7,50	11,98
1,68	58.522	98.260	X: -0,70; Y: 7,50	8,10	1,66	58.522	97.257	X: -0,70; Y: 7,50	8,10
4,32	180.297	779.194	X: -0,70; Y: 7,50	12,10	4,00	180.297	721.210	X: -0,70; Y: 7,50	12,10
1,64	63.148	103.534	X: -1,20; Y: 7,50	8,25	1,62	63.148	102.174	X: -1,20; Y: 7,50	8,25
4,36	185.430	808.112	X: -1,20; Y: 7,50	12,25	4,03	185.430	746.417	X: -1,20; Y: 7,50	12,25
1,67	67.423	112.270	X: -1,70; Y: 7,50	8,43	1,63	67.423	110.049	X: -1,70; Y: 7,50	8,43
4,47	188.811	844.719	X: -1,70; Y: 7,50	12,43	4,12	188.811	778.391	X: -1,70; Y: 7,50	12,43
1,80	69.283	124.860	X: -2,20; Y: 7,50	8,63	1,75	69.283	121.172	X: -2,20; Y: 7,50	8,63
4,59	194.138	891.283	X: -2,20; Y: 7,50	12,63	4,22	194.138	818.797	X: -2,20; Y: 7,50	12,63
1,93	73.062	140.757	X: -2,70; Y: 7,50	8,86	1,85	73.062	135.320	X: -2,70; Y: 7,50	8,86
4,76	198.145	943.792	X: -2,70; Y: 7,50	12,86	4,36	198.145	864.867	X: -2,70; Y: 7,50	12,86
2,09	76.867	160.712	X: -3,20; Y: 7,50	9,11	1,99	76.867	153.093	X: -3,20; Y: 7,50	9,11
4,93	203.703	1.003.996	X: -3,20; Y: 7,50	13,11	4,50	203.703	917.648	X: -3,20; Y: 7,50	13,11
2,33	80.426	187.159	X: -3,70; Y: 7,50	9,37	2,20	80.426	176.832	X: -3,70; Y: 7,50	9,37
5,14	208.527	1.072.525	X: -3,70; Y: 7,50	13,37	4,69	208.527	977.897	X: -3,70; Y: 7,50	13,37
2,59	83.998	217.732	X: -4,20; Y: 7,50	9,66	2,43	83.998	204.229	X: -4,20; Y: 7,50	9,66
5,36	214.429	1.148.577	X: -4,20; Y: 7,50	13,66	4,87	214.429	1.044.626	X: -4,20; Y: 7,50	13,66
1,88	53.451	100.416	X: 0,30; Y: 8,00	8,41	1,86	53.451	99.498	X: 0,30; Y: 8,00	8,41
4,35	176.299	766.627	X: 0,30; Y: 8,00	12,41	4,05	176.299	713.736	X: 0,30; Y: 8,00	12,41
1,75	55.904	98.066	X: -0,20; Y: 8,00	8,47	1,74	55.904	97.356	X: -0,20; Y: 8,00	8,47
4,30	180.030	773.509	X: -0,20; Y: 8,00	12,47	4,00	180.030	719.352	X: -0,20; Y: 8,00	12,47
1,72	58.411	100.332	X: -0,70; Y: 8,00	8,59	1,70	58.411	99.392	X: -0,70; Y: 8,00	8,59
4,33	183.497	793.701	X: -0,70; Y: 8,00	12,59	4,02	183.497	736.826	X: -0,70; Y: 8,00	12,59
1,67	62.801	105.177	X: -1,20; Y: 8,00	8,73	1,66	62.801	103.946	X: -1,20; Y: 8,00	8,73
4,39	186.940	821.248	X: -1,20; Y: 8,00	12,73	4,07	186.940	760.849	X: -1,20; Y: 8,00	12,73
1,69	66.931	113.242	X: -1,70; Y: 8,00	8,90	1,66	66.931	111.265	X: -1,70; Y: 8,00	8,90
4,47	191.643	855.992	X: -1,70; Y: 8,00	12,90	4,13	191.643	791.280	X: -1,70; Y: 8,00	12,90
1,76	70.690	124.718	X: -2,20; Y: 8,00	9,09	1,72	70.690	121.528	X: -2,20; Y: 8,00	9,09
4,60	195.476	898.516	X: -2,20; Y: 8,00	13,09	4,24	195.476	828.638	X: -2,20; Y: 8,00	13,09
1,93	72.560	140.217	X: -2,70; Y: 8,00	9,30	1,87	72.560	135.358	X: -2,70; Y: 8,00	9,30
4,74	200.716	950.566	X: -2,70; Y: 8,00	13,30	4,35	200.716	874.021	X: -2,70; Y: 8,00	13,30
2,09	76.153	159.046	X: -3,20; Y: 8,00	9,54	2,00	76.153	152.197	X: -3,20; Y: 8,00	9,54
4,92	204.770	1.008.381	X: -3,20; Y: 8,00	13,54	4,52	204.770	924.939	X: -3,20; Y: 8,00	13,54
2,30	79.794	183.760	X: -3,70; Y: 8,00	9,79	2,19	79.794	174.468	X: -3,70; Y: 8,00	9,79
5,10	210.727	1.073.960	X: -3,70; Y: 8,00	13,79	4,66	210.727	982.639	X: -3,70; Y: 8,00	13,79
2,56	83.257	212.951	X: -4,20; Y: 8,00	10,07	2,41	83.257	200.757	X: -4,20; Y: 8,00	10,07
5,33	215.157	1.147.228	X: -4,20; Y: 8,00	14,07	4,87	215.157	1.047.241	X: -4,20; Y: 8,00	14,07
1,92	53.519	102.805	X: 0,30; Y: 8,50	8,90	1,90	53.519	101.899	X: 0,30; Y: 8,50	8,90
4,34	179.615	780.387	X: 0,30; Y: 8,50	12,90	4,06	179.615	728.881	X: 0,30; Y: 8,50	12,90
1,80	55.803	100.379	X: -0,20; Y: 8,50	8,96	1,79	55.803	99.669	X: -0,20; Y: 8,50	8,96
4,33	181.843	786.827	X: -0,20; Y: 8,50	12,96	4,04	181.843	734.050	X: -0,20; Y: 8,50	12,96
1,69	60.176	101.906	X: -0,70; Y: 8,50	9,07	1,68	60.176	101.287	X: -0,70; Y: 8,50	9,07
4,37	185.064	807.883	X: -0,70; Y: 8,50	13,07	4,06	185.064	752.083	X: -0,70; Y: 8,50	13,07
1,71	62.396	106.728	X: -1,20; Y: 8,50	9,20	1,69	62.396	105.593	X: -1,20; Y: 8,50	9,20

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
4,40	189.772	834.252	X: -1,20; Y: 8,50	13,20	4,08	189.772	775.103	X: -1,20; Y: 8,50	13,20
1,72	66.539	114.363	X: -1,70; Y: 8,50	9,36	1,69	66.539	112.598	X: -1,70; Y: 8,50	9,36
4,49	193.062	867.523	X: -1,70; Y: 8,50	13,36	4,17	193.062	804.308	X: -1,70; Y: 8,50	13,36
1,78	70.235	125.182	X: -2,20; Y: 8,50	9,55	1,74	70.235	122.340	X: -2,20; Y: 8,50	9,55
4,62	196.702	908.215	X: -2,20; Y: 8,50	13,55	4,27	196.702	840.159	X: -2,20; Y: 8,50	13,55
1,94	71.977	139.785	X: -2,70; Y: 8,50	9,75	1,88	71.977	135.408	X: -2,70; Y: 8,50	9,75
4,74	201.891	956.131	X: -2,70; Y: 8,50	13,75	4,37	201.891	882.417	X: -2,70; Y: 8,50	13,75
2,09	75.466	157.672	X: -3,20; Y: 8,50	9,98	2,01	75.466	151.484	X: -3,20; Y: 8,50	9,98
4,89	207.086	1.013.436	X: -3,20; Y: 8,50	13,98	4,50	207.086	932.591	X: -3,20; Y: 8,50	13,98
2,28	79.061	180.557	X: -3,70; Y: 8,50	10,22	2,18	79.061	172.157	X: -3,70; Y: 8,50	10,22
5,10	211.211	1.076.377	X: -3,70; Y: 8,50	14,22	4,68	211.211	988.208	X: -3,70; Y: 8,50	14,22
2,53	82.467	208.658	X: -4,20; Y: 8,50	10,48	2,40	82.467	197.606	X: -4,20; Y: 8,50	10,48
5,28	217.140	1.146.949	X: -4,20; Y: 8,50	14,48	4,84	217.140	1.050.489	X: -4,20; Y: 8,50	14,48

LEGENDA Verifiche di stabilita'

Approccio	Tipo di Approccio seguito.
Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
CS	Coefficiente di sicurezza.
FrzRblt	Forza Ribaltante [N].
FrzRes	Forza Resistente [N].
Centro	Coordinate del centro della circonferenza che delinea la superficie di scorrimento [m].
Raggio	Raggio della circonferenza che delinea la superficie di scorrimento [m].

VERIFICHE A SCORRIMENTO

VERIFICHE A SCORRIMENTO - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)

Stato limite	Sisma	CS	FrzP	FrzR
			[N]	[N]
Sezione...				
Verifica 1				
SLU	NO	3,63	18.237	66.273
Verifica 2				
SLU	NO	3,59	19.902	71.366
Verifica 3				
SLU	NO	3,63	23.708	86.155
Verifica 4				
SLU	NO	3,60	25.373	91.248
Verifica 5				
SLV	SI	2,98	25.229	75.232

LEGENDA Verifiche a scorrimento

Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
CS	Coefficiente di sicurezza.
FrzP	Forza di scorrimento di Progetto [N].
FrzR	Forza Resistente a scorrimento [N].

VERIFICHE A RIBALTAMENTO

VERIFICHE A RIBALTAMENTO - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)

Stato limite	Sisma	CS	Mrblt	Mstbl
			[Nm]	[Nm]
Sezione...				
Verifica 1				
SLU	NO	5,48	27.103	148.414
Verifica 2				
SLU	NO	5,38	30.336	163.319
Verifica 3				
SLU	NO	5,48	35.234	192.937
Verifica 4				
SLU	NO	5,40	38.467	207.843
Verifica 5				
SLV	SI	4,53	39.268	178.059

LEGENDA Verifiche a ribaltamento

Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
CS	Coefficiente di sicurezza.
Mrblt	Momento ribaltante di Progetto [Nm].
Mstbl	Momento Stabilizzante [Nm].

VERIFICHE A CARICO LIMITE

VERIFICHE A CARICO LIMITE - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)					
Stato limite	Sisma	CS	QMedP	QLim	
			[N/mm ²]	[N/mm ²]	
Sezione...					
Verifica 1	SLU	NO	12,09	0,04	0,52
Verifica 2	SLU	NO	11,02	0,05	0,51
Verifica 3	SLU	NO	9,30	0,06	0,52
Verifica 4	SLU	NO	8,65	0,06	0,51
Verifica 5	SLV	SI	10,90	0,04	0,48

LEGENDA Verifiche a Carico Limite

Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
CS	Coefficiente di sicurezza.
QMedP	Tensione media di Progetto [N/mm ²].
QLim	Carico Limite [N/mm ²].

VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU

VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU							
CS _{Sup}	CS _{Inf}	Sollecitazioni				Af _{Sup}	Af _{Inf}
		N _{Sup}	M _{ySup}	N _{Inf}	M _{yInf}		
		[N]	[Nm]	[N]	[Nm]	[cm ²]	[cm ²]
Sezione...							
Paramento							
Sez. calcolo n.1 - Dis: 0.00							
-	2,79	0	0,00	51.196	-31.413,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.2 - Dis: 0.58							
-	4,18	0	0,00	42.898	-20.765,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.3 - Dis: 1.16							
-	6,17	0	0,00	35.650	-13.907,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.4 - Dis: 1.74							
-	8,55	0	0,00	28.863	-9.943,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.5 - Dis: 2.32							
-	11,03	0	0,00	22.913	-7.638,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.6 - Dis: 2.90							
-	14,53	0	0,00	17.257	-5.752,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.7 - Dis: 3.48							
-	21,43	0	0,00	11.603	-3.868,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.8 - Dis: 4.06							
-	41,48	0	0,00	5.947	-1.982,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.9 - Dis: 4.64							
-	NS	0	0,00	292	-97,00	8,04	8,04
Fondazione muro							
Sez. calcolo n.10 - Dis: 0.00(Valle)							
-	NS	0	0,00	0	-66,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.11 - Dis: 0.12(Valle)							
-	NS	0	0,00	0	-568,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.12 - Dis: 0.25(Valle)							
-	46,99	0	0,00	0	-1.734,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.13 - Dis: 0.37(Valle)							
-	22,80	0	0,00	0	-3.574,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.14 - Dis: 0.50(Valle)							
-	13,38	0	0,00	0	-6.089,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.15 - Dis: 0.62(Valle)							
-	8,80	0	0,00	0	-9.256,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.16 - Dis: 0.74(Valle)							
-	6,22	0	0,00	0	-13.090,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.17 - Dis: 0.87(Valle)							
-	4,63	0	0,00	0	-17.590,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.18 - Dis: 0.99(Valle)							
-	3,58	0	0,00	0	-22.747,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.19 - Dis: 0.00(Monte)							
12,79	-	0	6.369,00	0	0,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.20 - Dis: 0.14(Monte)							
16,18	-	0	5.036,00	0	0,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.21 - Dis: 0.29(Monte)							
20,74	-	0	3.929,00	0	0,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.22 - Dis: 0.43(Monte)							
27,53	-	0	2.960,00	0	0,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.23 - Dis: 0.57(Monte)							
37,99	-	0	2.145,00	0	0,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.24 - Dis: 0.71(Monte)							
59,30	-	0	1.374,00	0	0,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.25 - Dis: 0.86(Monte)							

VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU

CS _{Sup}	CS _{Inf}	Sollecitazioni				Af _{Sup}	Af _{Inf}
		N _{Sup} [N]	My _{Sup} [Nm]	N _{Inf} [N]	My _{Inf} [Nm]		
NS	-	0	793,00	0	0,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.26 - Dis: 1.00(Monte)							
NS	-	0	319,00	0	0,00	8,04	8,04
Sez. calcolo n.27 - Dis: 1.14(Monte)							
NS	-	0	17,00	0	0,00	8,04	8,04

LEGENDA Verifiche a pressoflessione retta allo SLU

CS Coefficiente di sicurezza per l'armatura superiore ed inferiore.
N Sforzo normale per l'armatura superiore ed inferiore [N].
My Vettore Momento intorno a Y per l'armatura superiore ed inferiore [Nm].
Af_{Sup} Armatura Superiore Esecutiva [cm²].
Af_{Inf} Armatura Inferiore Esecutiva [cm²].
NOTE Per il paramento: sup=armatura a valle; inf=armatura a monte
Per la fondazione: sup=armatura superiore; inf=armatura inferiore

VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLE

VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLE

Trazione calcestruzzo			Compressione calcestruzzo			Trazione acciaio		
σ _{ct} [N/mm²]	N [N]	My [N-m]	σ _{cc} [N/mm²]	N [N]	My [N-m]	σ _{at} [N/mm²]	N [N]	My [N-m]
Sezione...								
Paramento								
Sez. calcolo n.1 - Dis: 0.00								
AA= MLA	CA=RAR mm	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00	CA=FQR	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00				
1,236	39.381	-24.054	-1,479	39.381	-24.054	15,826	39.381	-24.054
Sez. calcolo n.2 - Dis: 0.58								
AA= MLA	CA=RAR mm	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00	CA=FQR	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00				
0,796	32.998	-15.905	-0,999	32.998	-15.905	10,142	32.998	-15.905
Sez. calcolo n.3 - Dis: 1.16								
AA= MLA	CA=RAR mm	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00	CA=FQR	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00				
0,517	27.423	-10.665	-0,687	27.423	-10.665	6,556	27.423	-10.665
Sez. calcolo n.4 - Dis: 1.74								
AA= MLA	CA=RAR mm	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00	CA=FQR	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00				
0,363	22.202	-7.640	-0,500	22.202	-7.640	4,578	22.202	-7.640
Sez. calcolo n.5 - Dis: 2.32								
AA= MLA	CA=RAR mm	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00	CA=FQR	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00				
0,277	17.625	-5.875	-0,386	17.625	-5.875	3,495	17.625	-5.875
Sez. calcolo n.6 - Dis: 2.90								
AA= MLA	CA=RAR mm	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00	CA=FQR	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00				
0,209	13.275	-4.425	-0,291	13.275	-4.425	2,632	13.275	-4.425
Sez. calcolo n.7 - Dis: 3.48								
AA= MLA	CA=RAR mm	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00	CA=FQR	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00				
0,140	8.925	-2.975	-0,195	8.925	-2.975	1,770	8.925	-2.975
Sez. calcolo n.8 - Dis: 4.06								
AA= MLA	CA=RAR mm	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00	CA=FQR	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00				
0,072	4.575	-1.525	-0,100	4.575	-1.525	0,907	4.575	-1.525
Sez. calcolo n.9 - Dis: 4.64								
AA= MLA	CA=RAR mm	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00	CA=FQR	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00				
0,004	225	-75	-0,005	225	-75	0,045	225	-75
Fondazione muro								
Sez. calcolo n.10 - Dis: 0.00(Valle)								
AA= MLA	CA=RAR mm	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00	CA=FQR	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00				
0,003	0	-51	-0,003	0	-51	0,037	0	-51
Sez. calcolo n.11 - Dis: 0.12(Valle)								
AA= MLA	CA=RAR mm	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00	CA=FQR	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00				
0,025	0	-436	-0,025	0	-436	0,320	0	-436
Sez. calcolo n.12 - Dis: 0.25(Valle)								
AA= MLA	CA=RAR mm	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00	CA=FQR	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00				
0,075	0	-1.331	-0,075	0	-1.331	0,977	0	-1.331
Sez. calcolo n.13 - Dis: 0.37(Valle)								
AA= MLA	CA=RAR mm	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00	CA=FQR	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00				
0,155	0	-2.743	-0,155	0	-2.743	2,013	0	-2.743
Sez. calcolo n.14 - Dis: 0.50(Valle)								
AA= MLA	CA=RAR mm	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00	CA=FQR	ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00				

VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLE

Trazione calcestruzzo			Compressione calcestruzzo			Trazione acciaio		
σ_{ct}	N	My	σ_{cc}	N	My	σ_{at}	N	My
[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]
0,264	0	-4.673	-0,264	0	-4.673	3,429	0	-4.673
Sez. calcolo n.15 - Dis: 0.62(Valle)								
AA= MLA	CA=RAR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm	CA=FQR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				
0,401	0	-7.105	-0,401	0	-7.105	5,213	0	-7.105
Sez. calcolo n.16 - Dis: 0.74(Valle)								
AA= MLA	CA=RAR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm	CA=FQR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				
0,567	0	-10.047	-0,567	0	-10.047	7,372	0	-10.047
Sez. calcolo n.17 - Dis: 0.87(Valle)								
AA= MLA	CA=RAR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm	CA=FQR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				
0,762	0	-13.500	-0,762	0	-13.500	9,905	0	-13.500
Sez. calcolo n.18 - Dis: 0.99(Valle)								
AA= MLA	CA=RAR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm	CA=FQR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				
0,985	0	-17.457	-0,985	0	-17.457	12,808	0	-17.457
Sez. calcolo n.19 - Dis: 0.00(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm	CA=FQR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				
0,273	0	4.839	-0,273	0	4.839	3,550	0	4.839
Sez. calcolo n.20 - Dis: 0.14(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm	CA=FQR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				
0,216	0	3.831	-0,216	0	3.831	2,811	0	3.831
Sez. calcolo n.21 - Dis: 0.29(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm	CA=FQR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				
0,159	0	2.819	-0,159	0	2.819	2,068	0	2.819
Sez. calcolo n.22 - Dis: 0.43(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm	CA=FQR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				
0,099	0	1.760	-0,099	0	1.760	1,291	0	1.760
Sez. calcolo n.23 - Dis: 0.57(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm	CA=FQR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				
0,071	0	1.256	-0,071	0	1.256	0,922	0	1.256
Sez. calcolo n.24 - Dis: 0.71(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm	CA=FQR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				
0,047	0	833	-0,047	0	833	0,611	0	833
Sez. calcolo n.25 - Dis: 0.86(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm	CA=FQR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				
0,030	0	526	-0,030	0	526	0,386	0	526
Sez. calcolo n.26 - Dis: 1.00(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm	CA=FQR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				
0,013	0	236	-0,013	0	236	0,173	0	236
Sez. calcolo n.27 - Dis: 1.14(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm	CA=FQR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				
0,001	0	13	-0,001	0	13	0,010	0	13

LEGENDA Verifiche a pressoflessione retta allo SLE

AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo.
CA	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FQR] = Frequente - [RAR] = Rara.
ε_{sm}	Deformazione media nel calcestruzzo.
Ae	Area efficace del calcestruzzo teso.
sm	Distanza media tra le fessure.
wk	Apertura massima delle fessure.
σ_{ct}, N, My	Valori, rispettivamente della tensione massima di trazione nel calcestruzzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata, riferite all'asse baricentrico della sezione trasversale(N) ed al sistema baricentrico x, y della sezione trasversale.
σ_{cc}, N, My	Valori, rispettivamente della tensione massima di compressione nel calcestruzzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata, riferite all'asse baricentrico della sezione trasversale(N) ed al sistema baricentrico x, y della sezione trasversale.
σ_{at}, N, My	Valori, rispettivamente della tensione massima di trazione nell'acciaio e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata, riferite all'asse baricentrico della sezione trasversale(N) ed al sistema baricentrico x, y della sezione trasversale.

VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU

VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU													
CS+	CS-	Tx+	Tx-	Vcc+	Vcc-	Vwd+	Vwd-	Nd+	Nd-	Vwp+	Vwp-	ctg@+	ctg@
		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Sezione...													
Paramento													
Sez. calcolo n.1 - Dis: 0.00													
-	8,74	0	-17.634	148.126	154.033	0	0	0	39.381	0	0	0,00	0,00
Sez. calcolo n.2 - Dis: 0.58													

VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU															
CS+	CS-	Tx+	Tx-	Vcc+	Vcc-	Vwd+	Vwd-	Nd+	Nd-	Vwp+	Vwp-	ctgθ+	ctgθ	AfTe+	AfTe-
		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]			[cm²/cm]	[cm²/cm]
-	12,47	0	-12.273	148.126	153.076	0	0	0	32.998	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.3 - Dis: 1.16															
-	19,29	0	-7.894	148.126	152.239	0	0	0	27.423	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.4 - Dis: 1.74															
-	35,58	0	-4.257	148.126	151.456	0	0	0	22.202	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.5 - Dis: 2.32															
-	60,31	0	-2.500	148.126	150.770	0	0	0	17.625	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.6 - Dis: 2.90															
-	60,05	0	-2.500	148.126	150.117	0	0	0	13.275	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.7 - Dis: 3.48															
-	59,79	0	-2.500	148.126	149.465	0	0	0	8.925	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.8 - Dis: 4.06															
-	59,52	0	-2.500	148.126	148.812	0	0	0	4.575	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.9 - Dis: 4.64															
-	59,26	0	-2.500	148.126	148.160	0	0	0	225	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Fondazione muro															
Sez. calcolo n.10 - Dis: 0.00(Valle)															
-	NS	0	-1.190	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.11 - Dis: 0.12(Valle)															
-	29,09	0	-5.092	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.12 - Dis: 0.25(Valle)															
-	15,63	0	-9.480	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.13 - Dis: 0.37(Valle)															
-	10,69	0	-13.858	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.14 - Dis: 0.50(Valle)															
-	8,36	0	-17.727	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.15 - Dis: 0.62(Valle)															
-	6,71	0	-22.088	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.16 - Dis: 0.74(Valle)															
-	5,60	0	-26.434	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.17 - Dis: 0.87(Valle)															
-	4,81	0	-30.769	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.18 - Dis: 0.99(Valle)															
-	4,28	0	-34.597	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.19 - Dis: 0.00(Monte)															
16,10	-	9.200	0	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.20 - Dis: 0.14(Monte)															
20,40	-	7.260	0	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.21 - Dis: 0.29(Monte)															
16,40	-	9.032	0	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.22 - Dis: 0.43(Monte)															
20,97	-	7.064	0	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.23 - Dis: 0.57(Monte)															
16,82	-	8.808	0	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.24 - Dis: 0.71(Monte)															
35,81	-	4.136	0	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.25 - Dis: 0.86(Monte)															
92,00	-	1.610	0	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.26 - Dis: 1.00(Monte)															
53,23	-	2.783	0	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.27 - Dis: 1.14(Monte)															
NS	-	206	0	148.126	148.126	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000

LEGENDA Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

CS+, CS-	Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "Tx+" e "Tx-" : [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100.
Tx+, Tx-	Valori massimo e minimo della sollecitazione di taglio.
Vcc+, Vcc-	Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.
Vwd+, Vwd-	Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe, relativi alle sollecitazioni "Tx+" e "Tx-".
Nd+, Nd-	Sforzo normale.
Vwp+, Vwp-	Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "Tx+" e "Tx-".
ctgθ+, ctgθ	ctg(θ) utilizzato nel calcolo di Vcc, Vwd e Vwp.
AfTe+, AfTe-	Aree di ferro per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "Tx+" e "Tx-".

CEDIMENTI ASSOLUTI

Cedimenti assoluti						
Id	Posizione		W _{ed}	W ₀	W _c	W _f
	Idw	Dis				
		[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]
Sezione...						
SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -						
1	1 (VALLE)	0,00	0,09	0,09	0,00	0,09
2	2 (PARAMENTO)	0,00	0,13	0,13	0,00	0,13
3	3 (MONTE)	0,00	0,09	0,09	0,00	0,09
4	4 (VALLE)	1,67	0,20	0,20	0,00	0,20
5	5 (PARAMENTO)	1,67	0,28	0,28	0,00	0,28
6	6 (MONTE)	1,67	0,19	0,19	0,00	0,19
7	7 (VALLE)	3,33	0,28	0,28	0,00	0,28
8	8 (PARAMENTO)	3,33	0,42	0,42	0,00	0,42
9	9 (MONTE)	3,33	0,28	0,28	0,00	0,28

							Cedimenti assoluti
Id	Posizione		W _{ed}	W ₀	W _c	W _f	
	Idw	Dis					
		[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	
10	10 (VALLE)	5,00	0,34	0,34	0,00	0,34	
11	11 (PARAMENTO)	5,00	0,50	0,50	0,00	0,50	
12	12 (MONTE)	5,00	0,33	0,33	0,00	0,33	
13	13 (VALLE)	6,67	0,28	0,28	0,00	0,28	
14	14 (PARAMENTO)	6,67	0,41	0,41	0,00	0,41	
15	15 (MONTE)	6,67	0,28	0,28	0,00	0,28	
16	16 (VALLE)	8,33	0,20	0,20	0,00	0,20	
17	17 (PARAMENTO)	8,33	0,28	0,28	0,00	0,28	
18	18 (MONTE)	8,33	0,19	0,19	0,00	0,19	
19	19 (VALLE)	10,00	0,09	0,09	0,00	0,09	
20	20 (PARAMENTO)	10,00	0,13	0,13	0,00	0,13	
21	21 (MONTE)	10,00	0,09	0,09	0,00	0,09	
SLE - Combinazione Tipo Frequente - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 0,4 -							
1	1 (VALLE)	0,00	0,09	0,09	0,00	0,09	
2	2 (PARAMENTO)	0,00	0,12	0,12	0,00	0,12	
3	3 (MONTE)	0,00	0,09	0,09	0,00	0,09	
4	4 (VALLE)	1,67	0,19	0,19	0,00	0,19	
5	5 (PARAMENTO)	1,67	0,27	0,27	0,00	0,27	
6	6 (MONTE)	1,67	0,18	0,18	0,00	0,18	
7	7 (VALLE)	3,33	0,27	0,27	0,00	0,27	
8	8 (PARAMENTO)	3,33	0,40	0,40	0,00	0,40	
9	9 (MONTE)	3,33	0,26	0,26	0,00	0,26	
10	10 (VALLE)	5,00	0,33	0,33	0,00	0,33	
11	11 (PARAMENTO)	5,00	0,48	0,48	0,00	0,48	
12	12 (MONTE)	5,00	0,31	0,31	0,00	0,31	
13	13 (VALLE)	6,67	0,27	0,27	0,00	0,27	
14	14 (PARAMENTO)	6,67	0,40	0,40	0,00	0,40	
15	15 (MONTE)	6,67	0,26	0,26	0,00	0,26	
16	16 (VALLE)	8,33	0,19	0,19	0,00	0,19	
17	17 (PARAMENTO)	8,33	0,27	0,27	0,00	0,27	
18	18 (MONTE)	8,33	0,18	0,18	0,00	0,18	
19	19 (VALLE)	10,00	0,09	0,09	0,00	0,09	
20	20 (PARAMENTO)	10,00	0,12	0,12	0,00	0,12	
21	21 (MONTE)	10,00	0,09	0,09	0,00	0,09	
SLE - Combinazione Tipo Quasi Permanente - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 0 -							
1	1 (VALLE)	0,00	0,09	0,09	0,00	0,09	
2	2 (PARAMENTO)	0,00	0,12	0,12	0,00	0,12	
3	3 (MONTE)	0,00	0,08	0,08	0,00	0,08	
4	4 (VALLE)	1,67	0,19	0,19	0,00	0,19	
5	5 (PARAMENTO)	1,67	0,26	0,26	0,00	0,26	
6	6 (MONTE)	1,67	0,18	0,18	0,00	0,18	
7	7 (VALLE)	3,33	0,27	0,27	0,00	0,27	
8	8 (PARAMENTO)	3,33	0,39	0,39	0,00	0,39	
9	9 (MONTE)	3,33	0,26	0,26	0,00	0,26	
10	10 (VALLE)	5,00	0,32	0,32	0,00	0,32	
11	11 (PARAMENTO)	5,00	0,47	0,47	0,00	0,47	
12	12 (MONTE)	5,00	0,30	0,30	0,00	0,30	
13	13 (VALLE)	6,67	0,27	0,27	0,00	0,27	
14	14 (PARAMENTO)	6,67	0,39	0,39	0,00	0,39	
15	15 (MONTE)	6,67	0,26	0,26	0,00	0,26	
16	16 (VALLE)	8,33	0,19	0,19	0,00	0,19	
17	17 (PARAMENTO)	8,33	0,26	0,26	0,00	0,26	
18	18 (MONTE)	8,33	0,18	0,18	0,00	0,18	
19	19 (VALLE)	10,00	0,09	0,09	0,00	0,09	
20	20 (PARAMENTO)	10,00	0,12	0,12	0,00	0,12	
21	21 (MONTE)	10,00	0,08	0,08	0,00	0,08	
SLD Sisma ORZ - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 0 -							
1	1 (VALLE)	0,00	0,10	0,10	0,00	0,10	
2	2 (PARAMENTO)	0,00	0,12	0,12	0,00	0,12	
3	3 (MONTE)	0,00	0,07	0,07	0,00	0,07	
4	4 (VALLE)	1,67	0,22	0,22	0,00	0,22	
5	5 (PARAMENTO)	1,67	0,27	0,27	0,00	0,27	
6	6 (MONTE)	1,67	0,15	0,15	0,00	0,15	
7	7 (VALLE)	3,33	0,31	0,31	0,00	0,31	
8	8 (PARAMENTO)	3,33	0,40	0,40	0,00	0,40	
9	9 (MONTE)	3,33	0,22	0,22	0,00	0,22	
10	10 (VALLE)	5,00	0,37	0,37	0,00	0,37	
11	11 (PARAMENTO)	5,00	0,48	0,48	0,00	0,48	
12	12 (MONTE)	5,00	0,27	0,27	0,00	0,27	
13	13 (VALLE)	6,67	0,31	0,31	0,00	0,31	
14	14 (PARAMENTO)	6,67	0,40	0,40	0,00	0,40	
15	15 (MONTE)	6,67	0,22	0,22	0,00	0,22	
16	16 (VALLE)	8,33	0,22	0,22	0,00	0,22	
17	17 (PARAMENTO)	8,33	0,27	0,27	0,00	0,27	
18	18 (MONTE)	8,33	0,16	0,16	0,00	0,16	
19	19 (VALLE)	10,00	0,10	0,10	0,00	0,10	
20	20 (PARAMENTO)	10,00	0,12	0,12	0,00	0,12	
21	21 (MONTE)	10,00	0,07	0,07	0,00	0,07	

LEGENDA Cedimenti assoluti

Id	Identificativo univoco del punto significativo.
Posizione	Posizione assoluta del punto significativo.
W_{ed}	Cedimento edometrico.

Cedimenti assoluti						
Id	Posizione		W_{ed}	W_0	W_c	W_f
	Idw	Dis				
		[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]
W_0	Cedimento iniziale.					
W_c	Cedimento di consolidazione.					
W_f	Cedimento finale.					

CEDIMENTI DIFFERENZIALI

Cedimenti differenziali					
Id	L_{i-f}	ΔW_{i-f}	$(L / \Delta W_{i-f})$	$(L / \Delta W_{lim})$	CS
	[m]	[cm]			
Sezione...					
SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -					
1 - 2	1,20	0,03	3622,73	200,00	18,11
2 - 3	1,35	0,04	3781,27	200,00	18,91
4 - 5	1,20	0,08	1434,94	200,00	7,17
5 - 6	1,35	0,09	1501,09	200,00	7,51
7 - 8	1,20	0,13	911,48	200,00	4,56
8 - 9	1,35	0,14	966,67	200,00	4,83
10 - 11	1,20	0,16	751,41	200,00	3,76
11 - 12	1,35	0,17	791,48	200,00	3,96
13 - 14	1,20	0,13	919,49	200,00	4,60
14 - 15	1,35	0,14	969,46	200,00	4,85
16 - 17	1,20	0,08	1423,00	200,00	7,12
17 - 18	1,35	0,09	1498,87	200,00	7,49
19 - 20	1,20	0,03	3789,07	200,00	18,95
20 - 21	1,35	0,03	3922,97	200,00	19,61
1 - 4	1,67	0,10	1605,21	200,00	8,03
2 - 5	1,67	0,15	1079,93	200,00	5,40
3 - 6	1,67	0,10	1665,02	200,00	8,33
4 - 7	1,67	0,09	1952,19	200,00	9,76
5 - 8	1,67	0,13	1249,36	200,00	6,25
6 - 9	1,67	0,08	1991,69	200,00	9,96
7 - 10	1,67	0,05	3061,69	200,00	15,31
8 - 11	1,67	0,08	2020,65	200,00	10,10
9 - 12	1,67	0,05	3231,85	200,00	16,16
10 - 13	1,67	0,05	3071,61	200,00	15,36
11 - 14	1,67	0,08	1997,14	200,00	9,99
12 - 15	1,67	0,05	3196,56	200,00	15,98
13 - 16	1,67	0,09	1944,07	200,00	9,72
14 - 17	1,67	0,13	1263,49	200,00	6,32
15 - 18	1,67	0,08	2014,73	200,00	10,07
16 - 19	1,67	0,10	1609,11	200,00	8,05
17 - 20	1,67	0,16	1066,76	200,00	5,33
18 - 21	1,67	0,10	1657,04	200,00	8,29
SLE - Combinazione Tipo Frequente - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 0,4 -					
1 - 2	1,20	0,03	3853,25	200,00	19,27
2 - 3	1,35	0,03	3918,14	200,00	19,59
4 - 5	1,20	0,08	1513,46	200,00	7,57
5 - 6	1,35	0,09	1547,58	200,00	7,74
7 - 8	1,20	0,13	956,31	200,00	4,78
8 - 9	1,35	0,14	994,25	200,00	4,97
10 - 11	1,20	0,15	786,85	200,00	3,93
11 - 12	1,35	0,17	812,77	200,00	4,06
13 - 14	1,20	0,12	964,67	200,00	4,82
14 - 15	1,35	0,14	996,97	200,00	4,98
16 - 17	1,20	0,08	1500,92	200,00	7,50
17 - 18	1,35	0,09	1545,51	200,00	7,73
19 - 20	1,20	0,03	4033,35	200,00	20,17
20 - 21	1,35	0,03	4063,64	200,00	20,32
1 - 4	1,67	0,10	1660,23	200,00	8,30
2 - 5	1,67	0,15	1122,08	200,00	5,61
3 - 6	1,67	0,10	1740,54	200,00	8,70
4 - 7	1,67	0,08	2008,89	200,00	10,04
5 - 8	1,67	0,13	1290,40	200,00	6,45
6 - 9	1,67	0,08	2067,56	200,00	10,34
7 - 10	1,67	0,05	3149,76	200,00	15,75
8 - 11	1,67	0,08	2084,96	200,00	10,42
9 - 12	1,67	0,05	3358,84	200,00	16,79
10 - 13	1,67	0,05	3159,93	200,00	15,80
11 - 14	1,67	0,08	2061,31	200,00	10,31
12 - 15	1,67	0,05	3322,23	200,00	16,61
13 - 16	1,67	0,08	2000,67	200,00	10,00
14 - 17	1,67	0,13	1304,64	200,00	6,52
15 - 18	1,67	0,08	2091,47	200,00	10,46
16 - 19	1,67	0,10	1664,19	200,00	8,32
17 - 20	1,67	0,15	1108,54	200,00	5,54
18 - 21	1,67	0,10	1732,15	200,00	8,66
SLE - Combinazione Tipo Quasi Permanente - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 0 -					
1 - 2	1,20	0,03	4023,37	200,00	20,12

Cedimenti differenziali					
Id	L _{i-f}	ΔW _{i-f}	(L / ΔW _{i-f})	(L / ΔW _{lim})	CS
	[m]	[cm]			
2 - 3	1,35	0,03	4014,43	200,00	20,07
4 - 5	1,20	0,08	1570,59	200,00	7,85
5 - 6	1,35	0,09	1580,03	200,00	7,90
7 - 8	1,20	0,12	988,64	200,00	4,94
8 - 9	1,35	0,13	1013,43	200,00	5,07
10 - 11	1,20	0,15	812,35	200,00	4,06
11 - 12	1,35	0,16	827,55	200,00	4,14
13 - 14	1,20	0,12	997,28	200,00	4,99
14 - 15	1,35	0,13	1016,12	200,00	5,08
16 - 17	1,20	0,08	1557,71	200,00	7,79
17 - 18	1,35	0,09	1578,15	200,00	7,89
19 - 20	1,20	0,03	4214,30	200,00	21,07
20 - 21	1,35	0,03	4162,93	200,00	20,81
1 - 4	1,67	0,10	1698,89	200,00	8,49
2 - 5	1,67	0,14	1151,95	200,00	5,76
3 - 6	1,67	0,09	1794,64	200,00	8,97
4 - 7	1,67	0,08	2048,46	200,00	10,24
5 - 8	1,67	0,13	1319,23	200,00	6,60
6 - 9	1,67	0,08	2121,35	200,00	10,61
7 - 10	1,67	0,05	3211,31	200,00	16,06
8 - 11	1,67	0,08	2130,15	200,00	10,65
9 - 12	1,67	0,05	3449,19	200,00	17,25
10 - 13	1,67	0,05	3221,30	200,00	16,11
11 - 14	1,67	0,08	2106,17	200,00	10,53
12 - 15	1,67	0,05	3411,23	200,00	17,06
13 - 16	1,67	0,08	2040,10	200,00	10,20
14 - 17	1,67	0,12	1333,48	200,00	6,67
15 - 18	1,67	0,08	2145,80	200,00	10,73
16 - 19	1,67	0,10	1702,95	200,00	8,51
17 - 20	1,67	0,15	1138,19	200,00	5,69
18 - 21	1,67	0,09	1786,03	200,00	8,93
SLD Sisma ORZ - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 0 -					
1 - 2	1,20	0,02	5897,24	200,00	29,49
2 - 3	1,35	0,05	2795,95	200,00	13,98
4 - 5	1,20	0,05	2210,36	200,00	11,05
5 - 6	1,35	0,12	1145,98	200,00	5,73
7 - 8	1,20	0,09	1319,51	200,00	6,60
8 - 9	1,35	0,18	757,40	200,00	3,79
10 - 11	1,20	0,11	1080,20	200,00	5,40
11 - 12	1,35	0,22	620,63	200,00	3,10
13 - 14	1,20	0,09	1329,68	200,00	6,65
14 - 15	1,35	0,18	757,29	200,00	3,79
16 - 17	1,20	0,05	2193,28	200,00	10,97
17 - 18	1,35	0,12	1147,27	200,00	5,74
19 - 20	1,20	0,02	6425,28	200,00	32,13
20 - 21	1,35	0,05	2887,20	200,00	14,44
1 - 4	1,67	0,12	1442,05	200,00	7,21
2 - 5	1,67	0,15	1114,69	200,00	5,57
3 - 6	1,67	0,08	2083,38	200,00	10,42
4 - 7	1,67	0,09	1783,17	200,00	8,92
5 - 8	1,67	0,13	1280,87	200,00	6,40
6 - 9	1,67	0,07	2391,79	200,00	11,96
7 - 10	1,67	0,06	2744,91	200,00	13,72
8 - 11	1,67	0,08	2061,03	200,00	10,31
9 - 12	1,67	0,04	4007,89	200,00	20,04
10 - 13	1,67	0,06	2751,00	200,00	13,76
11 - 14	1,67	0,08	2046,83	200,00	10,23
12 - 15	1,67	0,04	3952,09	200,00	19,76
13 - 16	1,67	0,09	1777,00	200,00	8,88
14 - 17	1,67	0,13	1288,73	200,00	6,44
15 - 18	1,67	0,07	2424,95	200,00	12,12
16 - 19	1,67	0,12	1444,68	200,00	7,22
17 - 20	1,67	0,15	1100,82	200,00	5,50
18 - 21	1,67	0,08	2070,66	200,00	10,35

LEGENDA Cedimenti differenziali

Id	Identificativo univoco del tratto soggetto a cedimento differenziale.
L_{i-f}	Lunghezza del tratto soggetto a cedimento differenziale.
ΔW_{i-f}	Cedimento differenziale.
(L / ΔW_{i-f})	Distorsione angolare.
(L / ΔW_{lim})	Distorsione angolare limite.
CS	Coefficiente di sicurezza.

VERIFICHE CEDIMENTI DIFFERENZIALI

		Verifiche cedimenti differenziali		
Id	Combinazione	(L / ΔW _{i-r})	(L / ΔW _{lim})	CS
Sezione...				
1 - 2	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	3622,73	200,00	18,11
2 - 3	SLD Sisma ORZ - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 0 -	2795,95	200,00	13,98
4 - 5	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	1434,94	200,00	7,17
5 - 6	SLD Sisma ORZ - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 0 -	1145,98	200,00	5,73
7 - 8	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	911,48	200,00	4,56
8 - 9	SLD Sisma ORZ - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 0 -	757,40	200,00	3,79
10 - 11	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	751,41	200,00	3,76
11 - 12	SLD Sisma ORZ - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 0 -	620,63	200,00	3,10
13 - 14	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	919,49	200,00	4,60
14 - 15	SLD Sisma ORZ - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 0 -	757,29	200,00	3,79
16 - 17	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	1423,00	200,00	7,12
17 - 18	SLD Sisma ORZ - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 0 -	1147,27	200,00	5,74
19 - 20	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	3789,07	200,00	18,95
20 - 21	SLD Sisma ORZ - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 0 -	2887,20	200,00	14,44
1 - 4	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	1442,05	200,00	7,21
2 - 5	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	1079,93	200,00	5,40
3 - 6	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	1665,02	200,00	8,33
4 - 7	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	1783,17	200,00	8,92
5 - 8	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	1249,36	200,00	6,25
6 - 9	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	1991,69	200,00	9,96
7 - 10	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	2744,91	200,00	13,72
8 - 11	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	2020,65	200,00	10,10
9 - 12	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	3231,85	200,00	16,16
10 - 13	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	2751,00	200,00	13,76
11 - 14	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	1997,14	200,00	9,99
12 - 15	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	3196,56	200,00	15,98
13 - 16	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	1777,00	200,00	8,88
14 - 17	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	1263,49	200,00	6,32
15 - 18	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	2014,73	200,00	10,07
16 - 19	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	1444,68	200,00	7,22
17 - 20	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	1066,76	200,00	5,33
18 - 21	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 - Traffico Veicolare * 1 -	1657,04	200,00	8,29

LEGENDA Verifiche cedimenti differenziali

Id	Identificativo univoco del tratto soggetto a cedimento differenziale.
Combinazione	Identificativo della combinazione per la quale si riscontra il coefficiente di sicurezza minimo.
(L / ΔW_{i-r})	Distorsione angolare.
(L / ΔW_{lim})	Distorsione angolare limite.
CS	Coefficiente di sicurezza.