
TABULATI DI CALCOLO MURO DI SOSTEGNO

INDICE

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 SULLE MENSOLE	pag.	8
CARICHI DISTRIBUITI SUL TERRAPIENO	pag.	9
SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLU	pag.	9
SPINTE SUL CUNEO ALLO SLU	pag.	9
SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLE	pag.	9
SPINTE SUL CUNEO ALLO SLE	pag.	10
SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO	pag.	10
SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE	pag.	14
SOLLECITAZIONI SULLE MENSOLE	pag.	17

SOLLECITAZIONI SUGLI SPERONI	pag.	17
TENSIONI SUL TERRENO	pag.	18
VERIFICHE DI STABILITA'	pag.	18
VERIFICHE A SCORRIMENTO	pag.	31
VERIFICHE A RIBALTAMENTO	pag.	31
VERIFICHE A CARICO LIMITE	pag.	31
VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU	pag.	32
VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLE	pag.	33
VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU	pag.	35
CEDIMENTI ASSOLUTI	pag.	36
CEDIMENTI DIFFERENZIALI	pag.	37
VERIFICHE CEDIMENTI DIFFERENZIALI	pag.	38

INFORMAZIONI GENERALI

Comune	Comune di Capaccio
Provincia	Provincia di Salerno
Oggetto	LAVORI DI COMPLETAMENTO DELLE OPERE DEL TERRAZZAMENTO"A" DELL'AMPLIAMENTO DEL CIVICO CIMITERO COMUNALE IN PROGETTO DI FINANZA
Parte d'opera	Muro di Sostegno
Normativa di riferimento	D.M. 17/01/2018
Analisi sismica	solo Orizzontale
Classe struttura	2
Vita nominale	50 anni
Periodo di riferimento	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 C25/30-B450C	C25/30	25000	0,000010	31447	13103	30,0	1,50	85	15	1,19	3,07	0,34	Acciaio B450C
2	AcT	Acciaio B450C	B450C	78500	0,000010	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.

Materiali																
N	Tipo	Descrizione	Sigla	Peso Specifico	Coeff. Dil. Termica	Modulo elastico				γ	ridFmk	n	ft	fc	τR	N Act
				[N/m ³]	[1/°C]	E	G	Rk			[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	
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 Rcfmk.														
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.														
τR		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}
			[N/m ³]	[N/m ³]	[°]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	X	Y	Z	[N/mm ²]	
1	Terreno vegetale e materiale di riporto granulometria limoso argillosa ricco di elementi litici di natura calcarea	Medio											
		Minimo	16000	22000	26	0,00	0,00	4	10	10	20	-	-
2	Terreno a granulometria limoso sabbiosa ricco di elementi litici	Medio	16000	22000	26	0,00	0,00	4	10	10	20		
		Minimo	17500	22000	33	0,00	0,00	15	10	10	20	-	-
3	Terreno rimaneggiato a granulometria limoso argillosa, limoso sabbiosa ricco di elementi litici di natura calcarea	Medio	17500	22000	33	0,00	0,00	15	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	18000	22000	34	0,00	0,00	31	10	10	20		
		Minimo	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	$\psi 0$	$\psi 1$	$\psi 2$
1	Carico Verticale	SI	NO	Folla	0,0	0,8	0,0
2	Carico permanente	SI	NO	Carico permanente	1,0	1,0	1,0

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.
$\psi 0$	Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (Carichi rari).
$\psi 1$	Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (Carichi frequenti).
$\psi 2$	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		
COMB.	CC 01 Carico Verticale (Folla)	CC 02 Carico permanente (Carico permanente)
01	0,00	1,00

LEGENDA SLE: Combinazione di azioni Quasi permanente - Coefficienti

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

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI FREQUENTE - COEFFICIENTI

SLE: Combinazione di azioni Frequente - Coefficienti		
COMB.	CC 01 Carico Verticale (Folla)	CC 02 Carico permanente (Carico permanente)
01	0,75	1,00

LEGENDA SLE: Combinazione di azioni Frequente - Coefficienti

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

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI RARA - COEFFICIENTI

SLE: Combinazione di azioni Rara - Coefficienti		
COMB.	CC 01 Carico Verticale (Folla)	CC 02 Carico permanente (Carico permanente)
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 Verticale (Folla)
CC 02= Carico permanente (Carico permanente)

SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN ASSENZA DI SISMA - COEFFICIENTI

SLU: Combinazioni di carico in assenza di sisma - Coefficienti		
COMB.	CC 01 Carico Verticale (Folla)	CC 02 Carico permanente (Carico permanente)
Approccio 1, Combinazione 2 - Verifica di stabilità globale (A2+M2+R2)		
01	0	1
02	1,3	1
03	0	1
04	1,3	1
Approccio 2 - Rimanenti verifiche (A1+M1+R3)		
01	0	1
02	1,5	1
03	0	1,3
04	1,5	1,3

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 Verticale (Folla)
CC 02= Carico permanente (Carico permanente)

SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN PRESENZA DI SISMA - COEFFICIENTI

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

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 Verticale (Folla)
 CC 02= Carico permanente (Carico permanente)

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

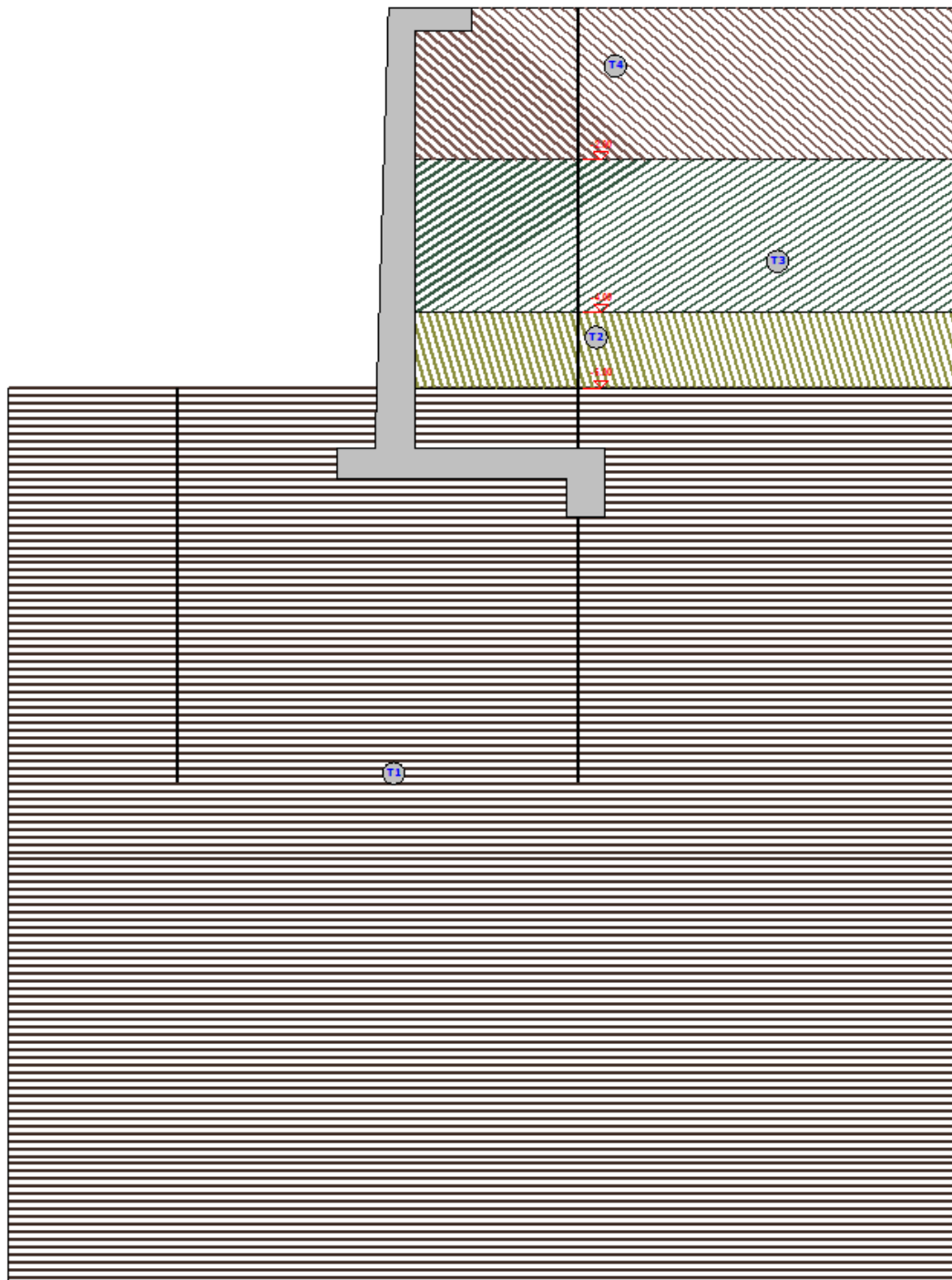
TP Tipo terreno prevalente, categoria di suolo di fondazione come definito al punto 3.2.2 delle Norme tecniche per le costruzioni.
Coef Ampl Topog Coefficiente di amplificazione topografica.
 β_s Coefficiente di riduzione di accelerazione massima per Verifica di stabilit .
 β_m Coefficiente di riduzione 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

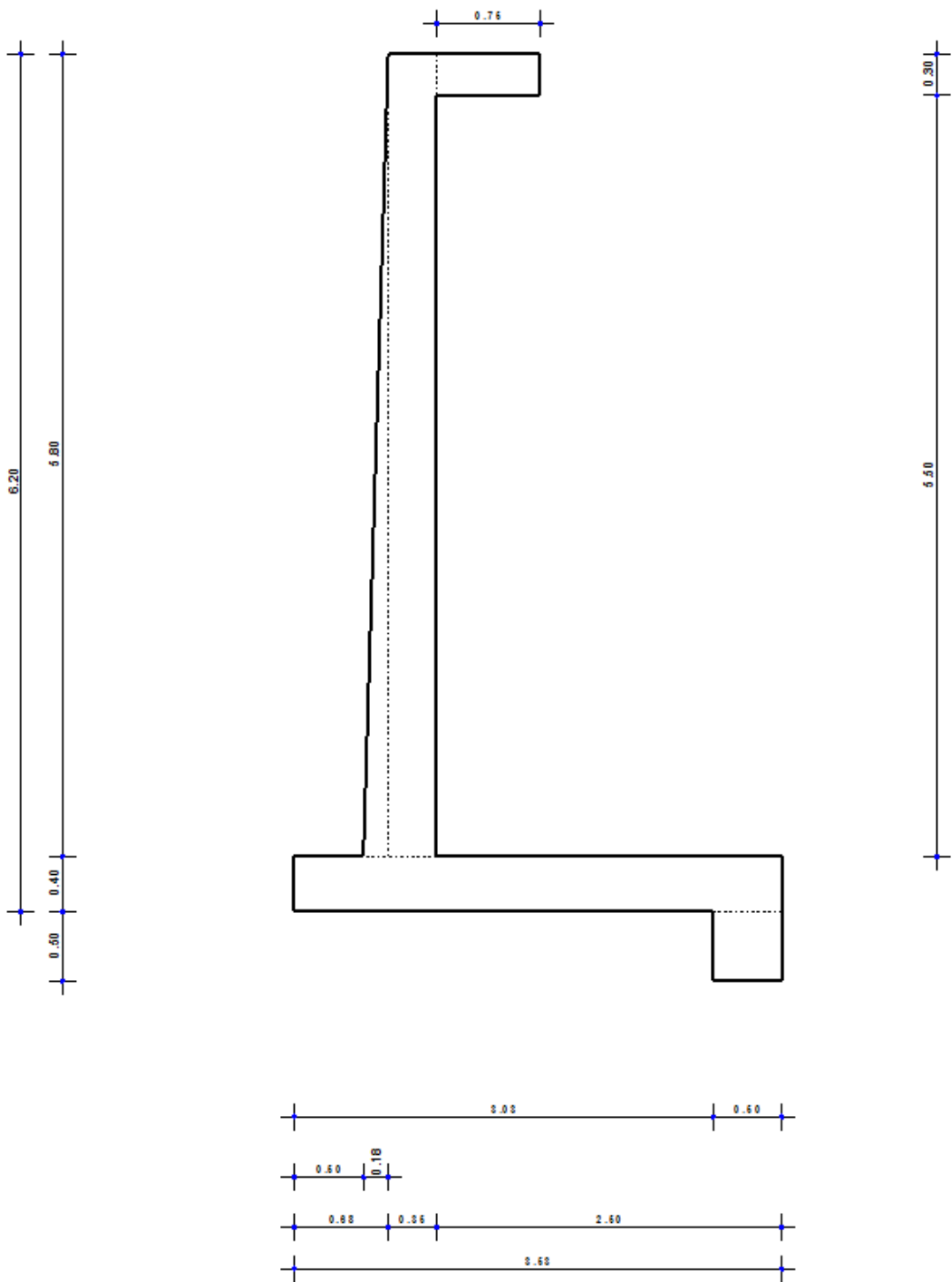


Strato	Descrizione	γ	$\bar{\sigma}_v$	ϕ	Cu	C'
T1	Terreni limosi sabbiosi e argillosi limosi, ricchi di elementi litici di natura calcarea	20000	22000	33.0°	0.00	0.00
T2	Terreno rimaneggiato a granulometria limoso argillosa, limoso sabbiosa ricco di elementi litici di natura calcarea	18000	22000	34.0°	0.00	0.00
T3	Terreno a granulometria limoso sabbiosa ricco di elementi litici	17500	22000	33.0°	0.00	0.00
T4	Terreno vegetale e materiale di riporto granulometria limoso argillosa ricco di elementi litici di natura calcarea	18000	22000	28.0°	0.00	0.00

GEOMETRIA

Geometria

Sezione...



CARATTERISTICHE MECCANICHE DEGLI STRATI

N	Caratt. Geotecnica	Addens. Strato	Var. Mod. Edom.	NSPT	Caratteristiche meccaniche degli strati					
					Alfa		Res. Tang.		Kp	PrsMenar d
					IGU	IRS	IGU	IRS		
					[N/mm²]		[N/mm²]			[N/mm²]
Sezione...										
1	Limo	Scioltto	Nulla	8	1,2	1,5	0,065	0,131	1,60	0,53
2	Limo	Scioltto	Nulla	8	1,2	1,5	0,065	0,131	1,60	0,53
3	Limo	Scioltto	Nulla	24	1,2	1,5	0,134	0,234	1,60	1,60
4	Argilla	Scioltto	Nulla	24	1.2	1.9	0.134	0.234	1.60	1.60

LEGENDA Caratteristiche meccaniche degli strati

N	Numero identificativo dello strato.
Caratt.	Caratterizzazione geotecnica per micropali.
Geotecnica	
Addens.	Addensamento dello strato
Strato	
Var. Mod.	Variatione del Modulo Edometrico.
Edom.	
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 pressimetro Menard.

CARICHI CONCENTRATI SUL PARAMENTO

					Carichi concentrati sul paramento	
Carico	CC	S.R	Dis	Fx	Fz	My
			[m]	[N]	[N]	[Nm]
Sezione... Paramento						
	Carico Verticale (Folla)	L	5,80	2.000	0	0
	Carico permanente (Carico permanente)	L	5,80	0	15.000	0
	Carico Verticale (Folla)	L	5,80	0	0	-3.000

LEGENDA Carichi concentrati sul paramento

ELENCO CARICHI CONSIDERATI 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".
Mv	Momento riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

CARICHI DISTRIBUITI SULLE MENSOLE

Carichi distribuiti sulle mensole								
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...								
Mensola n. 1								
	Carico permanent e (Carico permanent e)	G	0,35	0	40.000	1,10	0	40.000

LEGENDA Carichi distribuiti sulle mensole

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".

CARICHI DISTRIBUITI SUL TERRAPIENO

Carico	CC	SR	Dis[i]	Qx[i]	Qz[i]	Dis[f]	Carichi distribuiti sul terrapieno	
							Qx[f]	Qz[f]
			[m]	[N] / [N/m]	[N] / [N/m]	[m]	[N/m]	[N/m]
Sezione... Terreno								
	Carico Verticale (Folla)	G	1,05	0	5.000	6,05	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	66.897	27.546	58	X: 0,35; Z: 2,17
	SLU	NO	72.343	29.511	58	X: 0,35; Z: 2,17
	SLU	NO	86.966	35.810	58	X: 0,35; Z: 2,17
	SLU	NO	92.412	37.775	58	X: 0,35; Z: 2,17
	SLV	SI	75.034	30.923	55	X: 0,35; Z: 2,07

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	85.891	36.666	61		X: 2,85; Z: 1,60
SLU	NO	90.288	38.168	61		X: 2,85; Z: 1,60
SLU	NO	111.659	47.665	61		X: 2,85; Z: 1,60
SLU	NO	116.056	49.167	61		X: 2,85; Z: 1,60
SLV	SI	96.604	41.274	58		X: 2,85; Z: 1,48

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	70.528	28.856	58	X: 0,35; Z: 2,17	
FREQUENTE	NO	69.620	28.529	58	X: 0,35; Z: 2,17	
QUASI PERMANENTE	NO	66.897	27.546	58	X: 0,35; Z: 2,17	

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].

SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLE

Combinazione	Sisma	Fx	Fz	Angolo	PtApp
		[N]	[N]	[gradi]	[m]

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	88.822	37.668	61	X: 2,85; Z: 1,60
FREQUENTE	NO	88.089	37.417	61	X: 2,85; Z: 1,60
QUASI PERMANENTE	NO	85.891	36.666	61	X: 2,85; Z: 1,60

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(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	140341	-105506,00	-60169,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	140716	-146707,00	-68616,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	182451	-137164,00	-78222,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	182826	-178365,00	-86669,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	143293	-137155,00	-74892,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	140591	-132975,00	-65800,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	140528	-126096,00	-64390,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	140341	-105506,00	-60169,00
Sez. calcolo n.2 - Dis: 0.70(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	125124	-68325,00	-53951,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	125499	-103708,00	-62174,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	162669	-88827,00	-70138,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	163044	-124210,00	-78361,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	127838	-90614,00	-66289,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	125374	-91916,00	-59433,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	125311	-86008,00	-58060,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	125124	-68325,00	-53951,00
Sez. calcolo n.3 - Dis: 1.40(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	110666	-37963,00	-40880,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	111041	-67714,00	-48782,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	143873	-49355,00	-53146,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	144248	-79106,00	-61048,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	113153	-52463,00	-50997,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	110916	-57799,00	-46149,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	110853	-52832,00	-44828,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	110666	-37963,00	-40880,00

SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO						
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx	
	QUASI PERMANENTE		[N]	[Nm]	[N]	
Sez. calcolo n.4 - Dis: 2.10(Monte)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	97618	-15703,00	-29405,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	97993	-40075,00	-36888,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	126910	-20417,00	-38227,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	127285	-44789,00	-45710,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	99888	-23851,00	-37572,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	97868	-31952,00	-34395,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	97805	-27884,00	-33144,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	97618	-15703,00	-29405,00	
Sez. calcolo n.5 - Dis: 2.80(Monte)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	85809	-337,00	-19829,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	86184	-19655,00	-26776,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	111561	-439,00	-25779,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	111936	-19757,00	-32726,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	87871	-3377,00	-26334,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	86059	-13215,00	-24462,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	85996	-9993,00	-23300,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	85809	-337,00	-19829,00	
Sez. calcolo n.6 - Dis: 3.49(Monte)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	75266	9513,00	-12429,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	75641	-5159,00	-18707,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	97855	12367,00	-16159,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	98230	-2306,00	-22437,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	77131	10535,00	-17576,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	75516	-268,00	-16614,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	75453	2179,00	-15566,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	75266	9513,00	-12429,00	
Sez. calcolo n.7 - Dis: 4.19(Monte)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	66136	15095,00	-6929,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	66511	4541,00	-12400,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	85985	19624,00	-9009,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	86360	9070,00	-14480,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	67813	19325,00	-11050,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	66386	8060,00	-10576,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	66323	9819,00	-9663,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	66136	15095,00	-6929,00	
Sez. calcolo n.8 - Dis: 4.89(Monte)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	57873	16960,00	-2192,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	58248	9748,00	-6431,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	75240	22048,00	-2850,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	75615	14837,00	-7089,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	59372	23703,00	-5433,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	58123	12152,00	-5018,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	58060	13354,00	-4310,00	

SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO					
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx
			[N]	[Nm]	[N]
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	57873	16960,00	-2192,00
Sez. calcolo n.9 - Dis: 5.59(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	16621	-2581,00	-108,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	16621	-7628,00	-3231,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	21608	-3355,00	-141,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	21608	-8402,00	-3264,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	17056	-2798,00	-989,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	16621	-5946,00	-2190,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	16621	-5105,00	-1669,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	16621	-2581,00	-108,00
Sez. calcolo n.10 - Dis: 0.00(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	16064	-2597,00	-27,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	16064	-7459,00	-3069,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	20883	-3375,00	-35,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	20883	-8238,00	-3077,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	16485	-2762,00	-871,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	16064	-5838,00	-2055,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	16064	-5028,00	-1548,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	16064	-2597,00	-27,00
Sez. calcolo n.11 - Dis: 0.01(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	15964	-2599,00	-27,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	15964	-7428,00	-3069,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	20753	-3379,00	-35,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	20753	-8207,00	-3077,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	16382	-2755,00	-866,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	15964	-5818,00	-2055,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	15964	-5013,00	-1548,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	15964	-2599,00	-27,00
Sez. calcolo n.12 - Dis: 0.02(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	15865	-2602,00	-27,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	15865	-7396,00	-3069,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	20625	-3382,00	-35,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	20625	-8176,00	-3077,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	16280	-2749,00	-861,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	15865	-5798,00	-2055,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	15865	-4999,00	-1548,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	15865	-2602,00	-27,00
Sez. calcolo n.13 - Dis: 0.03(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	15765	-2604,00	-27,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	15765	-7364,00	-3069,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	20495	-3385,00	-35,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	20495	-8145,00	-3077,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	16178	-2742,00	-856,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	15765	-5777,00	-2055,00
-	SLE: Combinazione	NO	15765	-4984,00	-1548,00

SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO					
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx
			[N]	[Nm]	[N]
-	FREQUENTE SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	15765	-2604,00	-27,00
Sez. calcolo n.14 - Dis: 0.05(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	15666	-2606,00	-27,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	15666	-7332,00	-3069,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	20367	-3388,00	-35,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	20367	-8114,00	-3077,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	16076	-2735,00	-851,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	15666	-5757,00	-2055,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	15666	-4969,00	-1548,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	15666	-2606,00	-27,00
Sez. calcolo n.15 - Dis: 0.06(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	15567	-2609,00	-27,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	15567	-7300,00	-3069,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	20238	-3391,00	-35,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	20238	-8083,00	-3077,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	15975	-2728,00	-845,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	15567	-5737,00	-2055,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	15567	-4955,00	-1548,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	15567	-2609,00	-27,00
Sez. calcolo n.16 - Dis: 0.07(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	15468	-2611,00	-27,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	15468	-7269,00	-3069,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	20110	-3394,00	-35,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	20110	-8052,00	-3077,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	15873	-2722,00	-840,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	15468	-5716,00	-2055,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	15468	-4940,00	-1548,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	15468	-2611,00	-27,00
Sez. calcolo n.17 - Dis: 0.08(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	15361	-2615,00	0,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	15361	-7239,00	-3000,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	19970	-3400,00	0,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	19970	-8023,00	-3000,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	15763	-2717,00	-805,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	15361	-5698,00	-2000,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	15361	-4927,00	-1500,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	15361	-2615,00	0,00
Sez. calcolo n.18 - Dis: 0.09(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	15263	-2618,00	0,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	15263	-7208,00	-3000,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	19842	-3403,00	0,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	19842	-7993,00	-3000,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	15663	-2710,00	-800,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	15263	-5678,00	-2000,00

SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO					
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx
			[N]	[Nm]	[N]
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	15263	-4913,00	-1500,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	15263	-2618,00	0,00

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.19 - Dis: 0.00(Valle)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-195,00	-5510,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-204,00	-6105,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-253,00	-7163,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-262,00	-7758,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-204,00	-6124,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-201,00	-5906,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-199,00	-5807,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-195,00	-5510,00
Sez. calcolo n.20 - Dis: 0.15(Valle)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-2707,00	-28747,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-3010,00	-32133,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-3519,00	-37373,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-3823,00	-40759,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-3019,00	-32220,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-2909,00	-31004,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-2859,00	-30439,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-2707,00	-28747,00
Sez. calcolo n.21 - Dis: 0.29(Valle)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-8689,00	-52727,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-9682,00	-58706,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-11297,00	-68549,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-12289,00	-74528,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-9705,00	-58815,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-9351,00	-56713,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-9185,00	-55715,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-8689,00	-52727,00
Sez. calcolo n.22 - Dis: 0.44(Valle)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-18027,00	-74287,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-20074,00	-82663,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-23436,00	-96578,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-25484,00	-104954,00
Approccio 2, Combinazione	SLV	SI	0	-20113,00	-82750,00

SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE					
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx
			[N]	[Nm]	[N]
(A1+M1+R3)					
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-19392,00	-79871,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-19050,00	-78472,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-18027,00	-74287,00
Sez. calcolo n.23 - Dis: 0.00(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	102557,00	59250,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	138364,00	75280,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	133327,00	77028,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	169134,00	93058,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	132256,00	72773,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	126430,00	69937,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	120451,00	67260,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	102557,00	59250,00
Sez. calcolo n.24 - Dis: 0.31(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	83347,00	72764,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	113831,00	91502,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	108353,00	94597,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	138837,00	113335,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	108567,00	88434,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	103671,00	85257,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	98581,00	82128,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	83347,00	72764,00
Sez. calcolo n.25 - Dis: 0.61(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	69498,00	39032,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	93961,00	59627,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	90348,00	50743,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	114812,00	71338,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	90270,00	54907,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	85808,00	52762,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	81724,00	49324,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	69498,00	39032,00
Sez. calcolo n.26 - Dis: 0.92(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	55526,00	44392,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	73616,00	65618,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	72184,00	57712,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	90274,00	78937,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	71421,00	60326,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	67587,00	58543,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	64566,00	55000,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	55526,00	44392,00
Sez. calcolo n.27 - Dis: 1.22(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	40918,00	45676,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	52488,00	67056,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	53193,00	59380,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	64763,00	80760,00

SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE					
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx
			[N]	[Nm]	[N]
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	52077,00	60623,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	48632,00	59930,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	46700,00	56361,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	40918,00	45676,00
Sez. calcolo n.28 - Dis: 1.53(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	26822,00	43332,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	31955,00	64017,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	34867,00	56332,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	40001,00	77017,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	33705,00	56250,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	30245,00	57122,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	29387,00	53670,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	26822,00	43332,00
Sez. calcolo n.29 - Dis: 1.83(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	14343,00	37361,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	16466,00	43374,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	18645,00	48570,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	20768,00	54582,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	17728,00	47206,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	15759,00	41370,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	15404,00	40365,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	14343,00	37361,00
Sez. calcolo n.30 - Dis: 2.14(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	4588,00	27764,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	5222,00	31379,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	5964,00	36092,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	6598,00	39706,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	5573,00	33490,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	5011,00	30174,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	4905,00	29570,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	4588,00	27764,00
Sez. calcolo n.31 - Dis: 2.44(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	30,00	2550,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	35,00	2916,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	39,00	3313,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	44,00	3679,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	28,00	3115,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	33,00	2794,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	33,00	2733,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	30,00	2550,00

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].

SOLLECITAZIONI SULLE MENSOLE

SOLLECITAZIONI SULLE MENSOLE						
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx	
			[N]	[Nm]	[N]	
Sezione...						
Sez. calcolo n.34 - Dis: 0.00(Monte)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	12312,00	-34200,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	12573,00	-34575,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	16006,00	-44460,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	16266,00	-44835,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	-1793	21166,00	-35097,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	12486,00	-34450,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	12442,00	-34387,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	12312,00	-34200,00	
Sez. calcolo n.35 - Dis: 0.35(Monte)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	3340,00	-17812,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	3471,00	-18187,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	4342,00	-23156,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	4473,00	-23531,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	-933	7868,00	-18279,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	3427,00	-18062,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	3405,00	-17999,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	3340,00	-17812,00	
Sez. calcolo n.36 - Dis: 0.69(Monte)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	21,00	-1425,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	23,00	-1800,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	28,00	-1852,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	30,00	-2227,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	-75	378,00	-1462,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	23,00	-1675,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	22,00	-1612,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	21,00	-1425,00	

LEGENDA Sollecitazioni sulle mensole

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 SUGLI SPERONI

SOLLECITAZIONI SUGLI SPERONI						
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx	
			[N]	[Nm]	[N]	
Sezione...						
Sez. calcolo n.32 - Dis: 0.00						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	-6250	6147,00	-19157,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	-6250	6147,00	-19157,00	
Approccio 2, Combinazione	SLU	NO	-8125	7991,00	-24904,00	

SOLLECITAZIONI SUGLI SPERONI						
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx	
			[N]	[Nm]	[N]	
(A1+M1+R3) Approccio 2, Combinazione	SLU	NO	-8125	7991,00	-24904,00	
(A1+M1+R3) Approccio 2, Combinazione	SLV	SI	-6250	5781,00	-17492,00	
(A1+M1+R3) -	SLE: Combinazione RARA	NO	-6250	6147,00	-19157,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	-6250	6147,00	-19157,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	-6250	6147,00	-19157,00	
Sez. calcolo n.33 - Dis: 0.44						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	0,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	0,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	0,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	0,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	0,00	0,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	0,00	0,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	0,00	0,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	0,00	0,00	

LEGENDA Sollecitazioni sugli speroni

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/mm²]	[m]	[N/mm²]	
Sezione...						
SLU	NO	X: -0,68; Y: -0,40	0,194	X: 2,85; Y: -0,40	0,057	
SLU	NO	X: -0,68; Y: -0,40	0,214	X: 2,85; Y: -0,40	0,044	
SLU	NO	X: -0,68; Y: -0,40	0,253	X: 2,85; Y: -0,40	0,074	
SLU	NO	X: -0,68; Y: -0,40	0,272	X: 2,85; Y: -0,40	0,061	
SLV	SI	X: -0,68; Y: -0,40	0,215	X: 2,85; Y: -0,40	0,038	

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/mm²].

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									
2,36	183.783	433.367	X: 0,30; Y: 4,00	5,52	2,23	183.783	409.545	X: 0,30; Y: 4,00	5,52
3,87	361.390	1.399.302	X: 0,30; Y: 4,00	9,52	3,44	361.390	1.244.514	X: 0,30; Y: 4,00	9,52
2,18	204.803	446.945	X: -0,20; Y: 4,00	5,77	2,06	204.803	421.575	X: -0,20; Y: 4,00	5,77
3,89	373.569	1.453.403	X: -0,20; Y: 4,00	9,77	3,45	373.569	1.287.855	X: -0,20; Y: 4,00	9,77
2,20	213.553	470.727	X: -0,70; Y: 4,00	6,05	2,06	213.553	439.245	X: -0,70; Y: 4,00	6,05
3,91	387.856	1.518.313	X: -0,70; Y: 4,00	10,05	3,46	387.856	1.340.568	X: -0,70; Y: 4,00	10,05
2,15	237.517	511.449	X: -1,20; Y: 4,00	6,36	1,99	237.517	473.150	X: -1,20; Y: 4,00	6,36
3,88	414.265	1.606.020	X: -1,20; Y: 4,00	10,36	3,41	414.265	1.411.481	X: -1,20; Y: 4,00	10,36
2,24	245.645	550.752	X: -1,70; Y: 4,00	6,69	2,05	245.645	502.965	X: -1,70; Y: 4,00	6,69
4,05	417.923	1.693.889	X: -1,70; Y: 4,00	10,69	3,55	417.923	1.483.440	X: -1,70; Y: 4,00	10,69
2,38	256.022	610.103	X: -2,20; Y: 4,00	7,04	2,15	256.022	550.635	X: -2,20; Y: 4,00	7,04
4,23	423.659	1.791.428	X: -2,20; Y: 4,00	11,04	3,69	423.659	1.563.512	X: -2,20; Y: 4,00	11,04
2,58	258.195	665.989	X: -2,70; Y: 4,00	7,40	2,30	258.195	594.296	X: -2,70; Y: 4,00	7,40

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
4,31	443.505	1.911.345	X: -2,70; Y: 4,00	11,40	3,75	443.505	1.661.617	X: -2,70; Y: 4,00	11,40
2,73	271.162	740.795	X: -3,20; Y: 4,00	7,79	2,41	271.162	654.836	X: -3,20; Y: 4,00	7,79
4,57	444.271	2.029.280	X: -3,20; Y: 4,00	11,79	3,96	444.271	1.759.275	X: -3,20; Y: 4,00	11,79
2,92	282.604	823.812	X: -3,70; Y: 4,00	8,18	2,55	282.604	721.995	X: -3,70; Y: 4,00	8,18
4,75	456.464	2.169.842	X: -3,70; Y: 4,00	12,18	4,11	456.464	1.875.495	X: -3,70; Y: 4,00	12,18
3,25	278.486	904.534	X: -4,20; Y: 4,00	8,59	2,83	278.486	787.591	X: -4,20; Y: 4,00	8,59
4,92	471.169	2.319.609	X: -4,20; Y: 4,00	12,59	4,24	471.169	1.999.026	X: -4,20; Y: 4,00	12,59
2,20	208.406	458.480	X: 0,30; Y: 4,50	5,97	2,08	208.406	434.503	X: 0,30; Y: 4,50	5,97
3,72	387.298	1.441.570	X: 0,30; Y: 4,50	9,97	3,32	387.298	1.285.966	X: 0,30; Y: 4,50	9,97
2,04	230.160	470.245	X: -0,20; Y: 4,50	6,20	1,94	230.160	445.892	X: -0,20; Y: 4,50	6,20
3,68	405.054	1.490.781	X: -0,20; Y: 4,50	10,20	3,27	405.054	1.325.874	X: -0,20; Y: 4,50	10,20
2,06	239.140	492.863	X: -0,70; Y: 4,50	6,46	1,94	239.140	463.183	X: -0,70; Y: 4,50	6,46
3,74	415.065	1.552.198	X: -0,70; Y: 4,50	10,46	3,31	415.065	1.375.374	X: -0,70; Y: 4,50	10,46
2,07	251.827	522.056	X: -1,20; Y: 4,50	6,75	1,93	251.827	486.256	X: -1,20; Y: 4,50	6,75
3,80	427.056	1.624.148	X: -1,20; Y: 4,50	10,75	3,36	427.056	1.434.060	X: -1,20; Y: 4,50	10,75
2,14	261.561	559.694	X: -1,70; Y: 4,50	7,06	1,97	261.561	515.345	X: -1,70; Y: 4,50	7,06
3,91	436.664	1.706.795	X: -1,70; Y: 4,50	11,06	3,44	436.664	1.501.602	X: -1,70; Y: 4,50	11,06
2,20	278.053	612.751	X: -2,20; Y: 4,50	7,39	2,01	278.053	557.825	X: -2,20; Y: 4,50	7,39
4,00	452.746	1.810.049	X: -2,20; Y: 4,50	11,39	3,50	452.746	1.585.636	X: -2,20; Y: 4,50	11,39
2,37	281.285	667.371	X: -2,70; Y: 4,50	7,74	2,13	281.285	600.463	X: -2,70; Y: 4,50	7,74
4,18	457.919	1.913.912	X: -2,70; Y: 4,50	11,74	3,65	457.919	1.671.464	X: -2,70; Y: 4,50	11,74
2,57	287.611	738.812	X: -3,20; Y: 4,50	8,11	2,29	287.611	658.548	X: -3,20; Y: 4,50	8,11
4,29	474.993	2.037.194	X: -3,20; Y: 4,50	12,11	3,73	474.993	1.772.394	X: -3,20; Y: 4,50	12,11
2,74	298.484	816.878	X: -3,70; Y: 4,50	8,49	2,42	298.484	721.680	X: -3,70; Y: 4,50	8,49
4,53	476.716	2.161.136	X: -3,70; Y: 4,50	12,49	3,93	476.716	1.875.599	X: -3,70; Y: 4,50	12,49
3,02	296.502	896.289	X: -4,20; Y: 4,50	8,88	2,65	296.502	786.283	X: -4,20; Y: 4,50	8,88
4,70	490.595	2.304.545	X: -4,20; Y: 4,50	12,88	4,06	490.595	1.993.918	X: -4,20; Y: 4,50	12,88
2,08	227.581	473.363	X: 0,30; Y: 5,00	6,43	1,99	227.581	452.036	X: 0,30; Y: 5,00	6,43
3,66	402.984	1.473.633	X: 0,30; Y: 5,00	10,43	3,28	402.984	1.320.415	X: 0,30; Y: 5,00	10,43
2,02	240.491	485.727	X: -0,20; Y: 5,00	6,64	1,92	240.491	462.060	X: -0,20; Y: 5,00	6,64
3,66	415.699	1.519.721	X: -0,20; Y: 5,00	10,64	3,27	415.699	1.357.264	X: -0,20; Y: 5,00	10,64
1,96	257.707	504.164	X: -0,70; Y: 5,00	6,89	1,85	257.707	477.645	X: -0,70; Y: 5,00	6,89
3,66	430.569	1.576.353	X: -0,70; Y: 5,00	10,89	3,26	430.569	1.403.293	X: -0,70; Y: 5,00	10,89
2,02	263.770	533.093	X: -1,20; Y: 5,00	7,16	1,89	263.770	499.681	X: -1,20; Y: 5,00	7,16
3,71	442.830	1.643.976	X: -1,20; Y: 5,00	11,16	3,29	442.830	1.458.308	X: -1,20; Y: 5,00	11,16
2,03	281.971	573.405	X: -1,70; Y: 5,00	7,45	1,89	281.971	532.259	X: -1,70; Y: 5,00	7,45
3,76	459.608	1.729.823	X: -1,70; Y: 5,00	11,45	3,32	459.608	1.527.878	X: -1,70; Y: 5,00	11,45
2,13	289.783	617.677	X: -2,20; Y: 5,00	7,77	1,96	289.783	566.995	X: -2,20; Y: 5,00	7,77
3,88	468.408	1.819.617	X: -2,20; Y: 5,00	11,77	3,42	468.408	1.601.615	X: -2,20; Y: 5,00	11,77
2,27	294.892	669.849	X: -2,70; Y: 5,00	8,10	2,06	294.892	607.920	X: -2,70; Y: 5,00	8,10
4,04	474.598	1.919.004	X: -2,70; Y: 5,00	12,10	3,55	474.598	1.683.529	X: -2,70; Y: 5,00	12,10
2,40	306.289	735.922	X: -3,20; Y: 5,00	8,45	2,16	306.289	661.140	X: -3,20; Y: 5,00	8,45
4,18	486.715	2.036.531	X: -3,20; Y: 5,00	12,45	3,66	486.715	1.780.152	X: -3,20; Y: 5,00	12,45
2,61	311.040	811.082	X: -3,70; Y: 5,00	8,82	2,32	311.040	722.346	X: -3,70; Y: 5,00	8,82
4,40	490.047	2.156.202	X: -3,70; Y: 5,00	12,82	3,84	490.047	1.879.674	X: -3,70; Y: 5,00	12,82
2,86	310.761	888.239	X: -4,20; Y: 5,00	9,19	2,53	310.761	785.213	X: -4,20; Y: 5,00	9,19
4,55	503.691	2.293.437	X: -4,20; Y: 5,00	13,19	3,96	503.691	1.992.993	X: -4,20; Y: 5,00	13,19
2,07	236.858	490.424	X: 0,30; Y: 5,50	6,89	1,98	236.858	469.392	X: 0,30; Y: 5,50	6,89
3,55	426.281	1.511.812	X: 0,30; Y: 5,50	10,89	3,19	426.281	1.359.856	X: 0,30; Y: 5,50	10,89
1,95	256.153	499.135	X: -0,20; Y: 5,50	7,09	1,87	256.153	478.090	X: -0,20; Y: 5,50	7,09
3,54	438.871	1.554.128	X: -0,20; Y: 5,50	11,09	3,18	438.871	1.393.550	X: -0,20; Y: 5,50	11,09
1,95	266.024	517.742	X: -0,70; Y: 5,50	7,32	1,85	266.024	492.587	X: -0,70; Y: 5,50	7,32
3,58	449.392	1.607.632	X: -0,70; Y: 5,50	11,32	3,20	449.392	1.436.572	X: -0,70; Y: 5,50	11,32
1,91	286.134	545.967	X: -1,20; Y: 5,50	7,57	1,80	286.134	515.962	X: -1,20; Y: 5,50	7,57
3,62	462.216	1.671.551	X: -1,20; Y: 5,50	11,57	3,22	462.216	1.488.680	X: -1,20; Y: 5,50	11,57
2,00	290.590	581.363	X: -1,70; Y: 5,50	7,85	1,87	290.590	543.345	X: -1,70; Y: 5,50	7,85
3,69	473.230	1.746.256	X: -1,70; Y: 5,50	11,85	3,27	473.230	1.549.747	X: -1,70; Y: 5,50	11,85
2,09	298.835	623.206	X: -2,20; Y: 5,50	8,15	1,93	298.835	576.424	X: -2,20; Y: 5,50	8,15
3,83	478.198	1.832.051	X: -2,20; Y: 5,50	12,15	3,39	478.198	1.620.115	X: -2,20; Y: 5,50	12,15
2,17	311.960	676.635	X: -2,70; Y: 5,50	8,47	1,98	311.960	619.139	X: -2,70; Y: 5,50	8,47
3,91	494.559	1.932.270	X: -2,70; Y: 5,50	12,47	3,44	494.559	1.702.134	X: -2,70; Y: 5,50	12,47
2,32	316.704	735.060	X: -3,20; Y: 5,50	8,81	2,10	316.704	665.795	X: -3,20; Y: 5,50	8,81
4,07	500.977	2.038.283	X: -3,20; Y: 5,50	12,81	3,57	500.977	1.789.875	X: -3,20; Y: 5,50	12,81
2,47	325.977	805.111	X: -3,70; Y: 5,50	9,16	2,22	325.977	722.359	X: -3,70; Y: 5,50	9,16
4,29	501.670	2.154.270	X: -3,70; Y: 5,50	13,16	3,76	501.670	1.886.423	X: -3,70; Y: 5,50	13,16
2,73	322.258	880.887	X: -4,20; Y: 5,50	9,52	2,43	322.258	784.631	X: -4,20; Y: 5,50	9,52
4,44	514.388	2.285.253	X: -4,20; Y: 5,50	13,52	3,88	514.388	1.994.865	X: -4,20; Y: 5,50	13,52
2,05	248.982	509.799	X: 0,30; Y: 6,00	7,36	1,96	248.982	489.063	X: 0,30; Y: 6,00	7,36
3,55	434.994	1.545.166	X: 0,30; Y: 6,00	11,36	3,21	434.994	1.395.035	X: 0,30; Y: 6,00	11,36
1,92	268.470	516.717	X: -0,20; Y: 6,00	7,54	1,85	268.470	496.596	X: -0,20; Y: 6,00	7,54
3,51	451.221	1.583.755	X: -0,20; Y: 6,00	11,54	3,16	451.221	1.426.255	X: -0,20; Y: 6,00	11,54
1,92	278.080	533.764	X: -0,70; Y: 6,00	7,76	1,83	278.080	509.961	X: -0,70; Y: 6,00	7,76
3,54	461.805	1.633.733	X: -0,70; Y: 6,00	11,76	3,18	461.805	1.466.442	X: -0,70; Y: 6,00	11,76
1,91	291.829	556.896	X: -1,20; Y: 6,00	8,00	1,81	291.829	528.941	X: -1,20; Y: 6,00	8,00
3,57	474.416	1.693.849	X: -1,20; Y: 6,00	12,00	3,19	474.416	1.515.388	X: -1,20; Y: 6,00	12,00
1,94	303.339	588.245	X: -1,70; Y: 6,00	8,27	1,83	303.339	553.942	X: -1,70; Y: 6,00	8,27
3,66	481.653	1.765.028	X: -1,70; Y: 6,00	12,27	3,27	481.653	1.573.431	X: -1,70; Y: 6,00	12,27
2,05	306.425	629.263	X: -2,20; Y: 6,00	8,55	1,91	306.425	586.063	X: -2,20; Y: 6,00	8,55
3,76	491.326	1.845.978	X: -2,20; Y: 6,00	12,55	3,34	491.326	1.639.885	X: -2,20; Y: 6,00	12,55
2,13	318.471	679.393	X: -2,70; Y: 6,00	8,86	1,97	318.471	626.331	X: -2,70; Y: 6,00	8,86
3,86	502.768	1.941.783	X: -2,70; Y: 6,00	12,86	3,42	502.768	1.718.516	X: -2,70; Y: 6,00	12,86
2,27	324.194	735.195	X: -3,20; Y: 6,00	9,18	2,07	324.194	671.101	X: -3,20; Y: 6,00	9,18
4,01	509.769	2.043.256	X: -3,20; Y: 6,00	13,18	3,54	509.769	1.802.547	X: -3,20; Y: 6,00	13,18

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
2,44	328.007	798.711	X: -3,70; Y: 6,00	9,51	2,20	328.007	722.322	X: -3,70; Y: 6,00	9,51
4,18	515.330	2.154.444	X: -3,70; Y: 6,00	13,51	3,68	515.330	1.894.854	X: -3,70; Y: 6,00	13,51
2,60	336.028	873.507	X: -4,20; Y: 6,00	9,86	2,33	336.028	783.425	X: -4,20; Y: 6,00	9,86
4,32	527.283	2.279.816	X: -4,20; Y: 6,00	13,86	3,79	527.283	1.998.782	X: -4,20; Y: 6,00	13,86
2,01	261.129	523.792	X: 0,30; Y: 6,50	7,83	1,94	261.129	505.563	X: 0,30; Y: 6,50	7,83
3,49	453.059	1.581.111	X: 0,30; Y: 6,50	11,83	3,16	453.059	1.432.822	X: 0,30; Y: 6,50	11,83
1,95	273.158	531.505	X: -0,20; Y: 6,50	8,00	1,87	273.158	512.012	X: -0,20; Y: 6,50	8,00
3,48	464.543	1.617.148	X: -0,20; Y: 6,50	12,00	3,15	464.543	1.461.424	X: -0,20; Y: 6,50	12,00
1,88	289.201	544.892	X: -0,70; Y: 6,50	8,21	1,81	289.201	523.849	X: -0,70; Y: 6,50	8,21
3,54	469.529	1.661.139	X: -0,70; Y: 6,50	12,21	3,19	469.529	1.496.920	X: -0,70; Y: 6,50	12,21
1,91	296.702	568.032	X: -1,20; Y: 6,50	8,44	1,83	296.702	541.910	X: -1,20; Y: 6,50	8,44
3,56	482.197	1.717.742	X: -1,20; Y: 6,50	12,44	3,20	482.197	1.543.137	X: -1,20; Y: 6,50	12,44
1,94	308.327	597.242	X: -1,70; Y: 6,50	8,69	1,83	308.327	565.482	X: -1,70; Y: 6,50	8,69
3,58	498.627	1.787.443	X: -1,70; Y: 6,50	12,69	3,21	498.627	1.599.943	X: -1,70; Y: 6,50	12,69
2,00	317.834	634.418	X: -2,20; Y: 6,50	8,96	1,87	317.834	595.109	X: -2,20; Y: 6,50	8,96
3,69	505.024	1.865.319	X: -2,20; Y: 6,50	12,96	3,29	505.024	1.663.856	X: -2,20; Y: 6,50	12,96
2,11	323.915	682.888	X: -2,70; Y: 6,50	9,25	1,96	323.915	633.869	X: -2,70; Y: 6,50	9,25
3,80	514.116	1.952.755	X: -2,70; Y: 6,50	13,25	3,38	514.116	1.736.010	X: -2,70; Y: 6,50	13,25
2,23	330.149	736.182	X: -3,20; Y: 6,50	9,56	2,05	330.149	676.839	X: -3,20; Y: 6,50	9,56
3,93	521.183	2.050.097	X: -3,20; Y: 6,50	13,56	3,49	521.183	1.816.600	X: -3,20; Y: 6,50	13,56
2,38	334.845	797.059	X: -3,70; Y: 6,50	9,88	2,17	334.845	726.144	X: -3,70; Y: 6,50	9,88
4,08	529.668	2.160.487	X: -3,70; Y: 6,50	13,88	3,60	529.668	1.908.054	X: -3,70; Y: 6,50	13,88
2,53	342.918	868.323	X: -4,20; Y: 6,50	10,22	2,29	342.918	784.449	X: -4,20; Y: 6,50	10,22
4,25	535.444	2.277.618	X: -4,20; Y: 6,50	14,22	3,75	535.444	2.005.733	X: -4,20; Y: 6,50	14,22
2,03	266.044	539.503	X: 0,30; Y: 7,00	8,30	1,96	266.044	521.705	X: 0,30; Y: 7,00	8,30
3,51	460.226	1.614.358	X: 0,30; Y: 7,00	12,30	3,19	460.226	1.467.929	X: 0,30; Y: 7,00	12,30
1,97	277.666	546.003	X: -0,20; Y: 7,00	8,47	1,90	277.666	527.206	X: -0,20; Y: 7,00	8,47
3,47	475.245	1.647.274	X: -0,20; Y: 7,00	12,47	3,14	475.245	1.494.533	X: -0,20; Y: 7,00	12,47
1,90	293.106	557.978	X: -0,70; Y: 7,00	8,66	1,84	293.106	538.015	X: -0,70; Y: 7,00	8,66
3,48	485.271	1.691.000	X: -0,70; Y: 7,00	12,66	3,15	485.271	1.529.669	X: -0,70; Y: 7,00	12,66
1,89	306.341	577.618	X: -1,20; Y: 7,00	8,88	1,81	306.341	554.302	X: -1,20; Y: 7,00	8,88
3,53	493.937	1.744.939	X: -1,20; Y: 7,00	12,88	3,19	493.937	1.573.402	X: -1,20; Y: 7,00	12,88
1,94	312.364	606.516	X: -1,70; Y: 7,00	9,12	1,85	312.364	577.005	X: -1,70; Y: 7,00	9,12
3,58	505.203	1.808.453	X: -1,70; Y: 7,00	13,12	3,22	505.203	1.625.491	X: -1,70; Y: 7,00	13,12
1,99	322.269	641.531	X: -2,20; Y: 7,00	9,38	1,88	322.269	605.198	X: -2,20; Y: 7,00	9,38
3,65	515.246	1.882.034	X: -2,20; Y: 7,00	13,38	3,27	515.246	1.686.015	X: -2,20; Y: 7,00	13,38
2,07	330.195	684.265	X: -2,70; Y: 7,00	9,65	1,94	330.195	639.451	X: -2,70; Y: 7,00	9,65
3,78	520.567	1.966.036	X: -2,70; Y: 7,00	13,65	3,37	520.567	1.755.373	X: -2,70; Y: 7,00	13,65
2,20	335.096	737.881	X: -3,20; Y: 7,00	9,95	2,04	335.096	682.890	X: -3,20; Y: 7,00	9,95
3,90	528.501	2.059.308	X: -3,20; Y: 7,00	13,95	3,47	528.501	1.832.694	X: -3,20; Y: 7,00	13,95
2,34	340.301	796.286	X: -3,70; Y: 7,00	10,26	2,15	340.301	730.415	X: -3,70; Y: 7,00	10,26
4,01	539.666	2.164.607	X: -3,70; Y: 7,00	14,26	3,56	539.666	1.919.951	X: -3,70; Y: 7,00	14,26
2,48	347.910	864.175	X: -4,20; Y: 7,00	10,59	2,26	347.910	786.091	X: -4,20; Y: 7,00	10,59
4,20	542.398	2.277.843	X: -4,20; Y: 7,00	14,59	3,71	542.398	2.014.650	X: -4,20; Y: 7,00	14,59
2,06	269.976	554.855	X: 0,30; Y: 7,50	8,78	1,99	269.976	537.357	X: 0,30; Y: 7,50	8,78
3,48	474.245	1.648.538	X: 0,30; Y: 7,50	12,78	3,17	474.245	1.504.201	X: 0,30; Y: 7,50	12,78
1,95	287.085	558.473	X: -0,20; Y: 7,50	8,94	1,89	287.085	541.949	X: -0,20; Y: 7,50	8,94
3,48	481.830	1.677.992	X: -0,20; Y: 7,50	12,94	3,17	481.830	1.527.588	X: -0,20; Y: 7,50	12,94
1,93	296.324	570.937	X: -0,70; Y: 7,50	9,12	1,86	296.324	551.898	X: -0,70; Y: 7,50	9,12
3,50	491.522	1.719.107	X: -0,70; Y: 7,50	13,12	3,18	491.522	1.560.667	X: -0,70; Y: 7,50	13,12
1,90	309.802	588.918	X: -1,20; Y: 7,50	9,33	1,83	309.802	567.120	X: -1,20; Y: 7,50	9,33
3,51	503.786	1.769.526	X: -1,20; Y: 7,50	13,33	3,18	503.786	1.601.908	X: -1,20; Y: 7,50	13,33
1,92	320.810	614.565	X: -1,70; Y: 7,50	9,55	1,83	320.810	587.962	X: -1,70; Y: 7,50	9,55
3,58	511.245	1.830.361	X: -1,70; Y: 7,50	13,55	3,23	511.245	1.651.625	X: -1,70; Y: 7,50	13,55
1,99	325.705	648.983	X: -2,20; Y: 7,50	9,80	1,89	325.705	615.284	X: -2,20; Y: 7,50	9,80
3,65	521.286	1.900.447	X: -2,20; Y: 7,50	13,80	3,28	521.286	1.709.405	X: -2,20; Y: 7,50	13,80
2,06	334.190	689.554	X: -2,70; Y: 7,50	10,07	1,94	334.190	648.085	X: -2,70; Y: 7,50	10,07
3,73	530.254	1.980.260	X: -2,70; Y: 7,50	14,07	3,35	530.254	1.775.393	X: -2,70; Y: 7,50	14,07
2,15	343.545	739.147	X: -3,20; Y: 7,50	10,35	2,00	343.545	688.409	X: -3,20; Y: 7,50	10,35
3,87	534.672	2.070.173	X: -3,20; Y: 7,50	14,35	3,46	534.672	1.850.048	X: -3,20; Y: 7,50	14,35
2,31	344.817	796.240	X: -3,70; Y: 7,50	10,65	2,13	344.817	734.997	X: -3,70; Y: 7,50	10,65
3,98	545.664	2.171.202	X: -3,70; Y: 7,50	14,65	3,54	545.664	1.933.969	X: -3,70; Y: 7,50	14,65
2,45	351.813	861.078	X: -4,20; Y: 7,50	10,97	2,24	351.813	788.345	X: -4,20; Y: 7,50	10,97
4,13	552.067	2.279.826	X: -4,20; Y: 7,50	14,97	3,67	552.067	2.024.701	X: -4,20; Y: 7,50	14,97
2,04	278.880	568.236	X: 0,30; Y: 8,00	9,26	1,98	278.880	552.778	X: 0,30; Y: 8,00	9,26
3,50	480.392	1.681.322	X: 0,30; Y: 8,00	13,26	3,20	480.392	1.538.803	X: 0,30; Y: 8,00	13,26
1,97	290.039	572.543	X: -0,20; Y: 8,00	9,41	1,92	290.039	556.528	X: -0,20; Y: 8,00	9,41
3,46	494.021	1.709.576	X: -0,20; Y: 8,00	13,41	3,16	494.021	1.561.601	X: -0,20; Y: 8,00	13,41
1,91	304.284	582.132	X: -0,70; Y: 8,00	9,58	1,86	304.284	565.263	X: -0,70; Y: 8,00	9,58
3,49	501.055	1.746.810	X: -0,70; Y: 8,00	13,58	3,18	501.055	1.591.585	X: -0,70; Y: 8,00	13,58
1,92	312.214	600.229	X: -1,20; Y: 8,00	9,78	1,86	312.214	579.669	X: -1,20; Y: 8,00	9,78
3,52	509.354	1.795.121	X: -1,20; Y: 8,00	13,78	3,20	509.354	1.630.825	X: -1,20; Y: 8,00	13,78
1,93	323.837	624.085	X: -1,70; Y: 8,00	10,00	1,85	323.837	599.366	X: -1,70; Y: 8,00	10,00
3,56	520.415	1.852.435	X: -1,70; Y: 8,00	14,00	3,22	520.415	1.677.961	X: -1,70; Y: 8,00	14,00
2,00	328.738	656.703	X: -2,20; Y: 8,00	10,23	1,90	328.738	625.395	X: -2,20; Y: 8,00	10,23
3,64	526.857	1.919.832	X: -2,20; Y: 8,00	14,23	3,29	526.857	1.733.438	X: -2,20; Y: 8,00	14,23
2,06	337.162	695.236	X: -2,70; Y: 8,00	10,49	1,95	337.162	656.748	X: -2,70; Y: 8,00	10,49
3,73	535.835	1.996.210	X: -2,70; Y: 8,00	14,49	3,35	535.835	1.796.725	X: -2,70; Y: 8,00	14,49
2,14	346.398	742.162	X: -3,20; Y: 8,00	10,76	2,01	346.398	695.113	X: -3,20; Y: 8,00	10,76
3,83	543.880	2.082.026	X: -3,20; Y: 8,00	14,76	3,43	543.880	1.868.035	X: -3,20; Y: 8,00	14,76
2,26	352.602	795.894	X: -3,70; Y: 8,00	11,05	2,10	352.602	739.044	X: -3,70; Y: 8,00	11,05
3,96	550.899	2.179.505	X: -3,70; Y: 8,00	15,05	3,54	550.899	1.949.257	X: -3,70; Y: 8,00	15,05
2,43	353.347	857.895	X: -4,20; Y: 8,00	11,35	2,24	353.347	790.197	X: -4,20; Y: 8,00	11,35

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
4,10	557.660	2.284.239	X: -4,20; Y: 8,00	15,35	3,65	557.660	2.036.878	X: -4,20; Y: 8,00	15,35
2,06	282.348	582.803	X: 0,30; Y: 8,50	9,74	2,01	282.348	567.790	X: 0,30; Y: 8,50	9,74
3,50	489.867	1.713.144	X: 0,30; Y: 8,50	13,74	3,21	489.867	1.573.020	X: 0,30; Y: 8,50	13,74
2,00	292.590	586.279	X: -0,20; Y: 8,50	9,88	1,95	292.590	570.725	X: -0,20; Y: 8,50	9,88
3,48	499.728	1.740.110	X: -0,20; Y: 8,50	13,88	3,19	499.728	1.594.345	X: -0,20; Y: 8,50	13,88
1,94	307.015	594.636	X: -0,70; Y: 8,50	10,05	1,88	307.015	578.635	X: -0,70; Y: 8,50	10,05
3,49	508.543	1.776.404	X: -0,70; Y: 8,50	14,05	3,19	508.543	1.623.534	X: -0,70; Y: 8,50	14,05
1,94	314.494	611.494	X: -1,20; Y: 8,50	10,24	1,88	314.494	592.092	X: -1,20; Y: 8,50	10,24
3,51	518.275	1.820.405	X: -1,20; Y: 8,50	14,24	3,20	518.275	1.659.645	X: -1,20; Y: 8,50	14,24
1,95	325.779	633.791	X: -1,70; Y: 8,50	10,44	1,87	325.779	610.663	X: -1,70; Y: 8,50	10,44
3,57	525.408	1.875.559	X: -1,70; Y: 8,50	14,44	3,24	525.408	1.704.820	X: -1,70; Y: 8,50	14,44
1,98	335.663	663.320	X: -2,20; Y: 8,50	10,67	1,89	335.663	634.852	X: -2,20; Y: 8,50	10,67
3,62	535.428	1.939.473	X: -2,20; Y: 8,50	14,67	3,28	535.428	1.757.671	X: -2,20; Y: 8,50	14,67
2,06	339.686	701.295	X: -2,70; Y: 8,50	10,92	1,96	339.686	665.512	X: -2,70; Y: 8,50	10,92
3,72	540.999	2.013.182	X: -2,70; Y: 8,50	14,92	3,36	540.999	1.818.745	X: -2,70; Y: 8,50	14,92
2,15	347.101	745.123	X: -3,20; Y: 8,50	11,18	2,02	347.101	701.397	X: -3,20; Y: 8,50	11,18
3,80	551.380	2.096.930	X: -3,20; Y: 8,50	15,18	3,42	551.380	1.888.391	X: -3,20; Y: 8,50	15,18
2,24	355.233	797.210	X: -3,70; Y: 8,50	11,46	2,10	355.233	744.314	X: -3,70; Y: 8,50	11,46
3,92	559.080	2.188.824	X: -3,70; Y: 8,50	15,46	3,51	559.080	1.965.124	X: -3,70; Y: 8,50	15,46
2,37	360.562	855.967	X: -4,20; Y: 8,50	11,75	2,20	360.562	792.802	X: -4,20; Y: 8,50	11,75
4,07	562.677	2.290.379	X: -4,20; Y: 8,50	15,75	3,64	562.677	2.050.327	X: -4,20; Y: 8,50	15,75

Verifica 2

Approccio 1, Combinazione 2 Stato Limite Ultimo senza sisma

2,22	199.999	444.930	X: 0,30; Y: 4,00	5,52	2,11	199.999	421.603	X: 0,30; Y: 4,00	5,52
3,80	372.486	1.416.482	X: 0,30; Y: 4,00	9,52	3,39	372.486	1.261.605	X: 0,30; Y: 4,00	9,52
2,07	221.407	457.508	X: -0,20; Y: 4,00	5,77	1,95	221.407	432.502	X: -0,20; Y: 4,00	5,77
3,81	386.046	1.470.418	X: -0,20; Y: 4,00	9,77	3,38	386.046	1.304.645	X: -0,20; Y: 4,00	9,77
2,08	230.458	480.488	X: -0,70; Y: 4,00	6,05	1,95	230.458	449.087	X: -0,70; Y: 4,00	6,05
3,82	401.605	1.535.195	X: -0,70; Y: 4,00	10,05	3,38	401.605	1.357.034	X: -0,70; Y: 4,00	10,05
2,05	254.229	520.959	X: -1,20; Y: 4,00	6,36	1,90	254.229	482.589	X: -1,20; Y: 4,00	6,36
3,78	429.176	1.622.775	X: -1,20; Y: 4,00	10,36	3,33	429.176	1.427.624	X: -1,20; Y: 4,00	10,36
2,13	262.576	559.695	X: -1,70; Y: 4,00	6,69	1,95	262.576	511.415	X: -1,70; Y: 4,00	6,69
3,94	433.896	1.710.575	X: -1,70; Y: 4,00	10,69	3,46	433.896	1.499.260	X: -1,70; Y: 4,00	10,69
2,27	272.780	618.935	X: -2,20; Y: 4,00	7,04	2,05	272.780	558.730	X: -2,20; Y: 4,00	7,04
4,10	440.598	1.808.067	X: -2,20; Y: 4,00	11,04	3,58	440.598	1.579.005	X: -2,20; Y: 4,00	11,04
2,45	275.089	674.377	X: -2,70; Y: 4,00	7,40	2,19	275.089	601.509	X: -2,70; Y: 4,00	7,40
4,18	461.324	1.927.929	X: -2,70; Y: 4,00	11,40	3,63	461.324	1.676.793	X: -2,70; Y: 4,00	11,40
2,60	287.838	749.136	X: -3,20; Y: 4,00	7,79	2,30	287.838	661.765	X: -3,20; Y: 4,00	7,79
4,42	462.892	2.045.855	X: -3,20; Y: 4,00	11,79	3,83	462.892	1.774.145	X: -3,20; Y: 4,00	11,79
2,78	299.097	832.125	X: -3,70; Y: 4,00	8,18	2,44	299.097	728.651	X: -3,70; Y: 4,00	8,18
4,60	475.816	2.186.396	X: -3,70; Y: 4,00	12,18	3,97	475.816	1.890.074	X: -3,70; Y: 4,00	12,18
3,09	295.065	912.478	X: -4,20; Y: 4,00	8,59	2,69	295.065	793.504	X: -4,20; Y: 4,00	8,59
4,76	491.189	2.336.149	X: -4,20; Y: 4,00	12,59	4,10	491.189	2.013.312	X: -4,20; Y: 4,00	12,59
2,08	226.291	471.532	X: 0,30; Y: 4,50	5,97	1,98	226.291	448.285	X: 0,30; Y: 4,50	5,97
3,67	397.894	1.458.758	X: 0,30; Y: 4,50	9,97	3,28	397.894	1.303.193	X: 0,30; Y: 4,50	9,97
1,94	248.806	482.263	X: -0,20; Y: 4,50	6,20	1,84	248.806	458.568	X: -0,20; Y: 4,50	6,20
3,62	417.005	1.507.787	X: -0,20; Y: 4,50	10,20	3,22	417.005	1.342.806	X: -0,20; Y: 4,50	10,20
1,95	258.004	504.032	X: -0,70; Y: 4,50	6,46	1,84	258.004	474.784	X: -0,70; Y: 4,50	6,46
3,66	428.272	1.569.059	X: -0,70; Y: 4,50	10,46	3,25	428.272	1.392.011	X: -0,70; Y: 4,50	10,46
1,97	270.824	532.555	X: -1,20; Y: 4,50	6,75	1,83	270.824	496.853	X: -1,20; Y: 4,50	6,75
3,72	441.422	1.640.895	X: -1,20; Y: 4,50	10,75	3,29	441.422	1.450.385	X: -1,20; Y: 4,50	10,75
2,03	280.657	569.655	X: -1,70; Y: 4,50	7,06	1,87	280.657	525.008	X: -1,70; Y: 4,50	7,06
3,81	452.095	1.723.458	X: -1,70; Y: 4,50	11,06	3,36	452.095	1.517.613	X: -1,70; Y: 4,50	11,06
2,10	296.916	622.497	X: -2,20; Y: 4,50	7,39	1,91	296.916	566.992	X: -2,20; Y: 4,50	7,39
3,89	469.153	1.826.623	X: -2,20; Y: 4,50	11,39	3,41	469.153	1.601.340	X: -2,20; Y: 4,50	11,39
2,25	300.203	676.724	X: -2,70; Y: 4,50	7,74	2,03	300.203	608.795	X: -2,70; Y: 4,50	7,74
4,06	475.222	1.930.452	X: -2,70; Y: 4,50	11,74	3,55	475.222	1.686.855	X: -2,70; Y: 4,50	11,74
2,44	306.279	748.058	X: -3,20; Y: 4,50	8,11	2,18	306.279	666.494	X: -3,20; Y: 4,50	8,11
4,16	493.115	2.053.683	X: -3,20; Y: 4,50	12,11	3,62	493.115	1.787.481	X: -3,20; Y: 4,50	12,11
2,61	316.914	826.034	X: -3,70; Y: 4,50	8,49	2,30	316.914	729.250	X: -3,70; Y: 4,50	8,49
4,39	495.589	2.177.625	X: -3,70; Y: 4,50	12,49	3,81	495.589	1.890.392	X: -3,70; Y: 4,50	12,49
2,87	314.907	905.149	X: -4,20; Y: 4,50	8,88	2,52	314.907	793.173	X: -4,20; Y: 4,50	8,88
4,55	510.156	2.321.015	X: -4,20; Y: 4,50	12,88	3,94	510.156	2.008.427	X: -4,20; Y: 4,50	12,88
2,00	244.087	487.309	X: 0,30; Y: 5,00	6,43	1,91	244.087	466.796	X: 0,30; Y: 5,00	6,43
3,61	413.118	1.490.864	X: 0,30; Y: 5,00	10,43	3,24	413.118	1.337.747	X: 0,30; Y: 5,00	10,43
1,93	259.026	498.705	X: -0,20; Y: 5,00	6,64	1,84	259.026	475.819	X: -0,20; Y: 5,00	6,64
3,60	427.156	1.536.766	X: -0,20; Y: 5,00	10,64	3,22	427.156	1.374.335	X: -0,20; Y: 5,00	10,64
1,86	278.001	516.345	X: -0,70; Y: 5,00	6,89	1,76	278.001	490.424	X: -0,70; Y: 5,00	6,89
3,59	443.262	1.593.241	X: -0,70; Y: 5,00	10,89	3,20	443.262	1.420.077	X: -0,70; Y: 5,00	10,89
1,91	284.734	544.604	X: -1,20; Y: 5,00	7,16	1,80	284.734	511.471	X: -1,20; Y: 5,00	7,16
3,64	456.672	1.660.739	X: -1,20; Y: 5,00	11,16	3,23	456.672	1.474.802	X: -1,20; Y: 5,00	11,16
1,93	302.732	584.531	X: -1,70; Y: 5,00	7,45	1,79	302.732	543.393	X: -1,70; Y: 5,00	7,45
3,68	474.514	1.746.466	X: -1,70; Y: 5,00	11,45	3,25	474.514	1.544.073	X: -1,70; Y: 5,00	11,45
2,02	310.517	628.340	X: -2,20; Y: 5,00	7,77	1,86	310.517	577.253	X: -2,20; Y: 5,00	7,77
3,79	484.295	1.836.184	X: -2,20; Y: 5,00	11,77	3,34	484.295	1.617.506	X: -2,20; Y: 5,00	11,77
2,16	315.598	680.118	X: -2,70; Y: 5,00	8,10	1,96	315.598	617.346	X: -2,70; Y: 5,00	8,10
3,94	491.390	1.935.525	X: -2,70; Y: 5,00	12,10	3,46	491.390	1.699.122	X: -2,70; Y: 5,00	12,10
2,28	326.730	746.026	X: -3,20; Y: 5,00	8,45	2,05	326.730	670.084	X: -3,20; Y: 5,00	8,45
4,07	504.340	2.052.997	X: -3,20; Y: 5,00	12,45	3,56	504.340	1.795.453	X: -3,20; Y: 5,00	12,45
2,48	331.242	821.060	X: -3,70; Y: 5,00	8,82	2,21	331.242	730.845	X: -3,70; Y: 5,00	8,82
4,27	508.438	2.172.656	X: -3,70; Y: 5,00	12,82	3,73	508.438	1.894.680	X: -3,70; Y: 5,00	12,82
2,71	330.855	897.949	X: -4,20; Y: 5,00	9,19	2,40	330.855	793.047	X: -4,20; Y: 5,00	9,19
4,42	522.788	2.309.864	X: -4,20; Y: 5,00	13,19	3,84	522.788	2.007.715	X: -4,20; Y: 5,00	13,19

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
2,00	252.207	504.934	X: 0,30; Y: 5,50	6,89	1,92	252.207	484.792	X: 0,30; Y: 5,50	6,89
3,51	435.984	1.529.081	X: 0,30; Y: 5,50	10,89	3,16	435.984	1.377.291	X: 0,30; Y: 5,50	10,89
1,88	273.388	512.876	X: -0,20; Y: 5,50	7,09	1,80	273.388	492.737	X: -0,20; Y: 5,50	7,09
3,49	449.864	1.571.206	X: -0,20; Y: 5,50	11,09	3,14	449.864	1.410.734	X: -0,20; Y: 5,50	11,09
1,86	285.069	530.695	X: -0,70; Y: 5,50	7,32	1,78	285.069	506.305	X: -0,70; Y: 5,50	7,32
3,52	461.599	1.624.546	X: -0,70; Y: 5,50	11,32	3,15	461.599	1.453.495	X: -0,70; Y: 5,50	11,32
1,82	306.569	558.509	X: -1,20; Y: 5,50	7,57	1,73	306.569	529.060	X: -1,20; Y: 5,50	7,57
3,55	475.558	1.688.328	X: -1,20; Y: 5,50	11,57	3,17	475.558	1.505.323	X: -1,20; Y: 5,50	11,57
1,90	312.440	593.369	X: -1,70; Y: 5,50	7,85	1,78	312.440	555.551	X: -1,70; Y: 5,50	7,85
3,62	487.630	1.762.924	X: -1,70; Y: 5,50	11,85	3,21	487.630	1.566.106	X: -1,70; Y: 5,50	11,85
1,98	321.239	634.777	X: -2,20; Y: 5,50	8,15	1,83	321.239	587.769	X: -2,20; Y: 5,50	8,15
3,75	493.580	1.848.635	X: -2,20; Y: 5,50	12,15	3,31	493.580	1.636.188	X: -2,20; Y: 5,50	12,15
2,06	334.124	687.929	X: -2,70; Y: 5,50	8,47	1,89	334.124	629.862	X: -2,70; Y: 5,50	8,47
3,81	510.851	1.948.775	X: -2,70; Y: 5,50	12,47	3,36	510.851	1.717.914	X: -2,70; Y: 5,50	12,47
2,20	338.744	746.012	X: -3,20; Y: 5,50	8,81	1,99	338.744	675.748	X: -3,20; Y: 5,50	8,81
3,97	518.111	2.054.745	X: -3,20; Y: 5,50	12,81	3,48	518.111	1.805.368	X: -3,20; Y: 5,50	12,81
2,35	347.762	815.888	X: -3,70; Y: 5,50	9,16	2,10	347.762	731.787	X: -3,70; Y: 5,50	9,16
4,18	519.583	2.170.710	X: -3,70; Y: 5,50	13,16	3,66	519.583	1.901.635	X: -3,70; Y: 5,50	13,16
2,59	343.902	891.408	X: -4,20; Y: 5,50	9,52	2,31	343.902	793.396	X: -4,20; Y: 5,50	9,52
4,32	533.021	2.301.665	X: -4,20; Y: 5,50	13,52	3,77	533.021	2.009.797	X: -4,20; Y: 5,50	13,52
1,99	263.354	524.705	X: 0,30; Y: 6,00	7,36	1,92	263.354	504.917	X: 0,30; Y: 6,00	7,36
3,52	444.298	1.562.488	X: 0,30; Y: 6,00	11,36	3,18	444.298	1.412.555	X: 0,30; Y: 6,00	11,36
1,87	284.641	530.910	X: -0,20; Y: 6,00	7,54	1,80	284.641	511.797	X: -0,20; Y: 6,00	7,54
3,47	461.781	1.600.886	X: -0,20; Y: 6,00	11,54	3,13	461.781	1.443.545	X: -0,20; Y: 6,00	11,54
1,85	295.898	547.361	X: -0,70; Y: 6,00	7,76	1,77	295.898	524.505	X: -0,70; Y: 6,00	7,76
3,49	473.554	1.650.695	X: -0,70; Y: 6,00	11,76	3,13	473.554	1.483.483	X: -0,70; Y: 6,00	11,76
1,83	311.146	570.002	X: -1,20; Y: 6,00	8,00	1,74	311.146	542.783	X: -1,20; Y: 6,00	8,00
3,51	487.283	1.710.670	X: -1,20; Y: 6,00	12,00	3,14	487.283	1.532.170	X: -1,20; Y: 6,00	12,00
1,85	324.038	600.918	X: -1,70; Y: 6,00	8,27	1,75	324.038	567.045	X: -1,70; Y: 6,00	8,27
3,60	495.568	1.781.731	X: -1,70; Y: 6,00	12,27	3,21	495.568	1.589.941	X: -1,70; Y: 6,00	12,27
1,95	328.429	641.513	X: -2,20; Y: 6,00	8,55	1,82	328.429	598.342	X: -2,20; Y: 6,00	8,55
3,68	506.220	1.862.587	X: -2,20; Y: 6,00	12,55	3,27	506.220	1.656.118	X: -2,20; Y: 6,00	12,55
2,02	341.471	691.471	X: -2,70; Y: 6,00	8,86	1,87	341.471	638.035	X: -2,70; Y: 6,00	8,86
3,78	518.573	1.958.311	X: -2,70; Y: 6,00	12,86	3,34	518.573	1.734.475	X: -2,70; Y: 6,00	12,86
2,15	347.689	746.985	X: -3,20; Y: 6,00	9,18	1,96	347.689	682.056	X: -3,20; Y: 6,00	9,18
3,91	526.422	2.059.732	X: -3,20; Y: 6,00	13,18	3,45	526.422	1.818.225	X: -3,20; Y: 6,00	13,18
2,31	351.346	810.195	X: -3,70; Y: 6,00	9,51	2,08	351.346	732.537	X: -3,70; Y: 6,00	9,51
4,07	532.771	2.170.884	X: -3,70; Y: 6,00	13,51	3,59	532.771	1.910.253	X: -3,70; Y: 6,00	13,51
2,46	359.076	884.815	X: -4,20; Y: 6,00	9,86	2,21	359.076	793.116	X: -4,20; Y: 6,00	9,86
4,21	545.454	2.296.226	X: -4,20; Y: 6,00	13,86	3,69	545.454	2.013.910	X: -4,20; Y: 6,00	13,86
1,96	274.633	539.065	X: 0,30; Y: 6,50	7,83	1,90	274.633	521.776	X: 0,30; Y: 6,50	7,83
3,46	461.993	1.598.480	X: 0,30; Y: 6,50	11,83	3,14	461.993	1.450.419	X: 0,30; Y: 6,50	11,83
1,89	288.397	546.096	X: -0,20; Y: 6,50	8,00	1,83	288.397	527.639	X: -0,20; Y: 6,50	8,00
3,44	474.699	1.634.326	X: -0,20; Y: 6,50	12,00	3,12	474.699	1.478.805	X: -0,20; Y: 6,50	12,00
1,83	306.044	558.891	X: -0,70; Y: 6,50	8,21	1,76	306.044	538.870	X: -0,70; Y: 6,50	8,21
3,49	480.847	1.678.154	X: -0,70; Y: 6,50	12,21	3,15	480.847	1.514.072	X: -0,70; Y: 6,50	12,21
1,85	315.018	581.553	X: -1,20; Y: 6,50	8,44	1,77	315.018	556.317	X: -1,20; Y: 6,50	8,44
3,51	494.613	1.734.610	X: -1,20; Y: 6,50	12,44	3,15	494.613	1.560.040	X: -1,20; Y: 6,50	12,44
1,86	327.987	610.383	X: -1,70; Y: 6,50	8,69	1,77	327.987	579.251	X: -1,70; Y: 6,50	8,69
3,52	512.079	1.804.180	X: -1,70; Y: 6,50	12,69	3,16	512.079	1.616.591	X: -1,70; Y: 6,50	12,69
1,91	338.747	647.232	X: -2,20; Y: 6,50	8,96	1,80	338.747	608.205	X: -2,20; Y: 6,50	8,96
3,62	519.448	1.881.955	X: -2,20; Y: 6,50	12,96	3,23	519.448	1.680.241	X: -2,20; Y: 6,50	12,96
2,01	345.898	695.541	X: -2,70; Y: 6,50	9,25	1,87	345.898	646.413	X: -2,70; Y: 6,50	9,25
3,72	529.450	1.969.312	X: -2,70; Y: 6,50	13,25	3,31	529.450	1.752.126	X: -2,70; Y: 6,50	13,25
2,12	353.182	748.552	X: -3,20; Y: 6,50	9,56	1,95	353.182	688.648	X: -3,20; Y: 6,50	9,56
3,85	537.367	2.066.595	X: -3,20; Y: 6,50	13,56	3,41	537.367	1.832.451	X: -3,20; Y: 6,50	13,56
2,26	358.803	809.241	X: -3,70; Y: 6,50	9,88	2,05	358.803	737.274	X: -3,70; Y: 6,50	9,88
3,98	546.645	2.176.934	X: -3,70; Y: 6,50	13,88	3,52	546.645	1.923.635	X: -3,70; Y: 6,50	13,88
2,40	367.262	880.416	X: -4,20; Y: 6,50	10,22	2,16	367.262	795.074	X: -4,20; Y: 6,50	10,22
4,15	553.160	2.294.037	X: -4,20; Y: 6,50	14,22	3,65	553.160	2.021.045	X: -4,20; Y: 6,50	14,22
1,99	278.776	555.115	X: 0,30; Y: 7,00	8,30	1,93	278.776	538.232	X: 0,30; Y: 7,00	8,30
3,48	468.815	1.631.781	X: 0,30; Y: 7,00	12,30	3,17	468.815	1.485.595	X: 0,30; Y: 7,00	12,30
1,92	292.067	560.955	X: -0,20; Y: 7,00	8,47	1,86	292.067	543.204	X: -0,20; Y: 7,00	8,47
3,43	485.022	1.664.507	X: -0,20; Y: 7,00	12,47	3,12	485.022	1.511.999	X: -0,20; Y: 7,00	12,47
1,85	309.065	572.348	X: -0,70; Y: 7,00	8,66	1,79	309.065	553.446	X: -0,70; Y: 7,00	8,66
3,44	496.183	1.708.062	X: -0,70; Y: 7,00	12,66	3,12	496.183	1.546.915	X: -0,70; Y: 7,00	12,66
1,83	323.742	591.505	X: -1,20; Y: 7,00	8,88	1,76	323.742	569.165	X: -1,20; Y: 7,00	8,88
3,48	505.928	1.761.852	X: -1,20; Y: 7,00	12,88	3,14	505.928	1.590.420	X: -1,20; Y: 7,00	12,88
1,87	331.093	620.020	X: -1,70; Y: 7,00	9,12	1,79	331.093	591.293	X: -1,70; Y: 7,00	9,12
3,52	518.215	1.825.238	X: -1,70; Y: 7,00	13,12	3,17	518.215	1.642.264	X: -1,70; Y: 7,00	13,12
1,91	342.215	654.743	X: -2,20; Y: 7,00	9,38	1,81	342.215	618.902	X: -2,20; Y: 7,00	9,38
3,59	529.220	1.898.713	X: -2,20; Y: 7,00	13,38	3,22	529.220	1.702.538	X: -2,20; Y: 7,00	13,38
1,98	351.288	697.229	X: -2,70; Y: 7,00	9,65	1,86	351.288	652.536	X: -2,70; Y: 7,00	9,65
3,70	535.447	1.982.632	X: -2,70; Y: 7,00	13,65	3,31	535.447	1.771.641	X: -2,70; Y: 7,00	13,65
2,10	357.164	750.736	X: -3,20; Y: 7,00	9,95	1,95	357.164	695.469	X: -3,20; Y: 7,00	9,95
3,81	544.230	2.075.836	X: -3,20; Y: 7,00	13,95	3,40	544.230	1.848.700	X: -3,20; Y: 7,00	13,95
2,23	363.359	808.926	X: -3,70; Y: 7,00	10,26	2,04	363.359	742.310	X: -3,70; Y: 7,00	10,26
3,92	556.190	2.181.079	X: -3,70; Y: 7,00	14,26	3,48	556.190	1.935.700	X: -3,70; Y: 7,00	14,26
2,36	371.742	876.765	X: -4,20; Y: 7,00	10,59	2,15	371.742	797.495	X: -4,20; Y: 7,00	10,59
4,10	559.667	2.294.283	X: -4,20; Y: 7,00	14,59	3,63	559.667	2.030.143	X: -4,20; Y: 7,00	14,59
2,02	282.014	570.770	X: 0,30; Y: 7,50	8,78	1,96	282.014	554.155	X: 0,30; Y: 7,50	8,78
3,45	482.513	1.666.008	X: 0,30; Y: 7,50	12,78	3,15	482.513	1.521.927	X: 0,30; Y: 7,50	12,78
1,91	300.730	573.745	X: -0,20; Y: 7,50	8,94	1,86	300.730	558.243	X: -0,20; Y: 7,50	8,94

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
3,45	491.252	1.695.278	X: -0,20; Y: 7,50	12,94	3,15	491.252	1.545.126	X: -0,20; Y: 7,50	12,94
1,88	311.479	585.645	X: -0,70; Y: 7,50	9,12	1,82	311.479	567.683	X: -0,70; Y: 7,50	9,12
3,46	502.052	1.736.225	X: -0,70; Y: 7,50	13,12	3,14	502.052	1.578.005	X: -0,70; Y: 7,50	13,12
1,85	326.365	603.144	X: -1,20; Y: 7,50	9,33	1,78	326.365	582.377	X: -1,20; Y: 7,50	9,33
3,47	515.373	1.786.493	X: -1,20; Y: 7,50	13,33	3,14	515.373	1.619.025	X: -1,20; Y: 7,50	13,33
1,86	338.681	628.401	X: -1,70; Y: 7,50	9,55	1,78	338.681	602.687	X: -1,70; Y: 7,50	9,55
3,53	523.837	1.847.198	X: -1,70; Y: 7,50	13,55	3,19	523.837	1.668.515	X: -1,70; Y: 7,50	13,55
1,92	344.784	662.512	X: -2,20; Y: 7,50	9,80	1,83	344.784	629.465	X: -2,20; Y: 7,50	9,80
3,58	534.829	1.917.174	X: -2,20; Y: 7,50	13,80	3,23	534.829	1.726.053	X: -2,20; Y: 7,50	13,80
1,98	354.379	702.862	X: -2,70; Y: 7,50	10,07	1,87	354.379	661.727	X: -2,70; Y: 7,50	10,07
3,67	544.696	1.996.896	X: -2,70; Y: 7,50	14,07	3,29	544.696	1.791.797	X: -2,70; Y: 7,50	14,07
2,06	364.751	752.288	X: -3,20; Y: 7,50	10,35	1,92	364.751	701.524	X: -3,20; Y: 7,50	10,35
3,79	549.960	2.086.738	X: -3,20; Y: 7,50	14,35	3,39	549.960	1.866.206	X: -3,20; Y: 7,50	14,35
2,21	366.957	809.294	X: -3,70; Y: 7,50	10,65	2,04	366.957	747.599	X: -3,70; Y: 7,50	10,65
3,89	561.749	2.187.706	X: -3,70; Y: 7,50	14,65	3,47	561.749	1.949.874	X: -3,70; Y: 7,50	14,65
2,33	374.798	874.071	X: -4,20; Y: 7,50	10,97	2,14	374.798	800.444	X: -4,20; Y: 7,50	10,97
4,04	568.899	2.296.292	X: -4,20; Y: 7,50	14,97	3,59	568.899	2.040.356	X: -4,20; Y: 7,50	14,97
2,01	290.294	584.405	X: 0,30; Y: 8,00	9,26	1,96	290.294	569.787	X: 0,30; Y: 8,00	9,26
3,48	488.361	1.698.841	X: 0,30; Y: 8,00	13,26	3,19	488.361	1.556.584	X: 0,30; Y: 8,00	13,26
1,94	303.000	588.115	X: -0,20; Y: 8,00	9,41	1,89	303.000	573.092	X: -0,20; Y: 8,00	9,41
3,43	503.112	1.726.914	X: -0,20; Y: 8,00	13,41	3,14	503.112	1.579.207	X: -0,20; Y: 8,00	13,41
1,87	318.706	597.147	X: -0,70; Y: 8,00	9,58	1,82	318.706	581.348	X: -0,70; Y: 8,00	9,58
3,45	511.226	1.763.982	X: -0,70; Y: 8,00	13,58	3,15	511.226	1.608.999	X: -0,70; Y: 8,00	13,58
1,87	328.009	614.765	X: -1,20; Y: 8,00	9,78	1,81	328.009	595.262	X: -1,20; Y: 8,00	9,78
3,48	520.560	1.812.143	X: -1,20; Y: 8,00	13,78	3,17	520.560	1.648.037	X: -1,20; Y: 8,00	13,78
1,87	340.915	638.224	X: -1,70; Y: 8,00	10,00	1,80	340.915	614.465	X: -1,70; Y: 8,00	10,00
3,51	532.609	1.869.323	X: -1,70; Y: 8,00	14,00	3,18	532.609	1.694.952	X: -1,70; Y: 8,00	14,00
1,93	347.010	670.534	X: -2,20; Y: 8,00	10,23	1,84	347.010	639.996	X: -2,20; Y: 8,00	10,23
3,59	539.990	1.936.608	X: -2,20; Y: 8,00	14,23	3,24	539.990	1.750.205	X: -2,20; Y: 8,00	14,23
1,99	356.539	708.824	X: -2,70; Y: 8,00	10,49	1,88	356.539	670.835	X: -2,70; Y: 8,00	10,49
3,66	549.857	2.012.892	X: -2,70; Y: 8,00	14,49	3,30	549.857	1.813.256	X: -2,70; Y: 8,00	14,49
2,06	366.794	755.572	X: -3,20; Y: 8,00	10,76	1,93	366.794	708.701	X: -3,20; Y: 8,00	10,76
3,76	558.744	2.098.632	X: -3,20; Y: 8,00	14,76	3,37	558.744	1.884.328	X: -3,20; Y: 8,00	14,76
2,16	373.936	809.194	X: -3,70; Y: 8,00	11,05	2,01	373.936	752.139	X: -3,70; Y: 8,00	11,05
3,88	566.558	2.196.046	X: -3,70; Y: 8,00	15,05	3,47	566.558	1.965.311	X: -3,70; Y: 8,00	15,05
2,32	375.548	871.138	X: -4,20; Y: 8,00	11,35	2,14	375.548	802.815	X: -4,20; Y: 8,00	11,35
4,01	574.067	2.300.735	X: -4,20; Y: 8,00	15,35	3,58	574.067	2.052.687	X: -4,20; Y: 8,00	15,35
2,04	293.198	599.168	X: 0,30; Y: 8,50	9,74	2,00	293.198	584.945	X: 0,30; Y: 8,50	9,74
3,48	497.557	1.730.710	X: 0,30; Y: 8,50	13,74	3,20	497.557	1.590.849	X: 0,30; Y: 8,50	13,74
1,97	304.927	602.126	X: -0,20; Y: 8,50	9,88	1,93	304.927	587.530	X: -0,20; Y: 8,50	9,88
3,46	508.508	1.757.498	X: -0,20; Y: 8,50	13,88	3,17	508.508	1.612.010	X: -0,20; Y: 8,50	13,88
1,90	320.768	609.937	X: -0,70; Y: 8,50	10,05	1,85	320.768	594.985	X: -0,70; Y: 8,50	10,05
3,46	518.378	1.793.626	X: -0,70; Y: 8,50	14,05	3,17	518.378	1.641.022	X: -0,70; Y: 8,50	14,05
1,90	329.583	626.323	X: -1,20; Y: 8,50	10,24	1,84	329.583	607.991	X: -1,20; Y: 8,50	10,24
3,47	529.121	1.837.479	X: -1,20; Y: 8,50	14,24	3,17	529.121	1.676.935	X: -1,20; Y: 8,50	14,24
1,89	342.124	648.216	X: -1,70; Y: 8,50	10,44	1,83	342.124	626.086	X: -1,70; Y: 8,50	10,44
3,52	537.224	1.892.501	X: -1,70; Y: 8,50	14,44	3,21	537.224	1.721.908	X: -1,70; Y: 8,50	14,44
1,92	353.184	677.424	X: -2,20; Y: 8,50	10,67	1,84	353.184	649.808	X: -2,20; Y: 8,50	10,67
3,57	548.168	1.956.298	X: -2,20; Y: 8,50	14,67	3,24	548.168	1.774.542	X: -2,20; Y: 8,50	14,67
2,00	358.302	715.154	X: -2,70; Y: 8,50	10,92	1,90	358.302	680.000	X: -2,70; Y: 8,50	10,92
3,66	554.619	2.029.912	X: -2,70; Y: 8,50	14,92	3,31	554.619	1.835.396	X: -2,70; Y: 8,50	14,92
2,07	366.735	758.792	X: -3,20; Y: 8,50	11,18	1,95	366.735	715.401	X: -3,20; Y: 8,50	11,18
3,74	565.836	2.113.575	X: -3,20; Y: 8,50	15,18	3,37	565.836	1.904.811	X: -3,20; Y: 8,50	15,18
2,16	375.809	810.745	X: -3,70; Y: 8,50	11,46	2,02	375.809	757.849	X: -3,70; Y: 8,50	11,46
3,84	574.326	2.205.404	X: -3,70; Y: 8,50	15,46	3,45	574.326	1.981.312	X: -3,70; Y: 8,50	15,46
2,28	382.008	869.427	X: -4,20; Y: 8,50	11,75	2,11	382.008	805.879	X: -4,20; Y: 8,50	11,75
3,99	578.672	2.306.910	X: -4,20; Y: 8,50	15,75	3,57	578.672	2.066.285	X: -4,20; Y: 8,50	15,75

Verifica 3

Approccio 1, Combinazione 2 Stato Limite Ultimo senza sisma

2,36	183.783	433.367	X: 0,30; Y: 4,00	5,52	2,23	183.783	409.545	X: 0,30; Y: 4,00	5,52
3,87	361.390	1.399.302	X: 0,30; Y: 4,00	9,52	3,44	361.390	1.244.514	X: 0,30; Y: 4,00	9,52
2,18	204.803	446.945	X: -0,20; Y: 4,00	5,77	2,06	204.803	421.575	X: -0,20; Y: 4,00	5,77
3,89	373.569	1.453.403	X: -0,20; Y: 4,00	9,77	3,45	373.569	1.287.855	X: -0,20; Y: 4,00	9,77
2,20	213.553	470.727	X: -0,70; Y: 4,00	6,05	2,06	213.553	439.245	X: -0,70; Y: 4,00	6,05
3,91	387.856	1.518.313	X: -0,70; Y: 4,00	10,05	3,46	387.856	1.340.568	X: -0,70; Y: 4,00	10,05
2,15	237.517	511.449	X: -1,20; Y: 4,00	6,36	1,99	237.517	473.150	X: -1,20; Y: 4,00	6,36
3,88	414.265	1.606.020	X: -1,20; Y: 4,00	10,36	3,41	414.265	1.411.481	X: -1,20; Y: 4,00	10,36
2,24	245.645	550.752	X: -1,70; Y: 4,00	6,69	2,05	245.645	502.965	X: -1,70; Y: 4,00	6,69
4,05	417.923	1.693.889	X: -1,70; Y: 4,00	10,69	3,55	417.923	1.483.440	X: -1,70; Y: 4,00	10,69
2,38	256.022	610.103	X: -2,20; Y: 4,00	7,04	2,15	256.022	550.635	X: -2,20; Y: 4,00	7,04
4,23	423.659	1.791.428	X: -2,20; Y: 4,00	11,04	3,69	423.659	1.563.512	X: -2,20; Y: 4,00	11,04
2,58	258.195	665.989	X: -2,70; Y: 4,00	7,40	2,30	258.195	594.296	X: -2,70; Y: 4,00	7,40
4,31	443.505	1.911.345	X: -2,70; Y: 4,00	11,40	3,75	443.505	1.661.617	X: -2,70; Y: 4,00	11,40
2,73	271.162	740.795	X: -3,20; Y: 4,00	7,79	2,41	271.162	654.836	X: -3,20; Y: 4,00	7,79
4,57	444.271	2.029.280	X: -3,20; Y: 4,00	11,79	3,96	444.271	1.759.275	X: -3,20; Y: 4,00	11,79
2,92	282.604	823.812	X: -3,70; Y: 4,00	8,18	2,55	282.604	721.995	X: -3,70; Y: 4,00	8,18
4,75	456.464	2.169.842	X: -3,70; Y: 4,00	12,18	4,11	456.464	1.875.495	X: -3,70; Y: 4,00	12,18
3,25	278.486	904.534	X: -4,20; Y: 4,00	8,59	2,83	278.486	787.591	X: -4,20; Y: 4,00	8,59
4,92	471.169	2.319.609	X: -4,20; Y: 4,00	12,59	4,24	471.169	1.999.026	X: -4,20; Y: 4,00	12,59
2,20	208.406	458.480	X: 0,30; Y: 4,50	5,97	2,08	208.406	434.503	X: 0,30; Y: 4,50	5,97
3,72	387.298	1.441.570	X: 0,30; Y: 4,50	9,97	3,32	387.298	1.285.966	X: 0,30; Y: 4,50	9,97
2,04	230.160	470.245	X: -0,20; Y: 4,50	6,20	1,94	230.160	445.892	X: -0,20; Y: 4,50	6,20
3,68	405.054	1.490.781	X: -0,20; Y: 4,50	10,20	3,27	405.054	1.325.874	X: -0,20; Y: 4,50	10,20

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
2,06	239.140	492.863	X: -0,70; Y: 4,50	6,46	1,94	239.140	463.183	X: -0,70; Y: 4,50	6,46
3,74	415.065	1.552.198	X: -0,70; Y: 4,50	10,46	3,31	415.065	1.375.374	X: -0,70; Y: 4,50	10,46
2,07	251.827	522.056	X: -1,20; Y: 4,50	6,75	1,93	251.827	486.256	X: -1,20; Y: 4,50	6,75
3,80	427.056	1.624.148	X: -1,20; Y: 4,50	10,75	3,36	427.056	1.434.060	X: -1,20; Y: 4,50	10,75
2,14	261.561	559.694	X: -1,70; Y: 4,50	7,06	1,97	261.561	515.345	X: -1,70; Y: 4,50	7,06
3,91	436.664	1.706.795	X: -1,70; Y: 4,50	11,06	3,44	436.664	1.501.602	X: -1,70; Y: 4,50	11,06
2,20	278.053	612.751	X: -2,20; Y: 4,50	7,39	2,01	278.053	557.825	X: -2,20; Y: 4,50	7,39
4,00	452.746	1.810.049	X: -2,20; Y: 4,50	11,39	3,50	452.746	1.585.636	X: -2,20; Y: 4,50	11,39
2,37	281.285	667.371	X: -2,70; Y: 4,50	7,74	2,13	281.285	600.463	X: -2,70; Y: 4,50	7,74
4,18	457.919	1.913.912	X: -2,70; Y: 4,50	11,74	3,65	457.919	1.671.464	X: -2,70; Y: 4,50	11,74
2,57	287.611	738.812	X: -3,20; Y: 4,50	8,11	2,29	287.611	658.548	X: -3,20; Y: 4,50	8,11
4,29	474.993	2.037.194	X: -3,20; Y: 4,50	12,11	3,73	474.993	1.772.394	X: -3,20; Y: 4,50	12,11
2,74	298.484	816.878	X: -3,70; Y: 4,50	8,49	2,42	298.484	721.680	X: -3,70; Y: 4,50	8,49
4,53	476.716	2.161.136	X: -3,70; Y: 4,50	12,49	3,93	476.716	1.875.599	X: -3,70; Y: 4,50	12,49
3,02	296.502	896.289	X: -4,20; Y: 4,50	8,88	2,65	296.502	786.283	X: -4,20; Y: 4,50	8,88
4,70	490.595	2.304.545	X: -4,20; Y: 4,50	12,88	4,06	490.595	1.993.918	X: -4,20; Y: 4,50	12,88
2,08	227.581	473.363	X: 0,30; Y: 5,00	6,43	1,99	227.581	452.036	X: 0,30; Y: 5,00	6,43
3,66	402.984	1.473.633	X: 0,30; Y: 5,00	10,43	3,28	402.984	1.320.415	X: 0,30; Y: 5,00	10,43
2,02	240.491	485.727	X: -0,20; Y: 5,00	6,64	1,92	240.491	462.060	X: -0,20; Y: 5,00	6,64
3,66	415.699	1.519.721	X: -0,20; Y: 5,00	10,64	3,27	415.699	1.357.264	X: -0,20; Y: 5,00	10,64
1,96	257.707	504.164	X: -0,70; Y: 5,00	6,89	1,85	257.707	477.645	X: -0,70; Y: 5,00	6,89
3,66	430.569	1.576.353	X: -0,70; Y: 5,00	10,89	3,26	430.569	1.403.293	X: -0,70; Y: 5,00	10,89
2,02	263.770	533.093	X: -1,20; Y: 5,00	7,16	1,89	263.770	499.681	X: -1,20; Y: 5,00	7,16
3,71	442.830	1.643.976	X: -1,20; Y: 5,00	11,16	3,29	442.830	1.458.308	X: -1,20; Y: 5,00	11,16
2,03	281.971	573.405	X: -1,70; Y: 5,00	7,45	1,89	281.971	532.259	X: -1,70; Y: 5,00	7,45
3,76	459.608	1.729.823	X: -1,70; Y: 5,00	11,45	3,32	459.608	1.527.878	X: -1,70; Y: 5,00	11,45
2,13	289.783	617.677	X: -2,20; Y: 5,00	7,77	1,96	289.783	566.995	X: -2,20; Y: 5,00	7,77
3,88	468.408	1.819.617	X: -2,20; Y: 5,00	11,77	3,42	468.408	1.601.615	X: -2,20; Y: 5,00	11,77
2,27	294.892	669.849	X: -2,70; Y: 5,00	8,10	2,06	294.892	607.920	X: -2,70; Y: 5,00	8,10
4,04	474.598	1.919.004	X: -2,70; Y: 5,00	12,10	3,55	474.598	1.683.529	X: -2,70; Y: 5,00	12,10
2,40	306.289	735.922	X: -3,20; Y: 5,00	8,45	2,16	306.289	661.140	X: -3,20; Y: 5,00	8,45
4,18	486.715	2.036.531	X: -3,20; Y: 5,00	12,45	3,66	486.715	1.780.152	X: -3,20; Y: 5,00	12,45
2,61	311.040	811.082	X: -3,70; Y: 5,00	8,82	2,32	311.040	722.346	X: -3,70; Y: 5,00	8,82
4,40	490.047	2.156.202	X: -3,70; Y: 5,00	12,82	3,84	490.047	1.879.674	X: -3,70; Y: 5,00	12,82
2,86	310.761	888.239	X: -4,20; Y: 5,00	9,19	2,53	310.761	785.213	X: -4,20; Y: 5,00	9,19
4,55	503.691	2.293.437	X: -4,20; Y: 5,00	13,19	3,96	503.691	1.992.993	X: -4,20; Y: 5,00	13,19
2,07	236.858	490.424	X: 0,30; Y: 5,50	6,89	1,98	236.858	469.392	X: 0,30; Y: 5,50	6,89
3,55	426.281	1.511.812	X: 0,30; Y: 5,50	10,89	3,19	426.281	1.359.856	X: 0,30; Y: 5,50	10,89
1,95	256.153	499.135	X: -0,20; Y: 5,50	7,09	1,87	256.153	478.090	X: -0,20; Y: 5,50	7,09
3,54	438.871	1.554.128	X: -0,20; Y: 5,50	11,09	3,18	438.871	1.393.550	X: -0,20; Y: 5,50	11,09
1,95	266.024	517.742	X: -0,70; Y: 5,50	7,32	1,85	266.024	492.587	X: -0,70; Y: 5,50	7,32
3,58	449.392	1.607.632	X: -0,70; Y: 5,50	11,32	3,20	449.392	1.436.572	X: -0,70; Y: 5,50	11,32
1,91	286.134	545.967	X: -1,20; Y: 5,50	7,57	1,80	286.134	515.962	X: -1,20; Y: 5,50	7,57
3,62	462.216	1.671.551	X: -1,20; Y: 5,50	11,57	3,22	462.216	1.488.680	X: -1,20; Y: 5,50	11,57
2,00	290.590	581.363	X: -1,70; Y: 5,50	7,85	1,87	290.590	543.345	X: -1,70; Y: 5,50	7,85
3,69	473.230	1.746.256	X: -1,70; Y: 5,50	11,85	3,27	473.230	1.549.747	X: -1,70; Y: 5,50	11,85
2,09	298.835	623.206	X: -2,20; Y: 5,50	8,15	1,93	298.835	576.424	X: -2,20; Y: 5,50	8,15
3,83	478.198	1.832.051	X: -2,20; Y: 5,50	12,15	3,39	478.198	1.620.115	X: -2,20; Y: 5,50	12,15
2,17	311.960	676.635	X: -2,70; Y: 5,50	8,47	1,98	311.960	619.139	X: -2,70; Y: 5,50	8,47
3,91	494.559	1.932.270	X: -2,70; Y: 5,50	12,47	3,44	494.559	1.702.134	X: -2,70; Y: 5,50	12,47
2,32	316.704	735.060	X: -3,20; Y: 5,50	8,81	2,10	316.704	665.795	X: -3,20; Y: 5,50	8,81
4,07	500.977	2.038.283	X: -3,20; Y: 5,50	12,81	3,57	500.977	1.789.875	X: -3,20; Y: 5,50	12,81
2,47	325.977	805.111	X: -3,70; Y: 5,50	9,16	2,22	325.977	722.359	X: -3,70; Y: 5,50	9,16
4,29	501.670	2.154.270	X: -3,70; Y: 5,50	13,16	3,76	501.670	1.886.423	X: -3,70; Y: 5,50	13,16
2,73	322.258	880.887	X: -4,20; Y: 5,50	9,52	2,43	322.258	784.631	X: -4,20; Y: 5,50	9,52
4,44	514.388	2.285.253	X: -4,20; Y: 5,50	13,52	3,88	514.388	1.994.865	X: -4,20; Y: 5,50	13,52
2,05	248.982	509.799	X: 0,30; Y: 6,00	7,36	1,96	248.982	489.063	X: 0,30; Y: 6,00	7,36
3,55	434.994	1.545.166	X: 0,30; Y: 6,00	11,36	3,21	434.994	1.395.035	X: 0,30; Y: 6,00	11,36
1,92	268.470	516.717	X: -0,20; Y: 6,00	7,54	1,85	268.470	496.596	X: -0,20; Y: 6,00	7,54
3,51	451.221	1.583.755	X: -0,20; Y: 6,00	11,54	3,16	451.221	1.426.255	X: -0,20; Y: 6,00	11,54
1,92	278.080	533.764	X: -0,70; Y: 6,00	7,76	1,83	278.080	509.961	X: -0,70; Y: 6,00	7,76
3,54	461.805	1.633.733	X: -0,70; Y: 6,00	11,76	3,18	461.805	1.466.442	X: -0,70; Y: 6,00	11,76
1,91	291.829	556.896	X: -1,20; Y: 6,00	8,00	1,81	291.829	528.941	X: -1,20; Y: 6,00	8,00
3,57	474.416	1.693.849	X: -1,20; Y: 6,00	12,00	3,19	474.416	1.515.388	X: -1,20; Y: 6,00	12,00
1,94	303.339	588.245	X: -1,70; Y: 6,00	8,27	1,83	303.339	553.942	X: -1,70; Y: 6,00	8,27
3,66	481.653	1.765.028	X: -1,70; Y: 6,00	12,27	3,27	481.653	1.573.431	X: -1,70; Y: 6,00	12,27
2,05	306.425	629.263	X: -2,20; Y: 6,00	8,55	1,91	306.425	586.063	X: -2,20; Y: 6,00	8,55
3,76	491.326	1.845.978	X: -2,20; Y: 6,00	12,55	3,34	491.326	1.639.885	X: -2,20; Y: 6,00	12,55
2,13	318.471	679.393	X: -2,70; Y: 6,00	8,86	1,97	318.471	626.331	X: -2,70; Y: 6,00	8,86
3,86	502.768	1.941.783	X: -2,70; Y: 6,00	12,86	3,42	502.768	1.718.516	X: -2,70; Y: 6,00	12,86
2,27	324.194	735.195	X: -3,20; Y: 6,00	9,18	2,07	324.194	671.101	X: -3,20; Y: 6,00	9,18
4,01	509.769	2.043.256	X: -3,20; Y: 6,00	13,18	3,54	509.769	1.802.547	X: -3,20; Y: 6,00	13,18
2,44	328.007	798.711	X: -3,70; Y: 6,00	9,51	2,20	328.007	722.322	X: -3,70; Y: 6,00	9,51
4,18	515.330	2.154.444	X: -3,70; Y: 6,00	13,51	3,68	515.330	1.894.854	X: -3,70; Y: 6,00	13,51
2,60	336.028	873.507	X: -4,20; Y: 6,00	9,86	2,33	336.028	783.425	X: -4,20; Y: 6,00	9,86
4,32	527.283	2.279.816	X: -4,20; Y: 6,00	13,86	3,79	527.283	1.998.782	X: -4,20; Y: 6,00	13,86
2,01	261.129	523.792	X: 0,30; Y: 6,50	7,83	1,94	261.129	505.563	X: 0,30; Y: 6,50	7,83
3,49	453.059	1.581.111	X: 0,30; Y: 6,50	11,83	3,16	453.059	1.432.822	X: 0,30; Y: 6,50	11,83
1,95	273.158	531.505	X: -0,20; Y: 6,50	8,00	1,87	273.158	512.012	X: -0,20; Y: 6,50	8,00
3,48	464.543	1.617.148	X: -0,20; Y: 6,50	12,00	3,15	464.543	1.461.424	X: -0,20; Y: 6,50	12,00
1,88	289.201	544.892	X: -0,70; Y: 6,50	8,21	1,81	289.201	523.849	X: -0,70; Y: 6,50	8,21
3,54	469.529	1.661.139	X: -0,70; Y: 6,50	12,21	3,19	469.529	1.496.920	X: -0,70; Y: 6,50	12,21
1,91	296.702	568.032	X: -1,20; Y: 6,50	8,44	1,83	296.702	541.910	X: -1,20; Y: 6,50	8,44

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
3,56	482.197	1.717.742	X: -1,20; Y: 6,50	12,44	3,20	482.197	1.543.137	X: -1,20; Y: 6,50	12,44
1,94	308.327	597.242	X: -1,70; Y: 6,50	8,69	1,83	308.327	565.482	X: -1,70; Y: 6,50	8,69
3,58	498.627	1.787.443	X: -1,70; Y: 6,50	12,69	3,21	498.627	1.599.943	X: -1,70; Y: 6,50	12,69
2,00	317.834	634.418	X: -2,20; Y: 6,50	8,96	1,87	317.834	595.109	X: -2,20; Y: 6,50	8,96
3,69	505.024	1.865.319	X: -2,20; Y: 6,50	12,96	3,29	505.024	1.663.856	X: -2,20; Y: 6,50	12,96
2,11	323.915	682.888	X: -2,70; Y: 6,50	9,25	1,96	323.915	633.869	X: -2,70; Y: 6,50	9,25
3,80	514.116	1.952.755	X: -2,70; Y: 6,50	13,25	3,38	514.116	1.736.010	X: -2,70; Y: 6,50	13,25
2,23	330.149	736.182	X: -3,20; Y: 6,50	9,56	2,05	330.149	676.839	X: -3,20; Y: 6,50	9,56
3,93	521.183	2.050.097	X: -3,20; Y: 6,50	13,56	3,49	521.183	1.816.600	X: -3,20; Y: 6,50	13,56
2,38	334.845	797.059	X: -3,70; Y: 6,50	9,88	2,17	334.845	726.144	X: -3,70; Y: 6,50	9,88
4,08	529.668	2.160.487	X: -3,70; Y: 6,50	13,88	3,60	529.668	1.908.054	X: -3,70; Y: 6,50	13,88
2,53	342.918	868.323	X: -4,20; Y: 6,50	10,22	2,29	342.918	784.449	X: -4,20; Y: 6,50	10,22
4,25	535.444	2.277.618	X: -4,20; Y: 6,50	14,22	3,75	535.444	2.005.733	X: -4,20; Y: 6,50	14,22
2,03	266.044	539.503	X: 0,30; Y: 7,00	8,30	1,96	266.044	521.705	X: 0,30; Y: 7,00	8,30
3,51	460.226	1.614.358	X: 0,30; Y: 7,00	12,30	3,19	460.226	1.467.929	X: 0,30; Y: 7,00	12,30
1,97	277.666	546.003	X: -0,20; Y: 7,00	8,47	1,90	277.666	527.206	X: -0,20; Y: 7,00	8,47
3,47	475.245	1.647.274	X: -0,20; Y: 7,00	12,47	3,14	475.245	1.494.533	X: -0,20; Y: 7,00	12,47
1,90	293.106	557.978	X: -0,70; Y: 7,00	8,66	1,84	293.106	538.015	X: -0,70; Y: 7,00	8,66
3,48	485.271	1.691.000	X: -0,70; Y: 7,00	12,66	3,15	485.271	1.529.669	X: -0,70; Y: 7,00	12,66
1,89	306.341	577.618	X: -1,20; Y: 7,00	8,88	1,81	306.341	554.302	X: -1,20; Y: 7,00	8,88
3,53	493.937	1.744.939	X: -1,20; Y: 7,00	12,88	3,19	493.937	1.573.402	X: -1,20; Y: 7,00	12,88
1,94	312.364	606.516	X: -1,70; Y: 7,00	9,12	1,85	312.364	577.005	X: -1,70; Y: 7,00	9,12
3,58	505.203	1.808.453	X: -1,70; Y: 7,00	13,12	3,22	505.203	1.625.491	X: -1,70; Y: 7,00	13,12
1,99	322.269	641.531	X: -2,20; Y: 7,00	9,38	1,88	322.269	605.198	X: -2,20; Y: 7,00	9,38
3,65	515.246	1.882.034	X: -2,20; Y: 7,00	13,38	3,27	515.246	1.686.015	X: -2,20; Y: 7,00	13,38
2,07	330.195	684.265	X: -2,70; Y: 7,00	9,65	1,94	330.195	639.451	X: -2,70; Y: 7,00	9,65
3,78	520.567	1.966.036	X: -2,70; Y: 7,00	13,65	3,37	520.567	1.755.373	X: -2,70; Y: 7,00	13,65
2,20	335.096	737.881	X: -3,20; Y: 7,00	9,95	2,04	335.096	682.890	X: -3,20; Y: 7,00	9,95
3,90	528.501	2.059.308	X: -3,20; Y: 7,00	13,95	3,47	528.501	1.832.694	X: -3,20; Y: 7,00	13,95
2,34	340.301	796.286	X: -3,70; Y: 7,00	10,26	2,15	340.301	730.415	X: -3,70; Y: 7,00	10,26
4,01	539.666	2.164.607	X: -3,70; Y: 7,00	14,26	3,56	539.666	1.919.951	X: -3,70; Y: 7,00	14,26
2,48	347.910	864.175	X: -4,20; Y: 7,00	10,59	2,26	347.910	786.091	X: -4,20; Y: 7,00	10,59
4,20	542.398	2.277.843	X: -4,20; Y: 7,00	14,59	3,71	542.398	2.014.650	X: -4,20; Y: 7,00	14,59
2,06	269.976	554.855	X: 0,30; Y: 7,50	8,78	1,99	269.976	537.357	X: 0,30; Y: 7,50	8,78
3,48	474.245	1.648.538	X: 0,30; Y: 7,50	12,78	3,17	474.245	1.504.201	X: 0,30; Y: 7,50	12,78
1,95	287.085	558.473	X: -0,20; Y: 7,50	8,94	1,89	287.085	541.949	X: -0,20; Y: 7,50	8,94
3,48	481.830	1.677.992	X: -0,20; Y: 7,50	12,94	3,17	481.830	1.527.588	X: -0,20; Y: 7,50	12,94
1,93	296.324	570.937	X: -0,70; Y: 7,50	9,12	1,86	296.324	551.898	X: -0,70; Y: 7,50	9,12
3,50	491.522	1.719.107	X: -0,70; Y: 7,50	13,12	3,18	491.522	1.560.667	X: -0,70; Y: 7,50	13,12
1,90	309.802	588.918	X: -1,20; Y: 7,50	9,33	1,83	309.802	567.120	X: -1,20; Y: 7,50	9,33
3,51	503.786	1.769.526	X: -1,20; Y: 7,50	13,33	3,18	503.786	1.601.908	X: -1,20; Y: 7,50	13,33
1,92	320.810	614.565	X: -1,70; Y: 7,50	9,55	1,83	320.810	587.962	X: -1,70; Y: 7,50	9,55
3,58	511.245	1.830.361	X: -1,70; Y: 7,50	13,55	3,23	511.245	1.651.625	X: -1,70; Y: 7,50	13,55
1,99	325.705	648.983	X: -2,20; Y: 7,50	9,80	1,89	325.705	615.284	X: -2,20; Y: 7,50	9,80
3,65	521.286	1.900.447	X: -2,20; Y: 7,50	13,80	3,28	521.286	1.709.405	X: -2,20; Y: 7,50	13,80
2,06	334.190	689.554	X: -2,70; Y: 7,50	10,07	1,94	334.190	648.085	X: -2,70; Y: 7,50	10,07
3,73	530.254	1.980.260	X: -2,70; Y: 7,50	14,07	3,35	530.254	1.775.393	X: -2,70; Y: 7,50	14,07
2,15	343.545	739.147	X: -3,20; Y: 7,50	10,35	2,00	343.545	688.409	X: -3,20; Y: 7,50	10,35
3,87	534.672	2.070.173	X: -3,20; Y: 7,50	14,35	3,46	534.672	1.850.048	X: -3,20; Y: 7,50	14,35
2,31	344.817	796.240	X: -3,70; Y: 7,50	10,65	2,13	344.817	734.997	X: -3,70; Y: 7,50	10,65
3,98	545.664	2.171.202	X: -3,70; Y: 7,50	14,65	3,54	545.664	1.933.969	X: -3,70; Y: 7,50	14,65
2,45	351.813	861.078	X: -4,20; Y: 7,50	10,97	2,24	351.813	788.345	X: -4,20; Y: 7,50	10,97
4,13	552.067	2.279.826	X: -4,20; Y: 7,50	14,97	3,67	552.067	2.024.701	X: -4,20; Y: 7,50	14,97
2,04	278.880	568.236	X: 0,30; Y: 8,00	9,26	1,98	278.880	552.778	X: 0,30; Y: 8,00	9,26
3,50	480.392	1.681.322	X: 0,30; Y: 8,00	13,26	3,20	480.392	1.538.803	X: 0,30; Y: 8,00	13,26
1,97	290.039	572.543	X: -0,20; Y: 8,00	9,41	1,92	290.039	556.528	X: -0,20; Y: 8,00	9,41
3,46	494.021	1.709.576	X: -0,20; Y: 8,00	13,41	3,16	494.021	1.561.601	X: -0,20; Y: 8,00	13,41
1,91	304.284	582.132	X: -0,70; Y: 8,00	9,58	1,86	304.284	565.263	X: -0,70; Y: 8,00	9,58
3,49	501.055	1.746.810	X: -0,70; Y: 8,00	13,58	3,18	501.055	1.591.585	X: -0,70; Y: 8,00	13,58
1,92	312.214	600.229	X: -1,20; Y: 8,00	9,78	1,86	312.214	579.669	X: -1,20; Y: 8,00	9,78
3,52	509.354	1.795.121	X: -1,20; Y: 8,00	13,78	3,20	509.354	1.630.825	X: -1,20; Y: 8,00	13,78
1,93	323.837	624.085	X: -1,70; Y: 8,00	10,00	1,85	323.837	599.366	X: -1,70; Y: 8,00	10,00
3,56	520.415	1.852.435	X: -1,70; Y: 8,00	14,00	3,22	520.415	1.677.961	X: -1,70; Y: 8,00	14,00
2,00	328.738	656.703	X: -2,20; Y: 8,00	10,23	1,90	328.738	625.395	X: -2,20; Y: 8,00	10,23
3,64	526.857	1.919.832	X: -2,20; Y: 8,00	14,23	3,29	526.857	1.733.438	X: -2,20; Y: 8,00	14,23
2,06	337.162	695.236	X: -2,70; Y: 8,00	10,49	1,95	337.162	656.748	X: -2,70; Y: 8,00	10,49
3,73	535.835	1.996.210	X: -2,70; Y: 8,00	14,49	3,35	535.835	1.796.725	X: -2,70; Y: 8,00	14,49
2,14	346.398	742.162	X: -3,20; Y: 8,00	10,76	2,01	346.398	695.113	X: -3,20; Y: 8,00	10,76
3,83	543.880	2.082.026	X: -3,20; Y: 8,00	14,76	3,43	543.880	1.868.035	X: -3,20; Y: 8,00	14,76
2,26	352.602	795.894	X: -3,70; Y: 8,00	11,05	2,10	352.602	739.044	X: -3,70; Y: 8,00	11,05
3,96	550.899	2.179.505	X: -3,70; Y: 8,00	15,05	3,54	550.899	1.949.257	X: -3,70; Y: 8,00	15,05
2,43	353.347	857.895	X: -4,20; Y: 8,00	11,35	2,24	353.347	790.197	X: -4,20; Y: 8,00	11,35
4,10	557.660	2.284.239	X: -4,20; Y: 8,00	15,35	3,65	557.660	2.036.878	X: -4,20; Y: 8,00	15,35
2,06	282.348	582.803	X: 0,30; Y: 8,50	9,74	2,01	282.348	567.790	X: 0,30; Y: 8,50	9,74
3,50	489.867	1.713.144	X: 0,30; Y: 8,50	13,74	3,21	489.867	1.573.020	X: 0,30; Y: 8,50	13,74
2,00	292.590	586.279	X: -0,20; Y: 8,50	9,88	1,95	292.590	570.725	X: -0,20; Y: 8,50	9,88
3,48	499.728	1.740.110	X: -0,20; Y: 8,50	13,88	3,19	499.728	1.594.345	X: -0,20; Y: 8,50	13,88
1,94	307.015	594.636	X: -0,70; Y: 8,50	10,05	1,88	307.015	578.635	X: -0,70; Y: 8,50	10,05
3,49	508.543	1.776.404	X: -0,70; Y: 8,50	14,05	3,19	508.543	1.623.534	X: -0,70; Y: 8,50	14,05
1,94	314.494	611.494	X: -1,20; Y: 8,50	10,24	1,88	314.494	592.092	X: -1,20; Y: 8,50	10,24
3,51	518.275	1.820.405	X: -1,20; Y: 8,50	14,24	3,20	518.275	1.659.645	X: -1,20; Y: 8,50	14,24
1,95	325.779	633.791	X: -1,70; Y: 8,50	10,44	1,87	325.779	610.663	X: -1,70; Y: 8,50	10,44
3,57	525.408	1.875.559	X: -1,70; Y: 8,50	14,44	3,24	525.408	1.704.820	X: -1,70; Y: 8,50	14,44

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
1,98	335.663	663.320	X: -2,20; Y: 8,50	10,67	1,89	335.663	634.852	X: -2,20; Y: 8,50	10,67
3,62	535.428	1.939.473	X: -2,20; Y: 8,50	14,67	3,28	535.428	1.757.671	X: -2,20; Y: 8,50	14,67
2,06	339.686	701.295	X: -2,70; Y: 8,50	10,92	1,96	339.686	665.512	X: -2,70; Y: 8,50	10,92
3,72	540.999	2.013.182	X: -2,70; Y: 8,50	14,92	3,36	540.999	1.818.745	X: -2,70; Y: 8,50	14,92
2,15	347.101	745.123	X: -3,20; Y: 8,50	11,18	2,02	347.101	701.397	X: -3,20; Y: 8,50	11,18
3,80	551.380	2.096.930	X: -3,20; Y: 8,50	15,18	3,42	551.380	1.888.391	X: -3,20; Y: 8,50	15,18
2,24	355.233	797.210	X: -3,70; Y: 8,50	11,46	2,10	355.233	744.314	X: -3,70; Y: 8,50	11,46
3,92	559.080	2.188.824	X: -3,70; Y: 8,50	15,46	3,51	559.080	1.965.124	X: -3,70; Y: 8,50	15,46
2,37	360.562	855.967	X: -4,20; Y: 8,50	11,75	2,20	360.562	792.802	X: -4,20; Y: 8,50	11,75
4,07	562.677	2.290.379	X: -4,20; Y: 8,50	15,75	3,64	562.677	2.050.327	X: -4,20; Y: 8,50	15,75
Verifica 4									
Approccio 1, Combinazione 2 Stato Limite Ultimo senza sisma									
2,22	199.999	444.930	X: 0,30; Y: 4,00	5,52	2,11	199.999	421.603	X: 0,30; Y: 4,00	5,52
3,80	372.486	1.416.482	X: 0,30; Y: 4,00	9,52	3,39	372.486	1.261.605	X: 0,30; Y: 4,00	9,52
2,07	221.407	457.508	X: -0,20; Y: 4,00	5,77	1,95	221.407	432.502	X: -0,20; Y: 4,00	5,77
3,81	386.046	1.470.418	X: -0,20; Y: 4,00	9,77	3,38	386.046	1.304.645	X: -0,20; Y: 4,00	9,77
2,08	230.458	480.488	X: -0,70; Y: 4,00	6,05	1,95	230.458	449.087	X: -0,70; Y: 4,00	6,05
3,82	401.605	1.535.195	X: -0,70; Y: 4,00	10,05	3,38	401.605	1.357.034	X: -0,70; Y: 4,00	10,05
2,05	254.229	520.959	X: -1,20; Y: 4,00	6,36	1,90	254.229	482.589	X: -1,20; Y: 4,00	6,36
3,78	429.176	1.622.775	X: -1,20; Y: 4,00	10,36	3,33	429.176	1.427.624	X: -1,20; Y: 4,00	10,36
2,13	262.576	559.695	X: -1,70; Y: 4,00	6,69	1,95	262.576	511.415	X: -1,70; Y: 4,00	6,69
3,94	433.896	1.710.575	X: -1,70; Y: 4,00	10,69	3,46	433.896	1.499.260	X: -1,70; Y: 4,00	10,69
2,27	272.780	618.935	X: -2,20; Y: 4,00	7,04	2,05	272.780	558.730	X: -2,20; Y: 4,00	7,04
4,10	440.598	1.808.067	X: -2,20; Y: 4,00	11,04	3,58	440.598	1.579.005	X: -2,20; Y: 4,00	11,04
2,45	275.089	674.377	X: -2,70; Y: 4,00	7,40	2,19	275.089	601.509	X: -2,70; Y: 4,00	7,40
4,18	461.324	1.927.929	X: -2,70; Y: 4,00	11,40	3,63	461.324	1.676.793	X: -2,70; Y: 4,00	11,40
2,60	287.838	749.136	X: -3,20; Y: 4,00	7,79	2,30	287.838	661.765	X: -3,20; Y: 4,00	7,79
4,42	462.892	2.045.855	X: -3,20; Y: 4,00	11,79	3,83	462.892	1.774.145	X: -3,20; Y: 4,00	11,79
2,78	299.097	832.125	X: -3,70; Y: 4,00	8,18	2,44	299.097	728.651	X: -3,70; Y: 4,00	8,18
4,60	475.816	2.186.396	X: -3,70; Y: 4,00	12,18	3,97	475.816	1.890.074	X: -3,70; Y: 4,00	12,18
3,09	295.065	912.478	X: -4,20; Y: 4,00	8,59	2,69	295.065	793.504	X: -4,20; Y: 4,00	8,59
4,76	491.189	2.336.149	X: -4,20; Y: 4,00	12,59	4,10	491.189	2.013.312	X: -4,20; Y: 4,00	12,59
2,08	226.291	471.532	X: 0,30; Y: 4,50	5,97	1,98	226.291	448.285	X: 0,30; Y: 4,50	5,97
3,67	397.894	1.458.758	X: 0,30; Y: 4,50	9,97	3,28	397.894	1.303.193	X: 0,30; Y: 4,50	9,97
1,94	248.806	482.263	X: -0,20; Y: 4,50	6,20	1,84	248.806	458.568	X: -0,20; Y: 4,50	6,20
3,62	417.005	1.507.787	X: -0,20; Y: 4,50	10,20	3,22	417.005	1.342.806	X: -0,20; Y: 4,50	10,20
1,95	258.004	504.032	X: -0,70; Y: 4,50	6,46	1,84	258.004	474.784	X: -0,70; Y: 4,50	6,46
3,66	428.272	1.569.059	X: -0,70; Y: 4,50	10,46	3,25	428.272	1.392.011	X: -0,70; Y: 4,50	10,46
1,97	270.824	532.555	X: -1,20; Y: 4,50	6,75	1,83	270.824	496.853	X: -1,20; Y: 4,50	6,75
3,72	441.422	1.640.895	X: -1,20; Y: 4,50	10,75	3,29	441.422	1.450.385	X: -1,20; Y: 4,50	10,75
2,03	280.657	569.655	X: -1,70; Y: 4,50	7,06	1,87	280.657	525.008	X: -1,70; Y: 4,50	7,06
3,81	452.095	1.723.458	X: -1,70; Y: 4,50	11,06	3,36	452.095	1.517.613	X: -1,70; Y: 4,50	11,06
2,10	296.916	622.497	X: -2,20; Y: 4,50	7,39	1,91	296.916	566.992	X: -2,20; Y: 4,50	7,39
3,89	469.153	1.826.623	X: -2,20; Y: 4,50	11,39	3,41	469.153	1.601.340	X: -2,20; Y: 4,50	11,39
2,25	300.203	676.724	X: -2,70; Y: 4,50	7,74	2,03	300.203	608.795	X: -2,70; Y: 4,50	7,74
4,06	475.222	1.930.452	X: -2,70; Y: 4,50	11,74	3,55	475.222	1.686.855	X: -2,70; Y: 4,50	11,74
2,44	306.279	748.058	X: -3,20; Y: 4,50	8,11	2,18	306.279	666.494	X: -3,20; Y: 4,50	8,11
4,16	493.115	2.053.683	X: -3,20; Y: 4,50	12,11	3,62	493.115	1.787.481	X: -3,20; Y: 4,50	12,11
2,61	316.914	826.034	X: -3,70; Y: 4,50	8,49	2,30	316.914	729.250	X: -3,70; Y: 4,50	8,49
4,39	495.589	2.177.625	X: -3,70; Y: 4,50	12,49	3,81	495.589	1.890.392	X: -3,70; Y: 4,50	12,49
2,87	314.907	905.149	X: -4,20; Y: 4,50	8,88	2,52	314.907	793.173	X: -4,20; Y: 4,50	8,88
4,55	510.156	2.321.015	X: -4,20; Y: 4,50	12,88	3,94	510.156	2.008.427	X: -4,20; Y: 4,50	12,88
2,00	244.087	487.309	X: 0,30; Y: 5,00	6,43	1,91	244.087	466.796	X: 0,30; Y: 5,00	6,43
3,61	413.118	1.490.864	X: 0,30; Y: 5,00	10,43	3,24	413.118	1.337.747	X: 0,30; Y: 5,00	10,43
1,93	259.026	498.705	X: -0,20; Y: 5,00	6,64	1,84	259.026	475.819	X: -0,20; Y: 5,00	6,64
3,60	427.156	1.536.766	X: -0,20; Y: 5,00	10,64	3,22	427.156	1.374.335	X: -0,20; Y: 5,00	10,64
1,86	278.001	516.345	X: -0,70; Y: 5,00	6,89	1,76	278.001	490.424	X: -0,70; Y: 5,00	6,89
3,59	443.262	1.593.241	X: -0,70; Y: 5,00	10,89	3,20	443.262	1.420.077	X: -0,70; Y: 5,00	10,89
1,91	284.734	544.604	X: -1,20; Y: 5,00	7,16	1,80	284.734	511.471	X: -1,20; Y: 5,00	7,16
3,64	456.672	1.660.739	X: -1,20; Y: 5,00	11,16	3,23	456.672	1.474.802	X: -1,20; Y: 5,00	11,16
1,93	302.732	584.531	X: -1,70; Y: 5,00	7,45	1,79	302.732	543.393	X: -1,70; Y: 5,00	7,45
3,68	474.514	1.746.466	X: -1,70; Y: 5,00	11,45	3,25	474.514	1.544.073	X: -1,70; Y: 5,00	11,45
2,02	310.517	628.340	X: -2,20; Y: 5,00	7,77	1,86	310.517	577.253	X: -2,20; Y: 5,00	7,77
3,79	484.295	1.836.184	X: -2,20; Y: 5,00	11,77	3,34	484.295	1.617.506	X: -2,20; Y: 5,00	11,77
2,16	315.598	680.118	X: -2,70; Y: 5,00	8,10	1,96	315.598	617.346	X: -2,70; Y: 5,00	8,10
3,94	491.390	1.935.525	X: -2,70; Y: 5,00	12,10	3,46	491.390	1.699.122	X: -2,70; Y: 5,00	12,10
2,28	326.730	746.026	X: -3,20; Y: 5,00	8,45	2,05	326.730	670.084	X: -3,20; Y: 5,00	8,45
4,07	504.340	2.052.997	X: -3,20; Y: 5,00	12,45	3,56	504.340	1.795.453	X: -3,20; Y: 5,00	12,45
2,48	331.242	821.060	X: -3,70; Y: 5,00	8,82	2,21	331.242	730.845	X: -3,70; Y: 5,00	8,82
4,27	508.438	2.172.656	X: -3,70; Y: 5,00	12,82	3,73	508.438	1.894.680	X: -3,70; Y: 5,00	12,82
2,71	330.855	897.949	X: -4,20; Y: 5,00	9,19	2,40	330.855	793.047	X: -4,20; Y: 5,00	9,19
4,42	522.788	2.309.864	X: -4,20; Y: 5,00	13,19	3,84	522.788	2.007.715	X: -4,20; Y: 5,00	13,19
2,00	252.207	504.934	X: 0,30; Y: 5,50	6,89	1,92	252.207	484.792	X: 0,30; Y: 5,50	6,89
3,51	435.984	1.529.081	X: 0,30; Y: 5,50	10,89	3,16	435.984	1.377.291	X: 0,30; Y: 5,50	10,89
1,88	273.388	512.876	X: -0,20; Y: 5,50	7,09	1,80	273.388	492.737	X: -0,20; Y: 5,50	7,09
3,49	449.864	1.571.206	X: -0,20; Y: 5,50	11,09	3,14	449.864	1.410.734	X: -0,20; Y: 5,50	11,09
1,86	285.069	530.695	X: -0,70; Y: 5,50	7,32	1,78	285.069	506.305	X: -0,70; Y: 5,50	7,32
3,52	461.599	1.624.546	X: -0,70; Y: 5,50	11,32	3,15	461.599	1.453.495	X: -0,70; Y: 5,50	11,32
1,82	306.569	558.509	X: -1,20; Y: 5,50	7,57	1,73	306.569	529.060	X: -1,20; Y: 5,50	7,57
3,55	475.558	1.688.328	X: -1,20; Y: 5,50	11,57	3,17	475.558	1.505.323	X: -1,20; Y: 5,50	11,57
1,90	312.440	593.369	X: -1,70; Y: 5,50	7,85	1,78	312.440	555.551	X: -1,70; Y: 5,50	7,85
3,62	487.630	1.762.924	X: -1,70; Y: 5,50	11,85	3,21	487.630	1.566.106	X: -1,70; Y: 5,50	11,85
1,98	321.239	634.777	X: -2,20; Y: 5,50	8,15	1,83	321.239	587.769	X: -2,20; Y: 5,50	8,15

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
3,75	493.580	1.848.635	X: -2,20; Y: 5,50	12,15	3,31	493.580	1.636.188	X: -2,20; Y: 5,50	12,15
2,06	334.124	687.929	X: -2,70; Y: 5,50	8,47	1,89	334.124	629.862	X: -2,70; Y: 5,50	8,47
3,81	510.851	1.948.775	X: -2,70; Y: 5,50	12,47	3,36	510.851	1.717.914	X: -2,70; Y: 5,50	12,47
2,20	338.744	746.012	X: -3,20; Y: 5,50	8,81	1,99	338.744	675.748	X: -3,20; Y: 5,50	8,81
3,97	518.111	2.054.745	X: -3,20; Y: 5,50	12,81	3,48	518.111	1.805.368	X: -3,20; Y: 5,50	12,81
2,35	347.762	815.888	X: -3,70; Y: 5,50	9,16	2,10	347.762	731.787	X: -3,70; Y: 5,50	9,16
4,18	519.583	2.170.710	X: -3,70; Y: 5,50	13,16	3,66	519.583	1.901.635	X: -3,70; Y: 5,50	13,16
2,59	343.902	891.408	X: -4,20; Y: 5,50	9,52	2,31	343.902	793.396	X: -4,20; Y: 5,50	9,52
4,32	533.021	2.301.665	X: -4,20; Y: 5,50	13,52	3,77	533.021	2.009.797	X: -4,20; Y: 5,50	13,52
1,99	263.354	524.705	X: 0,30; Y: 6,00	7,36	1,92	263.354	504.917	X: 0,30; Y: 6,00	7,36
3,52	444.298	1.562.488	X: 0,30; Y: 6,00	11,36	3,18	444.298	1.412.555	X: 0,30; Y: 6,00	11,36
1,87	284.641	530.910	X: -0,20; Y: 6,00	7,54	1,80	284.641	511.797	X: -0,20; Y: 6,00	7,54
3,47	461.781	1.600.886	X: -0,20; Y: 6,00	11,54	3,13	461.781	1.443.545	X: -0,20; Y: 6,00	11,54
1,85	295.898	547.361	X: -0,70; Y: 6,00	7,76	1,77	295.898	524.505	X: -0,70; Y: 6,00	7,76
3,49	473.554	1.650.695	X: -0,70; Y: 6,00	11,76	3,13	473.554	1.483.483	X: -0,70; Y: 6,00	11,76
1,83	311.146	570.002	X: -1,20; Y: 6,00	8,00	1,74	311.146	542.783	X: -1,20; Y: 6,00	8,00
3,51	487.283	1.710.670	X: -1,20; Y: 6,00	12,00	3,14	487.283	1.532.170	X: -1,20; Y: 6,00	12,00
1,85	324.038	600.918	X: -1,70; Y: 6,00	8,27	1,75	324.038	567.045	X: -1,70; Y: 6,00	8,27
3,60	495.568	1.781.731	X: -1,70; Y: 6,00	12,27	3,21	495.568	1.589.941	X: -1,70; Y: 6,00	12,27
1,95	328.429	641.513	X: -2,20; Y: 6,00	8,55	1,82	328.429	598.342	X: -2,20; Y: 6,00	8,55
3,68	506.220	1.862.587	X: -2,20; Y: 6,00	12,55	3,27	506.220	1.656.118	X: -2,20; Y: 6,00	12,55
2,02	341.471	691.471	X: -2,70; Y: 6,00	8,86	1,87	341.471	638.035	X: -2,70; Y: 6,00	8,86
3,78	518.573	1.958.311	X: -2,70; Y: 6,00	12,86	3,34	518.573	1.734.475	X: -2,70; Y: 6,00	12,86
2,15	347.689	746.985	X: -3,20; Y: 6,00	9,18	1,96	347.689	682.056	X: -3,20; Y: 6,00	9,18
3,91	526.422	2.059.732	X: -3,20; Y: 6,00	13,18	3,45	526.422	1.818.225	X: -3,20; Y: 6,00	13,18
2,31	351.346	810.195	X: -3,70; Y: 6,00	9,51	2,08	351.346	732.537	X: -3,70; Y: 6,00	9,51
4,07	532.771	2.170.884	X: -3,70; Y: 6,00	13,51	3,59	532.771	1.910.253	X: -3,70; Y: 6,00	13,51
2,46	359.076	884.815	X: -4,20; Y: 6,00	9,86	2,21	359.076	793.116	X: -4,20; Y: 6,00	9,86
4,21	545.454	2.296.226	X: -4,20; Y: 6,00	13,86	3,69	545.454	2.013.910	X: -4,20; Y: 6,00	13,86
1,96	274.633	539.065	X: 0,30; Y: 6,50	7,83	1,90	274.633	521.776	X: 0,30; Y: 6,50	7,83
3,46	461.993	1.598.480	X: 0,30; Y: 6,50	11,83	3,14	461.993	1.450.419	X: 0,30; Y: 6,50	11,83
1,89	288.397	546.096	X: -0,20; Y: 6,50	8,00	1,83	288.397	527.639	X: -0,20; Y: 6,50	8,00
3,44	474.699	1.634.326	X: -0,20; Y: 6,50	12,00	3,12	474.699	1.478.805	X: -0,20; Y: 6,50	12,00
1,83	306.044	558.891	X: -0,70; Y: 6,50	8,21	1,76	306.044	538.870	X: -0,70; Y: 6,50	8,21
3,49	480.847	1.678.154	X: -0,70; Y: 6,50	12,21	3,15	480.847	1.514.072	X: -0,70; Y: 6,50	12,21
1,85	315.018	581.553	X: -1,20; Y: 6,50	8,44	1,77	315.018	556.317	X: -1,20; Y: 6,50	8,44
3,51	494.613	1.734.610	X: -1,20; Y: 6,50	12,44	3,15	494.613	1.560.040	X: -1,20; Y: 6,50	12,44
1,86	327.987	610.383	X: -1,70; Y: 6,50	8,69	1,77	327.987	579.251	X: -1,70; Y: 6,50	8,69
3,52	512.079	1.804.180	X: -1,70; Y: 6,50	12,69	3,16	512.079	1.616.591	X: -1,70; Y: 6,50	12,69
1,91	338.747	647.232	X: -2,20; Y: 6,50	8,96	1,80	338.747	608.205	X: -2,20; Y: 6,50	8,96
3,62	519.448	1.881.955	X: -2,20; Y: 6,50	12,96	3,23	519.448	1.680.241	X: -2,20; Y: 6,50	12,96
2,01	345.898	695.541	X: -2,70; Y: 6,50	9,25	1,87	345.898	646.413	X: -2,70; Y: 6,50	9,25
3,72	529.450	1.969.312	X: -2,70; Y: 6,50	13,25	3,31	529.450	1.752.126	X: -2,70; Y: 6,50	13,25
2,12	353.182	748.552	X: -3,20; Y: 6,50	9,56	1,95	353.182	688.648	X: -3,20; Y: 6,50	9,56
3,85	537.367	2.066.595	X: -3,20; Y: 6,50	13,56	3,41	537.367	1.832.451	X: -3,20; Y: 6,50	13,56
2,26	358.803	809.241	X: -3,70; Y: 6,50	9,88	2,05	358.803	737.274	X: -3,70; Y: 6,50	9,88
3,98	546.645	2.176.934	X: -3,70; Y: 6,50	13,88	3,52	546.645	1.923.635	X: -3,70; Y: 6,50	13,88
2,40	367.262	880.416	X: -4,20; Y: 6,50	10,22	2,16	367.262	795.074	X: -4,20; Y: 6,50	10,22
4,15	553.160	2.294.037	X: -4,20; Y: 6,50	14,22	3,65	553.160	2.021.045	X: -4,20; Y: 6,50	14,22
1,99	278.776	555.115	X: 0,30; Y: 7,00	8,30	1,93	278.776	538.232	X: 0,30; Y: 7,00	8,30
3,48	468.815	1.631.781	X: 0,30; Y: 7,00	12,30	3,17	468.815	1.485.595	X: 0,30; Y: 7,00	12,30
1,92	292.067	560.955	X: -0,20; Y: 7,00	8,47	1,86	292.067	543.204	X: -0,20; Y: 7,00	8,47
3,43	485.022	1.664.507	X: -0,20; Y: 7,00	12,47	3,12	485.022	1.511.999	X: -0,20; Y: 7,00	12,47
1,85	309.065	572.348	X: -0,70; Y: 7,00	8,66	1,79	309.065	553.446	X: -0,70; Y: 7,00	8,66
3,44	496.183	1.708.062	X: -0,70; Y: 7,00	12,66	3,12	496.183	1.546.915	X: -0,70; Y: 7,00	12,66
1,83	323.742	591.505	X: -1,20; Y: 7,00	8,88	1,76	323.742	569.165	X: -1,20; Y: 7,00	8,88
3,48	505.928	1.761.852	X: -1,20; Y: 7,00	12,88	3,14	505.928	1.590.420	X: -1,20; Y: 7,00	12,88
1,87	331.093	620.020	X: -1,70; Y: 7,00	9,12	1,79	331.093	591.293	X: -1,70; Y: 7,00	9,12
3,52	518.215	1.825.238	X: -1,70; Y: 7,00	13,12	3,17	518.215	1.642.264	X: -1,70; Y: 7,00	13,12
1,91	342.215	654.743	X: -2,20; Y: 7,00	9,38	1,81	342.215	618.902	X: -2,20; Y: 7,00	9,38
3,59	529.220	1.898.713	X: -2,20; Y: 7,00	13,38	3,22	529.220	1.702.538	X: -2,20; Y: 7,00	13,38
1,98	351.288	697.229	X: -2,70; Y: 7,00	9,65	1,86	351.288	652.536	X: -2,70; Y: 7,00	9,65
3,70	535.447	1.982.632	X: -2,70; Y: 7,00	13,65	3,31	535.447	1.771.641	X: -2,70; Y: 7,00	13,65
2,10	357.164	750.736	X: -3,20; Y: 7,00	9,95	1,95	357.164	695.469	X: -3,20; Y: 7,00	9,95
3,81	544.230	2.075.836	X: -3,20; Y: 7,00	13,95	3,40	544.230	1.848.700	X: -3,20; Y: 7,00	13,95
2,23	363.359	808.926	X: -3,70; Y: 7,00	10,26	2,04	363.359	742.310	X: -3,70; Y: 7,00	10,26
3,92	556.190	2.181.079	X: -3,70; Y: 7,00	14,26	3,48	556.190	1.935.700	X: -3,70; Y: 7,00	14,26
2,36	371.742	876.765	X: -4,20; Y: 7,00	10,59	2,15	371.742	797.495	X: -4,20; Y: 7,00	10,59
4,10	559.667	2.294.283	X: -4,20; Y: 7,00	14,59	3,63	559.667	2.030.143	X: -4,20; Y: 7,00	14,59
2,02	282.014	570.770	X: 0,30; Y: 7,50	8,78	1,96	282.014	554.155	X: 0,30; Y: 7,50	8,78
3,45	482.513	1.666.008	X: 0,30; Y: 7,50	12,78	3,15	482.513	1.521.927	X: 0,30; Y: 7,50	12,78
1,91	300.730	573.745	X: -0,20; Y: 7,50	8,94	1,86	300.730	558.243	X: -0,20; Y: 7,50	8,94
3,45	491.252	1.695.278	X: -0,20; Y: 7,50	12,94	3,15	491.252	1.545.126	X: -0,20; Y: 7,50	12,94
1,88	311.479	585.645	X: -0,70; Y: 7,50	9,12	1,82	311.479	567.683	X: -0,70; Y: 7,50	9,12
3,46	502.052	1.736.225	X: -0,70; Y: 7,50	13,12	3,14	502.052	1.578.005	X: -0,70; Y: 7,50	13,12
1,85	326.365	603.144	X: -1,20; Y: 7,50	9,33	1,78	326.365	582.377	X: -1,20; Y: 7,50	9,33
3,47	515.373	1.786.493	X: -1,20; Y: 7,50	13,33	3,14	515.373	1.619.025	X: -1,20; Y: 7,50	13,33
1,86	338.681	628.401	X: -1,70; Y: 7,50	9,55	1,78	338.681	602.687	X: -1,70; Y: 7,50	9,55
3,53	523.837	1.847.198	X: -1,70; Y: 7,50	13,55	3,19	523.837	1.668.515	X: -1,70; Y: 7,50	13,55
1,92	344.784	662.512	X: -2,20; Y: 7,50	9,80	1,83	344.784	629.465	X: -2,20; Y: 7,50	9,80
3,58	534.829	1.917.174	X: -2,20; Y: 7,50	13,80	3,23	534.829	1.726.053	X: -2,20; Y: 7,50	13,80
1,98	354.379	702.862	X: -2,70; Y: 7,50	10,07	1,87	354.379	661.727	X: -2,70; Y: 7,50	10,07
3,67	544.696	1.996.896	X: -2,70; Y: 7,50	14,07	3,29	544.696	1.791.797	X: -2,70; Y: 7,50	14,07

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
2,06	364.751	752.288	X: -3,20; Y: 7,50	10,35	1,92	364.751	701.524	X: -3,20; Y: 7,50	10,35
3,79	549.960	2.086.738	X: -3,20; Y: 7,50	14,35	3,39	549.960	1.866.206	X: -3,20; Y: 7,50	14,35
2,21	366.957	809.294	X: -3,70; Y: 7,50	10,65	2,04	366.957	747.599	X: -3,70; Y: 7,50	10,65
3,89	561.749	2.187.706	X: -3,70; Y: 7,50	14,65	3,47	561.749	1.949.874	X: -3,70; Y: 7,50	14,65
2,33	374.798	874.071	X: -4,20; Y: 7,50	10,97	2,14	374.798	800.444	X: -4,20; Y: 7,50	10,97
4,04	568.899	2.296.292	X: -4,20; Y: 7,50	14,97	3,59	568.899	2.040.356	X: -4,20; Y: 7,50	14,97
2,01	290.294	584.405	X: 0,30; Y: 8,00	9,26	1,96	290.294	569.787	X: 0,30; Y: 8,00	9,26
3,48	488.361	1.698.841	X: 0,30; Y: 8,00	13,26	3,19	488.361	1.556.584	X: 0,30; Y: 8,00	13,26
1,94	303.000	588.115	X: -0,20; Y: 8,00	9,41	1,89	303.000	573.092	X: -0,20; Y: 8,00	9,41
3,43	503.112	1.726.914	X: -0,20; Y: 8,00	13,41	3,14	503.112	1.579.207	X: -0,20; Y: 8,00	13,41
1,87	318.706	597.147	X: -0,70; Y: 8,00	9,58	1,82	318.706	581.348	X: -0,70; Y: 8,00	9,58
3,45	511.226	1.763.982	X: -0,70; Y: 8,00	13,58	3,15	511.226	1.608.999	X: -0,70; Y: 8,00	13,58
1,87	328.009	614.765	X: -1,20; Y: 8,00	9,78	1,81	328.009	595.262	X: -1,20; Y: 8,00	9,78
3,48	520.560	1.812.143	X: -1,20; Y: 8,00	13,78	3,17	520.560	1.648.037	X: -1,20; Y: 8,00	13,78
1,87	340.915	638.224	X: -1,70; Y: 8,00	10,00	1,80	340.915	614.465	X: -1,70; Y: 8,00	10,00
3,51	532.609	1.869.323	X: -1,70; Y: 8,00	14,00	3,18	532.609	1.694.952	X: -1,70; Y: 8,00	14,00
1,93	347.010	670.534	X: -2,20; Y: 8,00	10,23	1,84	347.010	639.996	X: -2,20; Y: 8,00	10,23
3,59	539.990	1.936.608	X: -2,20; Y: 8,00	14,23	3,24	539.990	1.750.205	X: -2,20; Y: 8,00	14,23
1,99	356.539	708.824	X: -2,70; Y: 8,00	10,49	1,88	356.539	670.835	X: -2,70; Y: 8,00	10,49
3,66	549.857	2.012.892	X: -2,70; Y: 8,00	14,49	3,30	549.857	1.813.256	X: -2,70; Y: 8,00	14,49
2,06	366.794	755.572	X: -3,20; Y: 8,00	10,76	1,93	366.794	708.701	X: -3,20; Y: 8,00	10,76
3,76	558.744	2.098.632	X: -3,20; Y: 8,00	14,76	3,37	558.744	1.884.328	X: -3,20; Y: 8,00	14,76
2,16	373.936	809.194	X: -3,70; Y: 8,00	11,05	2,01	373.936	752.139	X: -3,70; Y: 8,00	11,05
3,88	566.558	2.196.046	X: -3,70; Y: 8,00	15,05	3,47	566.558	1.965.311	X: -3,70; Y: 8,00	15,05
2,32	375.548	871.138	X: -4,20; Y: 8,00	11,35	2,14	375.548	802.815	X: -4,20; Y: 8,00	11,35
4,01	574.067	2.300.735	X: -4,20; Y: 8,00	15,35	3,58	574.067	2.052.687	X: -4,20; Y: 8,00	15,35
2,04	293.198	599.168	X: 0,30; Y: 8,50	9,74	2,00	293.198	584.945	X: 0,30; Y: 8,50	9,74
3,48	497.557	1.730.710	X: 0,30; Y: 8,50	13,74	3,20	497.557	1.590.849	X: 0,30; Y: 8,50	13,74
1,97	304.927	602.126	X: -0,20; Y: 8,50	9,88	1,93	304.927	587.530	X: -0,20; Y: 8,50	9,88
3,46	508.508	1.757.498	X: -0,20; Y: 8,50	13,88	3,17	508.508	1.612.010	X: -0,20; Y: 8,50	13,88
1,90	320.768	609.937	X: -0,70; Y: 8,50	10,05	1,85	320.768	594.985	X: -0,70; Y: 8,50	10,05
3,46	518.378	1.793.626	X: -0,70; Y: 8,50	14,05	3,17	518.378	1.641.022	X: -0,70; Y: 8,50	14,05
1,90	329.583	626.323	X: -1,20; Y: 8,50	10,24	1,84	329.583	607.991	X: -1,20; Y: 8,50	10,24
3,47	529.121	1.837.479	X: -1,20; Y: 8,50	14,24	3,17	529.121	1.676.935	X: -1,20; Y: 8,50	14,24
1,89	342.124	648.216	X: -1,70; Y: 8,50	10,44	1,83	342.124	626.086	X: -1,70; Y: 8,50	10,44
3,52	537.224	1.892.501	X: -1,70; Y: 8,50	14,44	3,21	537.224	1.721.908	X: -1,70; Y: 8,50	14,44
1,92	353.184	677.424	X: -2,20; Y: 8,50	10,67	1,84	353.184	649.808	X: -2,20; Y: 8,50	10,67
3,57	548.168	1.956.298	X: -2,20; Y: 8,50	14,67	3,24	548.168	1.774.542	X: -2,20; Y: 8,50	14,67
2,00	358.302	715.154	X: -2,70; Y: 8,50	10,92	1,90	358.302	680.000	X: -2,70; Y: 8,50	10,92
3,66	554.619	2.029.912	X: -2,70; Y: 8,50	14,92	3,31	554.619	1.835.396	X: -2,70; Y: 8,50	14,92
2,07	366.735	758.792	X: -3,20; Y: 8,50	11,18	1,95	366.735	715.401	X: -3,20; Y: 8,50	11,18
3,74	565.836	2.113.575	X: -3,20; Y: 8,50	15,18	3,37	565.836	1.904.811	X: -3,20; Y: 8,50	15,18
2,16	375.809	810.745	X: -3,70; Y: 8,50	11,46	2,02	375.809	757.849	X: -3,70; Y: 8,50	11,46
3,84	574.326	2.205.404	X: -3,70; Y: 8,50	15,46	3,45	574.326	1.981.312	X: -3,70; Y: 8,50	15,46
2,28	382.008	869.427	X: -4,20; Y: 8,50	11,75	2,11	382.008	805.879	X: -4,20; Y: 8,50	11,75
3,99	578.672	2.306.910	X: -4,20; Y: 8,50	15,75	3,57	578.672	2.066.285	X: -4,20; Y: 8,50	15,75

Verifica 5

Approccio 1, Combinazione 2 Stato Limite Ultimo con sisma

2,00	200.366	401.518	X: 0,30; Y: 4,00	5,52	1,89	200.366	379.681	X: 0,30; Y: 4,00	5,52
3,08	418.505	1.291.017	X: 0,30; Y: 4,00	9,52	2,75	418.505	1.149.128	X: 0,30; Y: 4,00	9,52
1,87	221.986	414.137	X: -0,20; Y: 4,00	5,77	1,76	221.986	390.880	X: -0,20; Y: 4,00	5,77
3,10	432.791	1.340.808	X: -0,20; Y: 4,00	9,77	2,75	432.791	1.189.055	X: -0,20; Y: 4,00	9,77
1,88	231.617	436.038	X: -0,70; Y: 4,00	6,05	1,76	231.617	407.179	X: -0,70; Y: 4,00	6,05
3,11	449.651	1.400.454	X: -0,70; Y: 4,00	10,05	2,75	449.651	1.237.522	X: -0,70; Y: 4,00	10,05
1,84	257.268	473.664	X: -1,20; Y: 4,00	6,36	1,70	257.268	438.557	X: -1,20; Y: 4,00	6,36
3,09	479.514	1.481.298	X: -1,20; Y: 4,00	10,36	2,72	479.514	1.302.971	X: -1,20; Y: 4,00	10,36
1,91	266.919	509.665	X: -1,70; Y: 4,00	6,69	1,75	266.919	465.861	X: -1,70; Y: 4,00	6,69
3,21	486.680	1.561.883	X: -1,70; Y: 4,00	10,69	2,81	486.680	1.368.971	X: -1,70; Y: 4,00	10,69
2,02	279.617	564.273	X: -2,20; Y: 4,00	7,04	1,82	279.617	509.762	X: -2,20; Y: 4,00	7,04
3,33	496.342	1.651.286	X: -2,20; Y: 4,00	11,04	2,91	496.342	1.442.363	X: -2,20; Y: 4,00	11,04
2,17	283.993	615.384	X: -2,70; Y: 4,00	7,40	1,94	283.993	549.666	X: -2,70; Y: 4,00	7,40
3,38	520.980	1.761.539	X: -2,70; Y: 4,00	11,40	2,94	520.980	1.532.623	X: -2,70; Y: 4,00	11,40
2,28	299.970	684.104	X: -3,20; Y: 4,00	7,79	2,02	299.970	605.308	X: -3,20; Y: 4,00	7,79
3,55	526.534	1.869.554	X: -3,20; Y: 4,00	11,79	3,08	526.534	1.622.049	X: -3,20; Y: 4,00	11,79
2,42	314.747	760.334	X: -3,70; Y: 4,00	8,18	2,12	314.747	667.002	X: -3,70; Y: 4,00	8,18
3,67	544.371	1.998.668	X: -3,70; Y: 4,00	12,18	3,18	544.371	1.728.850	X: -3,70; Y: 4,00	12,18
2,66	313.905	834.119	X: -4,20; Y: 4,00	8,59	2,32	313.905	726.922	X: -4,20; Y: 4,00	8,59
3,78	565.107	2.136.197	X: -4,20; Y: 4,00	12,59	3,26	565.107	1.842.329	X: -4,20; Y: 4,00	12,59
1,88	226.297	425.173	X: 0,30; Y: 4,50	5,97	1,78	226.297	403.193	X: 0,30; Y: 4,50	5,97
2,98	446.426	1.330.422	X: 0,30; Y: 4,50	9,97	2,66	446.426	1.187.785	X: 0,30; Y: 4,50	9,97
1,75	248.592	436.150	X: -0,20; Y: 4,50	6,20	1,66	248.592	413.827	X: -0,20; Y: 4,50	6,20
2,95	466.119	1.375.748	X: -0,20; Y: 4,50	10,20	2,63	466.119	1.224.583	X: -0,20; Y: 4,50	10,20
1,77	258.411	456.992	X: -0,70; Y: 4,50	6,46	1,66	258.411	429.785	X: -0,70; Y: 4,50	6,46
2,99	478.540	1.432.205	X: -0,70; Y: 4,50	10,46	2,65	478.540	1.270.116	X: -0,70; Y: 4,50	10,46
1,78	272.239	483.805	X: -1,20; Y: 4,50	6,75	1,66	272.239	450.988	X: -1,20; Y: 4,50	6,75
3,04	493.401	1.498.273	X: -1,20; Y: 4,50	10,75	2,68	493.401	1.324.025	X: -1,20; Y: 4,50	10,75
1,83	283.419	518.314	X: -1,70; Y: 4,50	7,06	1,69	283.419	477.662	X: -1,70; Y: 4,50	7,06
3,11	506.321	1.574.103	X: -1,70; Y: 4,50	11,06	2,74	506.321	1.386.009	X: -1,70; Y: 4,50	11,06
1,88	302.061	567.143	X: -2,20; Y: 4,50	7,39	1,71	302.061	516.793	X: -2,20; Y: 4,50	7,39
3,17	526.481	1.669.083	X: -2,20; Y: 4,50	11,39	2,78	526.481	1.463.371	X: -2,20; Y: 4,50	11,39
2,01	307.418	617.125	X: -2,70; Y: 4,50	7,74	1,81	307.418	555.793	X: -2,70; Y: 4,50	7,74
3,29	535.861	1.764.284	X: -2,70; Y: 4,50	11,74	2,88	535.861	1.542.040	X: -2,70; Y: 4,50	11,74
2,16	316.574	682.745	X: -3,20; Y: 4,50	8,11	1,92	316.574	609.170	X: -3,20; Y: 4,50	8,11

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
3,37	557.864	1.877.568	X: -3,20; Y: 4,50	12,11	2,93	557.864	1.634.835	X: -3,20; Y: 4,50	12,11
2,28	330.597	754.423	X: -3,70; Y: 4,50	8,49	2,02	330.597	667.158	X: -3,70; Y: 4,50	8,49
3,53	564.646	1.991.117	X: -3,70; Y: 4,50	12,49	3,06	564.646	1.729.374	X: -3,70; Y: 4,50	12,49
2,49	331.810	827.051	X: -4,20; Y: 4,50	8,88	2,19	331.810	726.212	X: -4,20; Y: 4,50	8,88
3,63	584.303	2.122.799	X: -4,20; Y: 4,50	12,88	3,15	584.303	1.838.058	X: -4,20; Y: 4,50	12,88
1,78	246.362	439.138	X: 0,30; Y: 5,00	6,43	1,70	246.362	419.589	X: 0,30; Y: 5,00	6,43
2,93	463.800	1.360.124	X: 0,30; Y: 5,00	10,43	2,63	463.800	1.219.674	X: 0,30; Y: 5,00	10,43
1,73	259.750	450.653	X: -0,20; Y: 5,00	6,64	1,65	259.750	428.958	X: -0,20; Y: 5,00	6,64
2,93	478.302	1.402.581	X: -0,20; Y: 5,00	10,64	2,62	478.302	1.253.662	X: -0,20; Y: 5,00	10,64
1,68	277.731	467.688	X: -0,70; Y: 5,00	6,89	1,60	277.731	443.379	X: -0,70; Y: 5,00	6,89
2,94	495.416	1.454.662	X: -0,70; Y: 5,00	10,89	2,62	495.416	1.296.023	X: -0,70; Y: 5,00	10,89
1,74	284.861	494.269	X: -1,20; Y: 5,00	7,16	1,63	284.861	463.642	X: -1,20; Y: 5,00	7,16
2,97	510.370	1.516.775	X: -1,20; Y: 5,00	11,16	2,64	510.370	1.346.579	X: -1,20; Y: 5,00	11,16
1,74	304.704	531.435	X: -1,70; Y: 5,00	7,45	1,62	304.704	493.718	X: -1,70; Y: 5,00	7,45
3,01	530.542	1.595.802	X: -1,70; Y: 5,00	11,45	2,66	530.542	1.410.686	X: -1,70; Y: 5,00	11,45
1,82	314.241	572.009	X: -2,20; Y: 5,00	7,77	1,67	314.241	525.550	X: -2,20; Y: 5,00	7,77
3,09	542.938	1.678.178	X: -2,20; Y: 5,00	11,77	2,72	542.938	1.478.343	X: -2,20; Y: 5,00	11,77
1,93	321.384	619.786	X: -2,70; Y: 5,00	8,10	1,75	321.384	563.018	X: -2,70; Y: 5,00	8,10
3,20	553.144	1.769.302	X: -2,70; Y: 5,00	12,10	2,81	553.144	1.553.450	X: -2,70; Y: 5,00	12,10
2,03	335.444	680.473	X: -3,20; Y: 5,00	8,45	1,82	335.444	611.923	X: -3,20; Y: 5,00	8,45
3,29	569.958	1.877.287	X: -3,20; Y: 5,00	12,45	2,88	569.958	1.642.273	X: -3,20; Y: 5,00	12,45
2,18	343.172	749.470	X: -3,70; Y: 5,00	8,82	1,95	343.172	668.129	X: -3,70; Y: 5,00	8,82
3,44	578.160	1.986.954	X: -3,70; Y: 5,00	12,82	3,00	578.160	1.733.470	X: -3,70; Y: 5,00	12,82
2,37	345.996	820.073	X: -4,20; Y: 5,00	9,19	2,10	345.996	725.632	X: -4,20; Y: 5,00	9,19
3,54	597.337	2.112.968	X: -4,20; Y: 5,00	13,19	3,08	597.337	1.837.560	X: -4,20; Y: 5,00	13,19
1,77	256.528	455.043	X: 0,30; Y: 5,50	6,89	1,70	256.528	435.764	X: 0,30; Y: 5,50	6,89
2,85	489.043	1.395.614	X: 0,30; Y: 5,50	10,89	2,57	489.043	1.256.322	X: 0,30; Y: 5,50	10,89
1,68	276.241	463.210	X: -0,20; Y: 5,50	7,09	1,61	276.241	443.918	X: -0,20; Y: 5,50	7,09
2,85	503.270	1.434.610	X: -0,20; Y: 5,50	11,09	2,56	503.270	1.287.413	X: -0,20; Y: 5,50	11,09
1,67	286.811	480.397	X: -0,70; Y: 5,50	7,32	1,59	286.811	457.338	X: -0,70; Y: 5,50	7,32
2,88	515.883	1.483.824	X: -0,70; Y: 5,50	11,32	2,57	515.883	1.327.019	X: -0,70; Y: 5,50	11,32
1,64	308.100	506.508	X: -1,20; Y: 5,50	7,57	1,55	308.100	479.003	X: -1,20; Y: 5,50	7,57
2,90	531.249	1.542.555	X: -1,20; Y: 5,50	11,57	2,59	531.249	1.374.923	X: -1,20; Y: 5,50	11,57
1,72	313.883	538.997	X: -1,70; Y: 5,50	7,85	1,61	313.883	504.148	X: -1,70; Y: 5,50	7,85
2,95	545.247	1.611.143	X: -1,70; Y: 5,50	11,85	2,62	545.247	1.431.010	X: -1,70; Y: 5,50	11,85
1,78	323.766	577.363	X: -2,20; Y: 5,50	8,15	1,65	323.766	534.479	X: -2,20; Y: 5,50	8,15
3,05	553.632	1.689.859	X: -2,20; Y: 5,50	12,15	2,70	553.632	1.495.585	X: -2,20; Y: 5,50	12,15
1,85	339.029	626.475	X: -2,70; Y: 5,50	8,47	1,69	339.029	573.771	X: -2,70; Y: 5,50	8,47
3,10	574.016	1.781.976	X: -2,70; Y: 5,50	12,47	2,74	574.016	1.571.018	X: -2,70; Y: 5,50	12,47
1,96	346.085	679.993	X: -3,20; Y: 5,50	8,81	1,78	346.085	616.500	X: -3,20; Y: 5,50	8,81
3,21	584.721	1.879.187	X: -3,20; Y: 5,50	12,81	2,82	584.721	1.651.480	X: -3,20; Y: 5,50	12,81
2,08	358.175	744.292	X: -3,70; Y: 5,50	9,16	1,87	358.175	668.436	X: -3,70; Y: 5,50	9,16
3,36	590.100	1.985.501	X: -3,70; Y: 5,50	13,16	2,95	590.100	1.739.974	X: -3,70; Y: 5,50	13,16
2,28	357.460	813.663	X: -4,20; Y: 5,50	9,52	2,03	357.460	725.428	X: -4,20; Y: 5,50	9,52
3,46	608.124	2.105.763	X: -4,20; Y: 5,50	13,52	3,02	608.124	1.839.574	X: -4,20; Y: 5,50	13,52
1,75	269.677	473.133	X: 0,30; Y: 6,00	7,36	1,68	269.677	454.124	X: 0,30; Y: 6,00	7,36
2,86	499.482	1.426.441	X: 0,30; Y: 6,00	11,36	2,58	499.482	1.288.821	X: 0,30; Y: 6,00	11,36
1,66	289.516	479.663	X: -0,20; Y: 6,00	7,54	1,59	289.516	461.218	X: -0,20; Y: 6,00	7,54
2,83	517.226	1.462.014	X: -0,20; Y: 6,00	11,54	2,55	517.226	1.317.638	X: -0,20; Y: 6,00	11,54
1,65	299.766	495.420	X: -0,70; Y: 6,00	7,76	1,58	299.766	473.601	X: -0,70; Y: 6,00	7,76
2,85	529.765	1.507.996	X: -0,70; Y: 6,00	11,76	2,56	529.765	1.354.646	X: -0,70; Y: 6,00	11,76
1,64	314.453	516.727	X: -1,20; Y: 6,00	8,00	1,56	314.453	491.101	X: -1,20; Y: 6,00	8,00
2,87	544.767	1.563.242	X: -1,20; Y: 6,00	12,00	2,57	544.767	1.399.653	X: -1,20; Y: 6,00	12,00
1,67	327.205	545.533	X: -1,70; Y: 6,00	8,27	1,57	327.205	514.088	X: -1,70; Y: 6,00	8,27
2,94	554.827	1.628.601	X: -1,70; Y: 6,00	12,27	2,62	554.827	1.452.970	X: -1,70; Y: 6,00	12,27
1,76	331.846	583.155	X: -2,20; Y: 6,00	8,55	1,64	331.846	543.555	X: -2,20; Y: 6,00	8,55
3,00	567.746	1.702.893	X: -2,20; Y: 6,00	12,55	2,67	567.746	1.513.973	X: -2,20; Y: 6,00	12,55
1,82	345.898	629.225	X: -2,70; Y: 6,00	8,86	1,68	345.898	580.585	X: -2,70; Y: 6,00	8,86
3,07	583.022	1.790.939	X: -2,70; Y: 6,00	12,86	2,72	583.022	1.586.278	X: -2,70; Y: 6,00	12,86
1,92	353.838	680.362	X: -3,20; Y: 6,00	9,18	1,76	353.838	621.608	X: -3,20; Y: 6,00	9,18
3,17	594.129	1.884.003	X: -3,20; Y: 6,00	13,18	2,80	594.129	1.663.353	X: -3,20; Y: 6,00	13,18
2,05	360.180	738.540	X: -3,70; Y: 6,00	9,51	1,86	360.180	668.517	X: -3,70; Y: 6,00	9,51
3,29	604.194	1.985.943	X: -3,70; Y: 6,00	13,51	2,89	604.194	1.747.986	X: -3,70; Y: 6,00	13,51
2,17	371.236	807.171	X: -4,20; Y: 6,00	9,86	1,95	371.236	724.596	X: -4,20; Y: 6,00	9,86
3,38	621.238	2.101.047	X: -4,20; Y: 6,00	13,86	2,97	621.238	1.843.432	X: -4,20; Y: 6,00	13,86
1,72	282.668	486.138	X: 0,30; Y: 6,50	7,83	1,66	282.668	469.428	X: 0,30; Y: 6,50	7,83
2,81	519.415	1.459.762	X: 0,30; Y: 6,50	11,83	2,55	519.415	1.323.830	X: 0,30; Y: 6,50	11,83
1,67	294.997	493.381	X: -0,20; Y: 6,50	8,00	1,61	294.997	475.512	X: -0,20; Y: 6,50	8,00
2,80	532.287	1.492.980	X: -0,20; Y: 6,50	12,00	2,54	532.287	1.350.233	X: -0,20; Y: 6,50	12,00
1,62	311.616	505.796	X: -0,70; Y: 6,50	8,21	1,56	311.616	486.507	X: -0,70; Y: 6,50	8,21
2,84	538.984	1.533.348	X: -0,70; Y: 6,50	12,21	2,57	538.984	1.382.813	X: -0,70; Y: 6,50	12,21
1,65	319.987	527.108	X: -1,20; Y: 6,50	8,44	1,57	319.987	503.163	X: -1,20; Y: 6,50	8,44
2,86	553.906	1.585.374	X: -1,20; Y: 6,50	12,44	2,57	553.906	1.425.320	X: -1,20; Y: 6,50	12,44
1,66	332.778	553.960	X: -1,70; Y: 6,50	8,69	1,58	332.778	524.847	X: -1,70; Y: 6,50	8,69
2,88	573.126	1.649.506	X: -1,70; Y: 6,50	12,69	2,58	573.126	1.477.631	X: -1,70; Y: 6,50	12,69
1,71	343.755	588.085	X: -2,20; Y: 6,50	8,96	1,61	343.755	552.052	X: -2,20; Y: 6,50	8,96
2,95	582.631	1.720.992	X: -2,20; Y: 6,50	12,96	2,64	582.631	1.536.318	X: -2,20; Y: 6,50	12,96
1,80	351.722	632.618	X: -2,70; Y: 6,50	9,25	1,67	351.722	587.683	X: -2,70; Y: 6,50	9,25
3,03	595.247	1.801.226	X: -2,70; Y: 6,50	13,25	2,69	595.247	1.602.543	X: -2,70; Y: 6,50	13,25
1,89	360.080	681.471	X: -3,20; Y: 6,50	9,56	1,74	360.080	627.073	X: -3,20; Y: 6,50	9,56
3,12	606.250	1.890.508	X: -3,20; Y: 6,50	13,56	2,77	606.250	1.676.469	X: -3,20; Y: 6,50	13,56
2,01	367.211	737.251	X: -3,70; Y: 6,50	9,88	1,83	367.211	672.245	X: -3,70; Y: 6,50	9,88
3,22	619.191	1.991.866	X: -3,70; Y: 6,50	13,88	2,84	619.191	1.760.468	X: -3,70; Y: 6,50	13,88

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
2,12	378.171	802.641	X: -4,20; Y: 6,50	10,22	1,92	378.171	725.757	X: -4,20; Y: 6,50	10,22
3,33	629.734	2.099.268	X: -4,20; Y: 6,50	14,22	2,94	629.734	1.850.039	X: -4,20; Y: 6,50	14,22
1,74	288.411	500.692	X: 0,30; Y: 7,00	8,30	1,68	288.411	484.378	X: 0,30; Y: 7,00	8,30
2,82	528.307	1.490.449	X: 0,30; Y: 7,00	12,30	2,57	528.307	1.356.223	X: 0,30; Y: 7,00	12,30
1,69	300.284	506.817	X: -0,20; Y: 7,00	8,47	1,63	300.284	489.587	X: -0,20; Y: 7,00	8,47
2,79	544.618	1.520.803	X: -0,20; Y: 7,00	12,47	2,54	544.618	1.380.791	X: -0,20; Y: 7,00	12,47
1,64	316.245	517.935	X: -0,70; Y: 7,00	8,66	1,58	316.245	499.636	X: -0,70; Y: 7,00	8,66
2,81	556.351	1.561.044	X: -0,70; Y: 7,00	12,66	2,54	556.351	1.413.158	X: -0,70; Y: 7,00	12,66
1,62	330.283	536.048	X: -1,20; Y: 7,00	8,88	1,56	330.283	514.674	X: -1,20; Y: 7,00	8,88
2,84	567.143	1.610.624	X: -1,20; Y: 7,00	12,88	2,56	567.143	1.453.382	X: -1,20; Y: 7,00	12,88
1,67	337.403	562.615	X: -1,70; Y: 7,00	9,12	1,59	337.403	535.563	X: -1,70; Y: 7,00	9,12
2,87	580.952	1.668.966	X: -1,70; Y: 7,00	13,12	2,58	580.952	1.501.251	X: -1,70; Y: 7,00	13,12
1,71	348.701	594.769	X: -2,20; Y: 7,00	9,38	1,61	348.701	561.464	X: -2,20; Y: 7,00	9,38
2,92	593.954	1.736.518	X: -2,20; Y: 7,00	13,38	2,62	593.954	1.556.834	X: -2,20; Y: 7,00	13,38
1,77	358.323	633.972	X: -2,70; Y: 7,00	9,65	1,65	358.323	592.893	X: -2,70; Y: 7,00	9,65
3,01	602.645	1.813.602	X: -2,70; Y: 7,00	13,65	2,69	602.645	1.620.493	X: -2,70; Y: 7,00	13,65
1,87	365.334	683.202	X: -3,20; Y: 7,00	9,95	1,73	365.334	632.793	X: -3,20; Y: 7,00	9,95
3,09	614.353	1.899.168	X: -3,20; Y: 7,00	13,95	2,75	614.353	1.691.438	X: -3,20; Y: 7,00	13,95
1,98	372.883	736.732	X: -3,70; Y: 7,00	10,26	1,81	372.883	676.349	X: -3,70; Y: 7,00	10,26
3,17	629.794	1.995.845	X: -3,70; Y: 7,00	14,26	2,81	629.794	1.771.577	X: -3,70; Y: 7,00	14,26
2,08	383.245	799.018	X: -4,20; Y: 7,00	10,59	1,90	383.245	727.440	X: -4,20; Y: 7,00	10,59
3,30	637.123	2.099.683	X: -4,20; Y: 7,00	14,59	2,92	637.123	1.858.423	X: -4,20; Y: 7,00	14,59
1,76	293.152	514.893	X: 0,30; Y: 7,50	8,78	1,70	293.152	498.853	X: 0,30; Y: 7,50	8,78
2,80	544.114	1.522.060	X: 0,30; Y: 7,50	12,78	2,55	544.114	1.389.751	X: 0,30; Y: 7,50	12,78
1,67	310.468	518.381	X: -0,20; Y: 7,50	8,94	1,62	310.468	503.234	X: -0,20; Y: 7,50	8,94
2,80	552.827	1.549.157	X: -0,20; Y: 7,50	12,94	2,55	552.827	1.411.287	X: -0,20; Y: 7,50	12,94
1,66	320.177	529.938	X: -0,70; Y: 7,50	9,12	1,60	320.177	512.485	X: -0,70; Y: 7,50	9,12
2,81	564.125	1.586.999	X: -0,70; Y: 7,50	13,12	2,56	564.125	1.441.763	X: -0,70; Y: 7,50	13,12
1,63	334.398	546.537	X: -1,20; Y: 7,50	9,33	1,57	334.398	526.555	X: -1,20; Y: 7,50	9,33
2,82	578.399	1.633.354	X: -1,20; Y: 7,50	13,33	2,56	578.399	1.479.704	X: -1,20; Y: 7,50	13,33
1,65	346.436	570.128	X: -1,70; Y: 7,50	9,55	1,58	346.436	545.742	X: -1,70; Y: 7,50	9,55
2,87	588.275	1.689.236	X: -1,70; Y: 7,50	13,55	2,59	588.275	1.525.395	X: -1,70; Y: 7,50	13,55
1,71	352.652	601.738	X: -2,20; Y: 7,50	9,80	1,62	352.652	570.848	X: -2,20; Y: 7,50	9,80
2,92	601.139	1.753.584	X: -2,20; Y: 7,50	13,80	2,63	601.139	1.578.462	X: -2,20; Y: 7,50	13,80
1,76	362.755	638.971	X: -2,70; Y: 7,50	10,07	1,66	362.755	600.958	X: -2,70; Y: 7,50	10,07
2,98	613.332	1.826.833	X: -2,70; Y: 7,50	14,07	2,67	613.332	1.639.038	X: -2,70; Y: 7,50	14,07
1,83	374.108	684.510	X: -3,20; Y: 7,50	10,35	1,71	374.108	638.000	X: -3,20; Y: 7,50	10,35
3,07	621.376	1.909.319	X: -3,20; Y: 7,50	14,35	2,75	621.376	1.707.538	X: -3,20; Y: 7,50	14,35
1,95	377.634	736.849	X: -3,70; Y: 7,50	10,65	1,80	377.634	680.710	X: -3,70; Y: 7,50	10,65
3,15	636.474	2.002.074	X: -3,70; Y: 7,50	14,65	2,80	636.474	1.784.611	X: -3,70; Y: 7,50	14,65
2,06	387.260	796.328	X: -4,20; Y: 7,50	10,97	1,88	387.260	729.656	X: -4,20; Y: 7,50	10,97
3,25	647.311	2.101.697	X: -4,20; Y: 7,50	14,97	2,89	647.311	1.867.832	X: -4,20; Y: 7,50	14,97
1,74	302.847	527.279	X: 0,30; Y: 8,00	9,26	1,69	302.847	513.109	X: 0,30; Y: 8,00	9,26
2,81	551.964	1.552.295	X: 0,30; Y: 8,00	13,26	2,58	551.964	1.421.653	X: 0,30; Y: 8,00	13,26
1,69	314.173	531.388	X: -0,20; Y: 8,00	9,41	1,64	314.173	516.708	X: -0,20; Y: 8,00	9,41
2,79	566.697	1.578.353	X: -0,20; Y: 8,00	13,41	2,55	566.697	1.442.709	X: -0,20; Y: 8,00	13,41
1,64	328.839	540.312	X: -0,70; Y: 8,00	9,58	1,60	328.839	524.848	X: -0,70; Y: 8,00	9,58
2,80	575.182	1.612.576	X: -0,70; Y: 8,00	13,58	2,56	575.182	1.470.286	X: -0,70; Y: 8,00	13,58
1,65	337.458	557.011	X: -1,20; Y: 8,00	9,78	1,59	337.458	538.164	X: -1,20; Y: 8,00	9,78
2,83	585.387	1.656.990	X: -1,20; Y: 8,00	13,78	2,57	585.387	1.506.386	X: -1,20; Y: 8,00	13,78
1,65	350.047	578.973	X: -1,70; Y: 8,00	10,00	1,59	350.047	556.315	X: -1,70; Y: 8,00	10,00
2,86	598.748	1.709.648	X: -1,70; Y: 8,00	14,00	2,59	598.748	1.549.713	X: -1,70; Y: 8,00	14,00
1,71	356.202	608.936	X: -2,20; Y: 8,00	10,23	1,63	356.202	580.237	X: -2,20; Y: 8,00	10,23
2,91	607.888	1.771.528	X: -2,20; Y: 8,00	14,23	2,63	607.888	1.600.668	X: -2,20; Y: 8,00	14,23
1,76	366.172	644.306	X: -2,70; Y: 8,00	10,49	1,66	366.172	609.025	X: -2,70; Y: 8,00	10,49
2,97	619.958	1.841.629	X: -2,70; Y: 8,00	14,49	2,68	619.958	1.658.768	X: -2,70; Y: 8,00	14,49
1,82	377.302	687.395	X: -3,20; Y: 8,00	10,76	1,71	377.302	644.267	X: -3,20; Y: 8,00	10,76
3,04	631.487	1.920.368	X: -3,20; Y: 8,00	14,76	2,73	631.487	1.724.210	X: -3,20; Y: 8,00	14,76
1,91	385.672	736.668	X: -3,70; Y: 8,00	11,05	1,77	385.672	684.556	X: -3,70; Y: 8,00	11,05
3,13	642.456	2.009.854	X: -3,70; Y: 8,00	15,05	2,80	642.456	1.798.793	X: -3,70; Y: 8,00	15,05
2,04	388.891	793.499	X: -4,20; Y: 8,00	11,35	1,88	388.891	731.443	X: -4,20; Y: 8,00	11,35
3,22	653.498	2.105.916	X: -4,20; Y: 8,00	15,35	2,88	653.498	1.879.168	X: -4,20; Y: 8,00	15,35
1,76	307.088	540.740	X: 0,30; Y: 8,50	9,74	1,72	307.088	526.978	X: 0,30; Y: 8,50	9,74
2,81	563.122	1.581.641	X: 0,30; Y: 8,50	13,74	2,58	563.122	1.453.194	X: 0,30; Y: 8,50	13,74
1,71	317.459	544.076	X: -0,20; Y: 8,50	9,88	1,67	317.459	529.818	X: -0,20; Y: 8,50	9,88
2,80	574.015	1.606.513	X: -0,20; Y: 8,50	13,88	2,57	574.015	1.472.896	X: -0,20; Y: 8,50	13,88
1,66	332.261	551.876	X: -0,70; Y: 8,50	10,05	1,62	332.261	537.208	X: -0,70; Y: 8,50	10,05
2,81	584.244	1.639.918	X: -0,70; Y: 8,50	14,05	2,57	584.244	1.499.788	X: -0,70; Y: 8,50	14,05
1,67	340.378	567.433	X: -1,20; Y: 8,50	10,24	1,61	340.378	549.648	X: -1,20; Y: 8,50	10,24
2,82	595.733	1.680.338	X: -1,20; Y: 8,50	14,24	2,57	595.733	1.532.973	X: -1,20; Y: 8,50	14,24
1,67	352.572	587.965	X: -1,70; Y: 8,50	10,44	1,61	352.572	566.764	X: -1,70; Y: 8,50	10,44
2,86	605.062	1.731.006	X: -1,70; Y: 8,50	14,44	2,60	605.062	1.574.495	X: -1,70; Y: 8,50	14,44
1,69	363.644	615.108	X: -2,20; Y: 8,50	10,67	1,62	363.644	589.012	X: -2,20; Y: 8,50	10,67
2,90	617.662	1.789.698	X: -2,20; Y: 8,50	14,67	2,63	617.662	1.623.047	X: -2,20; Y: 8,50	14,67
1,76	369.143	649.969	X: -2,70; Y: 8,50	10,92	1,67	369.143	617.168	X: -2,70; Y: 8,50	10,92
2,97	626.201	1.857.350	X: -2,70; Y: 8,50	14,92	2,68	626.201	1.679.117	X: -2,70; Y: 8,50	14,92
1,82	378.325	690.180	X: -3,20; Y: 8,50	11,18	1,72	378.325	650.098	X: -3,20; Y: 8,50	11,18
3,02	639.988	1.934.248	X: -3,20; Y: 8,50	15,18	2,72	639.988	1.743.088	X: -3,20; Y: 8,50	15,18
1,90	388.573	737.988	X: -3,70; Y: 8,50	11,46	1,77	388.573	689.500	X: -3,70; Y: 8,50	11,46
3,10	651.437	2.018.557	X: -3,70; Y: 8,50	15,46	2,78	651.437	1.813.498	X: -3,70; Y: 8,50	15,46
2,00	396.288	791.859	X: -4,20; Y: 8,50	11,75	1,85	396.288	733.958	X: -4,20; Y: 8,50	11,75
3,20	659.171	2.111.704	X: -4,20; Y: 8,50	15,75	2,87	659.171	1.891.657	X: -4,20; Y: 8,50	15,75

VERIFICHE DI STABILITA'									
Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]

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	4,56	85.891	391.642
Verifica 2	SLU	NO	4,33	93.287	404.083
Verifica 3	SLU	NO	4,56	111.658	509.135
Verifica 4	SLU	NO	4,38	119.054	521.576
Verifica 5	SLV	SI	3,86	115.467	445.506

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	4,76	163.810	779.750
Verifica 2					
	SLU	NO	4,03	203.065	819.150
Verifica 3					
	SLU	NO	4,76	212.953	1.013.676
Verifica 4					
	SLU	NO	4,18	252.208	1.053.075
Verifica 5					
	SLV	SI	4,01	235.256	942.398

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/mm²]	[N/mm²]
Sezione...						
Verifica 1						
	SLU		NO	12,67	0,13	1,61
Verifica 2						
	SLU		NO	11,77	0,13	1,55
Verifica 3						
	SLU		NO	9,75	0,17	1,61
Verifica 4						

VERIFICHE A CARICO LIMITE - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)				
Stato limite	Sisma	CS	QMedP [N/mm²]	QLim [N/mm²]
Verifica 5	SLU	NO	9,21	1,56
	SLV	SI	10,75	1,41

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/mm²].
QLim	Carico Limite [N/mm²].

VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU

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]		
						[cm²]	[cm²]
Sezione...							
Paramento							
Sez. calcolo n.1 - Dis: 0.00(Monte)							
-	1,58	0	0,00	182.826	-178.365,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.2 - Dis: 0.70(Monte)							
-	3,93	0	0,00	163.044	-124.210,00	25,45	25,45
Sez. calcolo n.3 - Dis: 1.40(Monte)							
-	3,15	0	0,00	144.248	-79.106,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.4 - Dis: 2.10(Monte)							
-	5,20	0	0,00	127.285	-44.789,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.5 - Dis: 2.80(Monte)							
-	10,84	0	0,00	86.184	-19.655,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.6 - Dis: 3.49(Monte)							
16,45	38,65	97.855	12.367,00	75.641	-5.159,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.7 - Dis: 4.19(Monte)							
9,65	-	67.813	19.325,00	0	0,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.8 - Dis: 4.89(Monte)							
7,32	-	59.372	23.703,00	0	0,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.9 - Dis: 5.59(Monte)							
-	18,63	0	0,00	21.608	-8.402,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.10 - Dis: 0.00(Monte)							
-	27,74	0	0,00	20.883	-8.238,00	19,09	19,09
Sez. calcolo n.11 - Dis: 0.01(Monte)							
-	27,81	0	0,00	20.753	-8.207,00	19,09	19,09
Sez. calcolo n.12 - Dis: 0.02(Monte)							
-	27,89	0	0,00	20.625	-8.176,00	19,09	19,09
Sez. calcolo n.13 - Dis: 0.03(Monte)							
-	27,96	0	0,00	20.495	-8.145,00	19,09	19,09
Sez. calcolo n.14 - Dis: 0.05(Monte)							
-	28,03	0	0,00	20.367	-8.114,00	19,09	19,09
Sez. calcolo n.15 - Dis: 0.06(Monte)							
-	28,10	0	0,00	20.238	-8.083,00	19,09	19,09
Sez. calcolo n.16 - Dis: 0.07(Monte)							
-	28,17	0	0,00	20.110	-8.052,00	19,09	19,09
Sez. calcolo n.17 - Dis: 0.08(Monte)							
-	28,24	0	0,00	19.970	-8.023,00	19,09	19,09
Sez. calcolo n.18 - Dis: 0.09(Monte)							
-	28,31	0	0,00	19.842	-7.993,00	19,09	19,09
Fondazione muro							
Sez. calcolo n.19 - Dis: 0.00(Valle)							
-	NS	0	0,00	0	-262,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.20 - Dis: 0.15(Valle)							
-	45,89	0	0,00	0	-3.823,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.21 - Dis: 0.29(Valle)							
-	14,28	0	0,00	0	-12.289,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.22 - Dis: 0.44(Valle)							
-	6,88	0	0,00	0	-25.484,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.23 - Dis: 0.00(Monte)							
1,54	-	0	169.134,00	0	0,00	19,09	12,72
Sez. calcolo n.24 - Dis: 0.31(Monte)							
1,87	-	0	138.837,00	0	0,00	19,09	12,72
Sez. calcolo n.25 - Dis: 0.61(Monte)							
2,26	-	0	114.812,00	0	0,00	19,09	12,72
Sez. calcolo n.26 - Dis: 0.92(Monte)							
2,88	-	0	90.274,00	0	0,00	19,09	12,72
Sez. calcolo n.27 - Dis: 1.22(Monte)							
2,71	-	0	64.763,00	0	0,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.28 - Dis: 1.53(Monte)							
4,39	-	0	40.001,00	0	0,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.29 - Dis: 1.83(Monte)							
8,45	-	0	20.768,00	0	0,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.30 - Dis: 2.14(Monte)							
26,59	-	0	6.598,00	0	0,00	12,72	12,72

VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU

VERIFICHE A PRESSIONE RETTA ALLO SCO							
CS _{Sup}	CS _{Inf}	Sollecitazioni				Af _{Sup}	Af _{Inf}
		N _{Sup} [N]	My _{Sup} [Nm]	N _{Inf} [N]	My _{Inf} [Nm]		
Sez. calcolo n.31 - Dis: 2.44(Monte)							
NS	-	0	44,00	0	0,00	12,72	12,72
Mensola n. 1							
Sez. calcolo n.34 - Dis: 0.00(Monte)							
5,93	-	-1.793	21.166,00	0	0,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.35 - Dis: 0.35(Monte)							
15,96	-	-933	7.868,00	0	0,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.36 - Dis: 0.69(Monte)							
NS	-	-75	378,00	0	0,00	12,72	12,72
Sperone di fondazione							
Sez. calcolo n.32 - Dis: 0.00							
27,96	-	-8.125	7.991,00	0	0,00	12,72	12,72
Sez. calcolo n.33 - Dis: 0.44							
-	-	0	0,00	0	0,00	12,72	12,72

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(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
2,158	140.591	-132.975	-4,203	140.591	-132.975	170,437	140.591	-132.975
Sez. calcolo n.2 - Dis: 0.70(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
1,334	125.374	-91.916	-1,764	125.374	-91.916	18,181	125.374	-91.916
Sez. calcolo n.3 - Dis: 1.40(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
1,015	110.916	-57.799	-1,438	110.916	-57.799	13,707	110.916	-57.799
Sez. calcolo n.4 - Dis: 2.10(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
0,543	97.868	-31.952	-0,933	97.868	-31.952	7,196	97.868	-31.952
Sez. calcolo n.5 - Dis: 2.80(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
0,155	86.059	-13.215	-0,513	86.059	-13.215	1,867	86.059	-13.215
Sez. calcolo n.6 - Dis: 3.49(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
0,100	75.266	9.513	-0,428	75.266	9.513	1,120	75.266	9.513
Sez. calcolo n.7 - Dis: 4.19(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
0,310	66.136	15.095	-0,613	66.136	15.095	3,962	66.136	15.095
Sez. calcolo n.8 - Dis: 4.89(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
0,436	57.873	16.960	-0,715	57.873	16.960	5,626	57.873	16.960
Sez. calcolo n.9 - Dis: 5.59(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
0,183	16.621	-5.946	-0,267	16.621	-5.946	2,363	16.621	-5.946
Sez. calcolo n.10 - Dis: 0.00(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
0,163	16.064	-5.838	-0,242	16.064	-5.838	2,109	16.064	-5.838
Sez. calcolo n.11 - Dis: 0.01(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
0,163	15.964	-5.818	-0,241	15.964	-5.818	2,107	15.964	-5.818
Sez. calcolo n.12 - Dis: 0.02(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			

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]
0,163	15.865	-5.798	-0,241	15.865	-5.798	2,105	15.865	-5.798
Sez. calcolo n.13 - Dis: 0.03(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²
0,163	15.765	-5.777	-0,240	15.765	-5.777	2,103	15.765	-5.777
Sez. calcolo n.14 - Dis: 0.05(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²
0,163	15.666	-5.757	-0,239	15.666	-5.757	2,101	15.666	-5.757
Sez. calcolo n.15 - Dis: 0.06(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²
0,163	15.567	-5.737	-0,239	15.567	-5.737	2,100	15.567	-5.737
Sez. calcolo n.16 - Dis: 0.07(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²
0,163	15.468	-5.716	-0,238	15.468	-5.716	2,097	15.468	-5.716
Sez. calcolo n.17 - Dis: 0.08(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²
0,163	15.361	-5.698	-0,238	15.361	-5.698	2,097	15.361	-5.698
Sez. calcolo n.18 - Dis: 0.09(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²
0,162	15.263	-5.678	-0,237	15.263	-5.678	2,095	15.263	-5.678
Fondazione muro								
Sez. calcolo n.19 - Dis: 0.00(Valle)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²
0,006	0	-201	-0,006	0	-201	0,083	0	-201
Sez. calcolo n.20 - Dis: 0.15(Valle)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²
0,089	0	-2.909	-0,089	0	-2.909	1,195	0	-2.909
Sez. calcolo n.21 - Dis: 0.29(Valle)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²
0,285	0	-9.351	-0,285	0	-9.351	3,843	0	-9.351
Sez. calcolo n.22 - Dis: 0.44(Valle)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²
0,590	0	-19.392	-0,590	0	-19.392	7,969	0	-19.392
Sez. calcolo n.23 - Dis: 0.00(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00032$	Ae=1420,0 cm ²
3,739	0	126.430	-5,168	0	126.430	190,861	0	126.430
Sez. calcolo n.24 - Dis: 0.31(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00023$	Ae=1420,0 cm ²
3,066	0	103.671	-4,238	0	103.671	156,503	0	103.671
Sez. calcolo n.25 - Dis: 0.61(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00016$	Ae=1420,0 cm ²
2,537	0	85.808	-3,507	0	85.808	129,537	0	85.808
Sez. calcolo n.26 - Dis: 0.92(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²
1,999	0	67.587	-1,923	0	67.587	27,038	0	67.587
Sez. calcolo n.27 - Dis: 1.22(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²
1,480	0	48.632	-1,480	0	48.632	19,986	0	48.632
Sez. calcolo n.28 - Dis: 1.53(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²
0,921	0	30.245	-0,921	0	30.245	12,429	0	30.245
Sez. calcolo n.29 - Dis: 1.83(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²
0,480	0	15.759	-0,480	0	15.759	6,476	0	15.759
Sez. calcolo n.30 - Dis: 2.14(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²
0,153	0	5.011	-0,153	0	5.011	2,059	0	5.011
Sez. calcolo n.31 - Dis: 2.44(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²
0,001	0	33	-0,001	0	33	0,014	0	33
Mensola n. 1								
Sez. calcolo n.34 - Dis: 0.00(Monte)								
AA= MLA	CA=RAR mm	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00	CA=FQR	$\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²

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]
0,647	0	12.486	-0,647	0	12.486	8,410	0	12.486
Sez. calcolo n.35 - Dis: 0.35(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				
0,178	0	3.427	-0,178	0	3.427	2,308	0	3.427
Sez. calcolo n.36 - Dis: 0.69(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	23	-0,001	0	23	0,015	0	23
Sperone di fondazione								
Sez. calcolo n.32 - Dis: 0.00								
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				
0,135	-6.250	6.147	-0,112	-6.250	6.147	1,880	-6.250	6.147
Sez. calcolo n.33 - Dis: 0.44								
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				
0,000	0	0	0,000	0	0	0,000	0	0

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-	ctgθ+	ctgθ	AfTe+	AfTe-
		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]			[cm ² /cm]	[cm ² /cm]
Sezione...															
Paramento															
Sez. calcolo n.1 - Dis: 0.00(Monte)															
-	3,02	0	-68.616	186.257	207.365	0	0	0	140.716	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.2 - Dis: 0.70(Monte)															
-	4,08	0	-62.174	234.669	253.494	0	0	0	125.499	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.3 - Dis: 1.40(Monte)															
-	4,16	0	-48.782	186.257	202.913	0	0	0	111.041	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.4 - Dis: 2.10(Monte)															
-	5,45	0	-36.888	186.257	200.956	0	0	0	97.993	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.5 - Dis: 2.80(Monte)															
-	7,44	0	-26.776	186.257	199.185	0	0	0	86.184	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.6 - Dis: 3.49(Monte)															
-	10,56	0	-18.707	186.257	197.603	0	0	0	75.641	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.7 - Dis: 4.19(Monte)															
-	15,83	0	-12.400	186.257	196.234	0	0	0	66.511	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.8 - Dis: 4.89(Monte)															
-	30,32	0	-6.431	186.257	194.994	0	0	0	58.248	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.9 - Dis: 5.59(Monte)															
-	58,42	0	-3.231	186.257	188.750	0	0	0	16.621	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.10 - Dis: 0.00(Monte)															
-	70,26	0	-3.069	213.211	215.621	0	0	0	16.064	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.11 - Dis: 0.01(Monte)															
-	70,25	0	-3.069	213.211	215.606	0	0	0	15.964	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.12 - Dis: 0.02(Monte)															
-	70,25	0	-3.069	213.211	215.591	0	0	0	15.865	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.13 - Dis: 0.03(Monte)															
-	70,24	0	-3.069	213.211	215.576	0	0	0	15.765	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.14 - Dis: 0.05(Monte)															
-	70,24	0	-3.069	213.211	215.561	0	0	0	15.666	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.15 - Dis: 0.06(Monte)															
-	70,23	0	-3.069	213.211	215.546	0	0	0	15.567	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.16 - Dis: 0.07(Monte)															
-	70,23	0	-3.069	213.211	215.532	0	0	0	15.468	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.17 - Dis: 0.08(Monte)															
-	71,84	0	-3.000	213.211	215.515	0	0	0	15.361	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.18 - Dis: 0.09(Monte)															
-	71,83	0	-3.000	213.211	215.501	0	0	0	15.263	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Fondazione muro															
Sez. calcolo n.19 - Dis: 0.00(Valle)															

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]
-	32,53	0	-6.105	198.585	198.585	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.20 - Dis: 0.15(Valle)															
-	6,18	0	-32.133	198.585	198.585	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.21 - Dis: 0.29(Valle)															
-	3,38	0	-58.706	198.585	198.585	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.22 - Dis: 0.44(Valle)															
-	2,40	0	-82.663	198.585	198.585	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.23 - Dis: 0.00(Monte)															
2,84	-	75.280	0	213.919	213.919	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.24 - Dis: 0.31(Monte)															
2,34	-	91.502	0	213.919	213.919	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.25 - Dis: 0.61(Monte)															
3,59	-	59.627	0	213.919	213.919	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.26 - Dis: 0.92(Monte)															
3,26	-	65.618	0	213.919	213.919	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.27 - Dis: 1.22(Monte)															
2,96	-	67.056	0	198.585	198.585	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.28 - Dis: 1.53(Monte)															
3,10	-	64.017	0	198.585	198.585	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.29 - Dis: 1.83(Monte)															
4,58	-	43.374	0	198.585	198.585	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.30 - Dis: 2.14(Monte)															
6,33	-	31.379	0	198.585	198.585	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.31 - Dis: 2.44(Monte)															
68,10	-	2.916	0	198.585	198.585	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Mensola n. 1															
Sez. calcolo n.34 - Dis: 0.00(Monte)															
-	4,99	0	-34.575	172.598	172.598	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.35 - Dis: 0.35(Monte)															
-	9,49	0	-18.187	172.598	172.598	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.36 - Dis: 0.69(Monte)															
-	95,89	0	-1.800	172.598	172.598	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sperone di fondazione															
Sez. calcolo n.32 - Dis: 0.00															
-	11,58	0	-19.157	221.796	221.796	0	0	0	-6.250	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.33 - Dis: 0.44															
-	-	0	0	221.796	221.796	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 _o	W _c	W _f
	Idw	Dis				
		[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]
Sezione...						
SLE - Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -						
1	1 (VALLE)	0,00	0,32	0,32	0,00	0,32
2	2 (PARAMENTO)	0,00	0,37	0,37	0,00	0,37
3	3 (MONTE)	0,00	0,23	0,23	0,00	0,23
4	4 (VALLE)	1,67	0,52	0,52	0,00	0,52
5	5 (PARAMENTO)	1,67	0,63	0,63	0,00	0,63
6	6 (MONTE)	1,67	0,35	0,35	0,00	0,35
7	7 (VALLE)	3,33	0,65	0,65	0,00	0,65
8	8 (PARAMENTO)	3,33	0,80	0,80	0,00	0,80
9	9 (MONTE)	3,33	0,43	0,43	0,00	0,43
10	10 (VALLE)	5,00	0,72	0,72	0,00	0,72
11	11 (PARAMENTO)	5,00	0,88	0,88	0,00	0,88
12	12 (MONTE)	5,00	0,46	0,46	0,00	0,46
13	13 (VALLE)	6,67	0,65	0,65	0,00	0,65
14	14 (PARAMENTO)	6,67	0,80	0,80	0,00	0,80
15	15 (MONTE)	6,67	0,43	0,43	0,00	0,43
16	16 (VALLE)	8,33	0,52	0,52	0,00	0,52
17	17 (PARAMENTO)	8,33	0,63	0,63	0,00	0,63
18	18 (MONTE)	8,33	0,35	0,35	0,00	0,35
19	19 (VALLE)	10,00	0,32	0,32	0,00	0,32
20	20 (PARAMENTO)	10,00	0,37	0,37	0,00	0,37
21	21 (MONTE)	10,00	0,23	0,23	0,00	0,23
SLE - Combinazione Tipo Frequente - Folla * 0,75 - Carico permanente * 1 -						
1	1 (VALLE)	0,00	0,31	0,31	0,00	0,31
2	2 (PARAMENTO)	0,00	0,37	0,37	0,00	0,37

							Cedimenti assoluti
Id	Posizione		W _{ed}	W ₀	W _c	W _f	
	Idw	Dis					
		[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	
3	3 (MONTE)	0,00	0,24	0,24	0,00	0,24	
4	4 (VALLE)	1,67	0,52	0,52	0,00	0,52	
5	5 (PARAMENTO)	1,67	0,63	0,63	0,00	0,63	
6	6 (MONTE)	1,67	0,35	0,35	0,00	0,35	
7	7 (VALLE)	3,33	0,65	0,65	0,00	0,65	
8	8 (PARAMENTO)	3,33	0,80	0,80	0,00	0,80	
9	9 (MONTE)	3,33	0,43	0,43	0,00	0,43	
10	10 (VALLE)	5,00	0,71	0,71	0,00	0,71	
11	11 (PARAMENTO)	5,00	0,87	0,87	0,00	0,87	
12	12 (MONTE)	5,00	0,47	0,47	0,00	0,47	
13	13 (VALLE)	6,67	0,65	0,65	0,00	0,65	
14	14 (PARAMENTO)	6,67	0,80	0,80	0,00	0,80	
15	15 (MONTE)	6,67	0,43	0,43	0,00	0,43	
16	16 (VALLE)	8,33	0,51	0,51	0,00	0,51	
17	17 (PARAMENTO)	8,33	0,63	0,63	0,00	0,63	
18	18 (MONTE)	8,33	0,35	0,35	0,00	0,35	
19	19 (VALLE)	10,00	0,31	0,31	0,00	0,31	
20	20 (PARAMENTO)	10,00	0,37	0,37	0,00	0,37	
21	21 (MONTE)	10,00	0,24	0,24	0,00	0,24	
SLE - Combinazione Tipo Quasi Permanente - Folla * 0 - Carico permanente * 1 -							
1	1 (VALLE)	0,00	0,31	0,31	0,00	0,31	
2	2 (PARAMENTO)	0,00	0,36	0,36	0,00	0,36	
3	3 (MONTE)	0,00	0,24	0,24	0,00	0,24	
4	4 (VALLE)	1,67	0,50	0,50	0,00	0,50	
5	5 (PARAMENTO)	1,67	0,61	0,61	0,00	0,61	
6	6 (MONTE)	1,67	0,36	0,36	0,00	0,36	
7	7 (VALLE)	3,33	0,63	0,63	0,00	0,63	
8	8 (PARAMENTO)	3,33	0,78	0,78	0,00	0,78	
9	9 (MONTE)	3,33	0,44	0,44	0,00	0,44	
10	10 (VALLE)	5,00	0,69	0,69	0,00	0,69	
11	11 (PARAMENTO)	5,00	0,86	0,86	0,00	0,86	
12	12 (MONTE)	5,00	0,47	0,47	0,00	0,47	
13	13 (VALLE)	6,67	0,63	0,63	0,00	0,63	
14	14 (PARAMENTO)	6,67	0,78	0,78	0,00	0,78	
15	15 (MONTE)	6,67	0,44	0,44	0,00	0,44	
16	16 (VALLE)	8,33	0,50	0,50	0,00	0,50	
17	17 (PARAMENTO)	8,33	0,61	0,61	0,00	0,61	
18	18 (MONTE)	8,33	0,36	0,36	0,00	0,36	
19	19 (VALLE)	10,00	0,31	0,31	0,00	0,31	
20	20 (PARAMENTO)	10,00	0,36	0,36	0,00	0,36	
21	21 (MONTE)	10,00	0,24	0,24	0,00	0,24	
SLD Sisma ORZ - Folla * 0 - Carico permanente * 1 -							
1	1 (VALLE)	0,00	0,32	0,32	0,00	0,32	
2	2 (PARAMENTO)	0,00	0,37	0,37	0,00	0,37	
3	3 (MONTE)	0,00	0,22	0,22	0,00	0,22	
4	4 (VALLE)	1,67	0,53	0,53	0,00	0,53	
5	5 (PARAMENTO)	1,67	0,64	0,64	0,00	0,64	
6	6 (MONTE)	1,67	0,32	0,32	0,00	0,32	
7	7 (VALLE)	3,33	0,67	0,67	0,00	0,67	
8	8 (PARAMENTO)	3,33	0,81	0,81	0,00	0,81	
9	9 (MONTE)	3,33	0,39	0,39	0,00	0,39	
10	10 (VALLE)	5,00	0,74	0,74	0,00	0,74	
11	11 (PARAMENTO)	5,00	0,89	0,89	0,00	0,89	
12	12 (MONTE)	5,00	0,42	0,42	0,00	0,42	
13	13 (VALLE)	6,67	0,67	0,67	0,00	0,67	
14	14 (PARAMENTO)	6,67	0,81	0,81	0,00	0,81	
15	15 (MONTE)	6,67	0,39	0,39	0,00	0,39	
16	16 (VALLE)	8,33	0,53	0,53	0,00	0,53	
17	17 (PARAMENTO)	8,33	0,64	0,64	0,00	0,64	
18	18 (MONTE)	8,33	0,32	0,32	0,00	0,32	
19	19 (VALLE)	10,00	0,32	0,32	0,00	0,32	
20	20 (PARAMENTO)	10,00	0,37	0,37	0,00	0,37	
21	21 (MONTE)	10,00	0,22	0,22	0,00	0,22	

LEGENDA Cedimenti assoluti

Id	Identificativo univoco del punto significativo.
Posizione	Posizione assoluta del punto significativo.
W_{ed}	Cedimento edometrico.
W₀	Cedimento iniziale.
W_c	Cedimento di consolidazione.
W_f	Cedimento finale.

CEDIMENTI DIFFERENZIALI

Cedimenti differenziali					
Id	L _{i-f}	ΔW _{i-f}	(L / ΔW _{i-f})	(L / ΔW _{lim})	CS
	[m]	[cm]			
Sezione...					
SLE - Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -					
2 - 3	2,77	0,14	2013,17	200,00	10,07
5 - 6	2,77	0,28	986,75	200,00	4,93
8 - 9	2,77	0,37	738,58	200,00	3,69
11 - 12	2,77	0,42	661,87	200,00	3,31
14 - 15	2,77	0,37	741,67	200,00	3,71
17 - 18	2,77	0,28	986,88	200,00	4,93
20 - 21	2,77	0,14	2038,71	200,00	10,19
1 - 4	1,67	0,20	822,86	200,00	4,11
2 - 5	1,67	0,26	645,92	200,00	3,23
3 - 6	1,67	0,12	1447,24	200,00	7,24
4 - 7	1,67	0,13	1235,89	200,00	6,18
5 - 8	1,67	0,17	958,32	200,00	4,79
6 - 9	1,67	0,08	2089,51	200,00	10,45
7 - 10	1,67	0,06	2573,37	200,00	12,87
8 - 11	1,67	0,08	2154,26	200,00	10,77
9 - 12	1,67	0,03	4905,81	200,00	24,53
10 - 13	1,67	0,07	2558,52	200,00	12,79
11 - 14	1,67	0,08	2117,57	200,00	10,59
12 - 15	1,67	0,03	4937,38	200,00	24,69
13 - 16	1,67	0,14	1234,55	200,00	6,17
14 - 17	1,67	0,17	966,51	200,00	4,83
15 - 18	1,67	0,08	2088,32	200,00	10,44
16 - 19	1,67	0,20	825,35	200,00	4,13
17 - 20	1,67	0,26	641,40	200,00	3,21
18 - 21	1,67	0,12	1445,52	200,00	7,23
SLE - Combinazione Tipo Frequente - Folla * 0,75 - Carico permanente * 1 -					
2 - 3	2,77	0,13	2056,57	200,00	10,28
5 - 6	2,77	0,27	1008,43	200,00	5,04
8 - 9	2,77	0,37	754,65	200,00	3,77
11 - 12	2,77	0,41	676,35	200,00	3,38
14 - 15	2,77	0,36	757,86	200,00	3,79
17 - 18	2,77	0,27	1008,59	200,00	5,04
20 - 21	2,77	0,13	2083,11	200,00	10,42
1 - 4	1,67	0,20	830,97	200,00	4,15
2 - 5	1,67	0,26	651,27	200,00	3,26
3 - 6	1,67	0,12	1434,69	200,00	7,17
4 - 7	1,67	0,13	1247,50	200,00	6,24
5 - 8	1,67	0,17	965,92	200,00	4,83
6 - 9	1,67	0,08	2074,53	200,00	10,37
7 - 10	1,67	0,06	2600,30	200,00	13,00
8 - 11	1,67	0,08	2172,23	200,00	10,86
9 - 12	1,67	0,03	4857,42	200,00	24,29
10 - 13	1,67	0,06	2585,21	200,00	12,93
11 - 14	1,67	0,08	2135,02	200,00	10,68
12 - 15	1,67	0,03	4888,20	200,00	24,44
13 - 16	1,67	0,13	1246,16	200,00	6,23
14 - 17	1,67	0,17	974,17	200,00	4,87
15 - 18	1,67	0,08	2073,32	200,00	10,37
16 - 19	1,67	0,20	833,48	200,00	4,17
17 - 20	1,67	0,26	646,71	200,00	3,23
18 - 21	1,67	0,12	1433,02	200,00	7,17
SLE - Combinazione Tipo Quasi Permanente - Folla * 0 - Carico permanente * 1 -					
2 - 3	2,77	0,13	2198,06	200,00	10,99
5 - 6	2,77	0,26	1079,22	200,00	5,40
8 - 9	2,77	0,34	807,05	200,00	4,04
11 - 12	2,77	0,38	723,64	200,00	3,62
14 - 15	2,77	0,34	810,70	200,00	4,05
17 - 18	2,77	0,26	1079,48	200,00	5,40
20 - 21	2,77	0,12	2227,99	200,00	11,14
1 - 4	1,67	0,19	856,20	200,00	4,28
2 - 5	1,67	0,25	667,81	200,00	3,34
3 - 6	1,67	0,12	1398,66	200,00	6,99
4 - 7	1,67	0,13	1283,55	200,00	6,42
5 - 8	1,67	0,17	989,41	200,00	4,95
6 - 9	1,67	0,08	2031,30	200,00	10,16
7 - 10	1,67	0,06	2684,31	200,00	13,42
8 - 11	1,67	0,07	2227,86	200,00	11,14
9 - 12	1,67	0,04	4719,11	200,00	23,60
10 - 13	1,67	0,06	2668,48	200,00	13,34
11 - 14	1,67	0,08	2189,04	200,00	10,95
12 - 15	1,67	0,04	4747,78	200,00	23,74
13 - 16	1,67	0,13	1282,26	200,00	6,41
14 - 17	1,67	0,17	997,87	200,00	4,99
15 - 18	1,67	0,08	2030,07	200,00	10,15
16 - 19	1,67	0,19	858,78	200,00	4,29
17 - 20	1,67	0,25	663,14	200,00	3,32
18 - 21	1,67	0,12	1397,18	200,00	6,99
SLD Sisma ORZ - Folla * 0 - Carico permanente * 1 -					

Cedimenti differenziali					
Id	L _{i-f}	ΔW _{i-f}	(L / ΔW _{i-f})	(L / ΔW _{lim})	CS
	[m]	[cm]			
2 - 3	2,77	0,16	1777,65	200,00	8,89
5 - 6	2,77	0,32	868,71	200,00	4,34
8 - 9	2,77	0,42	651,28	200,00	3,26
11 - 12	2,77	0,47	583,04	200,00	2,92
14 - 15	2,77	0,42	653,61	200,00	3,27
17 - 18	2,77	0,32	868,66	200,00	4,34
20 - 21	2,77	0,15	1797,33	200,00	8,99
1 - 4	1,67	0,21	795,58	200,00	3,98
2 - 5	1,67	0,26	632,72	200,00	3,16
3 - 6	1,67	0,10	1655,62	200,00	8,28
4 - 7	1,67	0,14	1199,50	200,00	6,00
5 - 8	1,67	0,18	941,41	200,00	4,71
6 - 9	1,67	0,07	2354,80	200,00	11,77
7 - 10	1,67	0,07	2475,65	200,00	12,38
8 - 11	1,67	0,08	2109,00	200,00	10,55
9 - 12	1,67	0,03	5680,34	200,00	28,40
10 - 13	1,67	0,07	2461,97	200,00	12,31
11 - 14	1,67	0,08	2074,81	200,00	10,37
12 - 15	1,67	0,03	5722,28	200,00	28,61
13 - 16	1,67	0,14	1197,99	200,00	5,99
14 - 17	1,67	0,18	949,45	200,00	4,75
15 - 18	1,67	0,07	2353,64	200,00	11,77
16 - 19	1,67	0,21	798,02	200,00	3,99
17 - 20	1,67	0,27	628,25	200,00	3,14
18 - 21	1,67	0,10	1653,08	200,00	8,27

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-f})	(L / ΔW _{lim})	CS
Sezione...					
2 - 3	SLD	Sisma ORZ - Folla * 0 - Carico permanente * 1 -	1777,65	200,00	8,89
5 - 6	SLD	Sisma ORZ - Folla * 0 - Carico permanente * 1 -	868,71	200,00	4,34
8 - 9	SLD	Sisma ORZ - Folla * 0 - Carico permanente * 1 -	651,28	200,00	3,26
11 - 12	SLD	Sisma ORZ - Folla * 0 - Carico permanente * 1 -	583,04	200,00	2,92
14 - 15	SLD	Sisma ORZ - Folla * 0 - Carico permanente * 1 -	653,61	200,00	3,27
17 - 18	SLD	Sisma ORZ - Folla * 0 - Carico permanente * 1 -	868,66	200,00	4,34
20 - 21	SLD	Sisma ORZ - Folla * 0 - Carico permanente * 1 -	1797,33	200,00	8,99
1 - 4	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	795,58	200,00	3,98
2 - 5	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	632,72	200,00	3,16
3 - 6	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	1398,66	200,00	6,99
4 - 7	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	1199,50	200,00	6,00
5 - 8	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	941,41	200,00	4,71
6 - 9	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	2031,30	200,00	10,16
7 - 10	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	2475,65	200,00	12,38
8 - 11	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	2109,00	200,00	10,55
9 - 12	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	4719,11	200,00	23,60
10 - 13	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	2461,97	200,00	12,31
11 - 14	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	2074,81	200,00	10,37
12 - 15	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	4747,78	200,00	23,74
13 - 16	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	1197,99	200,00	5,99
14 - 17	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	949,45	200,00	4,75
15 - 18	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	2030,07	200,00	10,15
16 - 19	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	798,02	200,00	3,99
17 - 20	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	628,25	200,00	3,14
18 - 21	SLE	Combinazione Tipo Rara - Folla * 1 - Carico permanente * 1 -	1397,18	200,00	6,99

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-f})	Distorsione angolare.
(L / ΔW_{lim})	Distorsione angolare limite.
CS	Coefficiente di sicurezza.