

S.G.C. E78 GROSSETO - FANO

Tratto Selci Lama (E45) - S. Stefano di Gaifa.
Adeguamento a 2 corsie del tratto della Variante di Urbania

PROGETTO DEFINITIVO

ANAS - DIREZIONE PROGETTAZIONE E REALIZZAZIONE LAVORI

<p>COORDINATORE PER LA SICUREZZA IN FASE DI PROGETTAZIONE</p> <p><i>Ing. Giuseppe Resta</i></p> <p>Ordine Ingegneri Provincia di Roma n. 20629</p>	<p>I PROGETTISTI SPECIALISTICI</p> <p><i>Ing. Ambrogio Signorini</i></p> <p>Ordine Ingegneri Provincia di Roma n. A35111 settore a-b-c</p> <p><i>Ing. Moreno Parifini</i></p> <p>Ordine Ingegneri Provincia di Perugia n. A2657</p> <p><i>Ing. Claudio Muller</i></p> <p>Ordine Ingegneri Provincia di Roma n. 15754</p> <p><i>Ing. Giuseppe Resta</i></p> <p>Ordine Ingegneri Provincia di Roma n. 20629</p>	<p>PROGETTAZIONE ATI: (Mandataria)</p> <p>GPI INGEGNERIA GESTIONE PROGETTI INGEGNERIA srl</p> <p>cooprogetti cocoprogetti</p> <p>engeko</p> <p>AIM Studio di Architettura e Ingegneria Moderna</p> <p>IL PROGETTISTA E RESPONSABILE DELL'INTEGRAZIONE DELLE PRESTAZIONI SPECIALISTICHE. (DPR207/10 ART 15 COMMA 2):</p> <p><i>Dott. Ing. GIORGIO GUIDUCCI</i> ORDINE INGEGNERI ROMA N° 14035</p>
<p>IL GEOLOGO</p> <p><i>Dott. Geol. Salvatore Marino</i></p> <p>Ordine dei geologi della Regione Lazio n. 1069</p>		
<p>VISTO: IL RESP. DEL PROCEDIMENTO</p> <p><i>Ing. Vincenzo Catone</i></p>		
<p>VISTO: IL RESP. DEL PROGETTO</p> <p><i>Arch. Pianif. Marco Colazza</i></p>		

STUDI ED INDAGINI

Geotecnica

Relazione Geotecnica – di calcolo

CODICE PROGETTO			NOME FILE	REVISIONE	SCALA
PROGETTO	LIV.PROG.	ANNO	T00GEO0GETRE02_B		
DPAN247	D	22	CODICE ELAB. T00GEO0GETRE02	B	-
D					
C					
B	Rev. Ist.U.0039705 24/01/22 e Ist.U.0057794 01/02/22	Feb. '22	Belà	Signorelli	Guiducci
A	Emissione	Dic.'21	Belà	Signorelli	Guiducci
REV.	DESCRIZIONE	DATA	REDATTO	VERIFICATO	APPROVATO

INDICE

1. <u>PREMESSA</u>	3
2. <u>NORMATIVA DI RIFERIMENTO</u>	4
3. <u>INQUADRAMENTO GEOTECNICO</u>	4
3.1. PARAMETRI CARATTERISTICI.....	4
4. <u>METODI DI CALCOLO</u>	6
4.1. ANALISI DELLE CONDIZIONI DI ATTIVAZIONE DEI MECCANISMI DI INSTABILITÀ (<i>ANTE OPERAM</i>)	6
4.1.1. <i>Modello di riferimento e condizioni idrauliche</i>	6
4.1.2. <i>Condizioni di stabilità ante operam</i>	7
4.2. ANALISI DELLE CONDIZIONI DI STABILITÀ IN PRESENZA DEGLI INTERVENTI (<i>CONDIZIONI POST OPERAM</i>).....	7
4.3. CONDIZIONI DI RIFERIMENTO PER LA PROGETTAZIONE DELLE OPERE	11
5. <u>INTERVENTO DI STABILIZZAZIONE FRANA F1 TRA LE PK 0+540÷0+705</u>	12
6. <u>INTERVENTO DI STABILIZZAZIONE FRANA F8 IMBOCCO EST GALLERIA IL MONTE, PK. 1+500</u>	13
7. <u>INTERVENTO DI STABILIZZAZIONE FRANA F2 IMBOCCO NORD DELLA GALLERIA URBANIA 1. PK. 1+750</u>	14
7.1. MODELLO GEOLOGICO - GEOTECNICO	14
7.1.1. <i>Lineamenti geomorfologici dell'area</i>	14
7.1.2. <i>Caratterizzazione geotecnica</i>	15
7.2. INTERVENTI DI PROGETTO PREVISTI	16
7.2.1. <i>Analisi delle condizioni di attivazione dei meccanismi di Instabilità (ante operam)</i>	18
7.2.2. <i>analisi delle condizioni di stabilità in presenza degli interventi (condizioni post operam)</i>	18
8. <u>INTERVENTO DI STABILIZZAZIONE FRANA F3 IMBOCCO SUD DELLA GALLERIA URBANIA 2, PK. 3+450</u>	20
8.1. MODELLO GEOLOGICO - GEOTECNICO	20
8.1.1. <i>Lineamenti geomorfologici dell'area</i>	20
8.1.2. <i>Cartterizzazione geotecnica</i>	21
8.2. INTERVENTI DI PROGETTO PREVISTI	22
8.2.1. <i>Analisi delle condizioni di attivazione dei meccanismi di Instabilità (ante operam)</i>	23
8.2.2. <i>Analisi delle condizioni di stabilità in presenza degli interventi (condizioni post operam)</i>	24
9. <u>INTERVENTO DI STABILIZZAZIONE FRANA F4 TRA LE PK 3+810÷3+860</u>	26
9.1. MODELLO GEOLOGICO - GEOTECNICO	26

PROGETTAZIONE ATI:

9.1.1.	<i>Lineamenti geomorfologici dell'area</i>	26
9.1.2.	<i>Modello geotecnico</i>	27
9.2.	INTERVENTI DI PROGETTO PREVISTI	28
9.2.1.	<i>Analisi delle condizioni di attivazione dei meccanismi di Instabilità (ante operam)....</i>	30
9.2.2.	<i>Analisi delle condizioni di stabilità in presenza degli interventi (condizioni post operam).....</i>	31
9.2.3.	<i>Analisi delle condizioni di stabilità in presenza degli interventi sulla viabilità secondaria</i>	33
10.	<u>INTERVENTO DI STABILIZZAZIONE FRANA F5 IMBOCCO NORD DELL'URBANIA 3, PK. 3+920 37</u>	
11.	<u>INTERVENTO DI STABILIZZAZIONE FRANA F6 TRA IMBOCCO SUD DELL'URBANIA 3, PK. 4+575.....</u>	38
11.1.	MODELLO GEOLOGICO - GEOTECNICO	38
11.1.1.	<i>Lineamenti geomorfologici dell'area</i>	38
11.1.2.	<i>Caratterizzazione geotecnica</i>	39
11.2.	INTERVENTI DI PROGETTO PREVISTI	40
11.2.1.	<i>Analisi delle condizioni di attivazione dei meccanismi di Instabilità (ante operam)....</i>	41
11.2.2.	<i>analisi delle condizioni di stabilità in presenza degli interventi (condizioni post operam).....</i>	42
12.	<u>INTERVENTO DI STABILIZZAZIONE FRANA F7 TRA LE PK 4+875÷5+020</u>	44
12.1.	MODELLO GEOLOGICO - GEOTECNICO	44
12.1.1.	<i>Lineamenti geomorfologici dell'area</i>	44
12.1.2.	<i>Caratterizzazione geotecnica</i>	45
12.2.	INTERVENTI DI PROGETTO PREVISTI	46
12.2.1.	<i>Analisi delle condizioni di attivazione dei meccanismi di Instabilità (ante operam)....</i>	47
12.2.2.	<i>Analisi delle condizioni di stabilità in presenza degli interventi (condizioni post operam).....</i>	48
ALLEGATI.....		50

1. PREMESSA

La presente relazione è redatta nell'ambito del Progetto Definitivo dell'Adeguamento a 2 corsie del tratto della "S.G.C. E78 Grosseto – Fano, adeguamento a 2 corsie del tratto della Variante di Urbania". Si riportano gli elementi progettuali relativi agli interventi previsti per garantire la stabilità in corrispondenza del tracciato di progetto.

Come descritto negli elaborati geologico, il tracciato intercetta lungo il suo sviluppo accumuli di depositi prodotti da movimenti di versante attraverso fenomeni di colamento e/o per processi complessi. Si rimanda alla Relazione Geologica (Elab. T00GE00GEORE01) per la descrizione e l'analisi dei fenomeni individuati.

In particolare l'area oggetto di studio è interessata da movimenti franosi sia attivi, sia parzialmente stabilizzati, a volte con segni di una possibile ripresa del movimento; la parziale stabilizzazione è dovuta sia al cessare della naturale azione gravitativa, sia all'intervento antropico che ha variamente rimodellato i versanti.

I terreni coinvolti sono ascrivibili a porzioni della coltre di origine eluviale e colluviale presente nell'area e a depositi derivanti dall'alterazione delle formazioni arenacee sottostanti. Tali depositi sono per lo più fini. Molto meno abbondanti sono i detriti a elementi litoidi di natura arenacea.

Così come evidenziato nella relazione geologica, le coltri sono interessate da fenomeni di tipo complesso, in particolare traslativo, colamento e in misura minore rototraslativo; la cui attività è legata alle precipitazioni atmosferiche, all'inclinazione del versante, nonché alle condizioni idrauliche al contorno, all'esposizione e al possibile aumento delle pressioni neutre a seguito di eventi pluviometrici importanti.

Gli spessori della coltre interessata dai movimenti gravitativi generalmente variano dai 4 m ai 15 m. In base ai risultati delle indagini geognostiche, come è evidente dalle sezioni geologiche (Elab. T00GE00GEOSG01-2), la coltre soggetta a movimenti di versante presenta variazioni di spessore molto contenute da valle verso monte.

Nel progetto sono stati definiti opportuni interventi, in particolare sono previsti:

- pali drenanti: realizzazione di un sistema di drenaggio, che permette il mantenimento di un livello di falda all'interno delle coltri che garantisce adeguati margini di sicurezza in termini di stabilità delle coltri;
- paratie di pali: le paratie di pali sono previste in corrispondenza dei tratti in trincea del tracciato (in prossimità delle aree di dissesto) con lo scopo di contenere gli scavi ed evitare il possibile innesco di condizioni di instabilità. Nel dimensionamento delle paratie (si rimanda alle relazioni specifiche per il dettaglio), si fa riferimento ai parametri caratteristici dei terreni riportate negli elaborati. In particolare, laddove previsto l'intervento di drenaggio, non si considera nel calcolo della paratia l'incremento di spinta dovuto alla presenza della frana, ma sono stati considerati i valori di resistenza residui per i terreni del corpo di frana (Unità CdF).

Nel seguito si riportano, per ognuno dei dissesti individuati, gli interventi progettuali previsti al fine di ridurre e/o eliminare le interferenze con il progetto.

2. NORMATIVA DI RIFERIMENTO

- [1] D.M. 17/01/2018 Aggiornamento delle “Norme tecniche per le costruzioni”;
- [2] Circolare 21/01/2019 “Istruzioni per l’applicazione dell’Aggiornamento delle Nuove norme tecniche per le costruzioni di cui al DM17/01/2018;

3. INQUADRAMENTO GEOTECNICO

Con riferimento a quanto riportato dettagliatamente nella relazione (T00GE00GETRE01), le frane in esame sono caratterizzate dalle seguenti unità geotecniche:

- **E/C** - Depositi eluvio colluviali, costituiti da argille limose, limi argillosi e argille, e depositi di detriti;
- **CdF** – Corpi di frana attiva o quiescenti
- **All** - Depositi alluvionali costituiti da ghiaie, sabbie, limo e argille, in proporzioni variabili da fini (All-LA) a grossolani (All-Gh);
- **SUB_alt** – strato alterato del flysch;
- **SUB** – substrato marnoso o arenaceo.

3.1. PARAMETRI CARATTERISTICI

Per la caratterizzazione geotecnica dei terreni si rimanda alla specifica Relazione geotecnica (Elab. T00GE00GETRE01).

Nella tabella seguente si riportano i parametri utilizzati nel calcolo per le verifiche delle opere geotecniche e il dimensionamento degli interventi:

Tabella 3-1 Parametri fisici e meccanici caratteristici

Descrizione	γ	c'	φ'	c'_{res}	φ'_{res}	C_u	E	k
	(kN/m ³)	(kPa)	(°)	(kPa)	(°)	(kPa)	(MPa)	(m/s)
E/C - Depositi eluvio colluviali	19÷21	10÷30	24÷26	-	-	100÷150	10÷30	$9 \cdot 10^{-8} \div 2.59 \cdot 10^{-3}$
CdF - Corpi di frana	18÷19	10÷20	22÷24	0	14÷18	80	5÷30	$2.65 \cdot 10^{-7}$
All-Gh - Depositi alluvionali grossolani	20÷21	0÷5	30÷35	-	-	-	30÷40	$4.99 \cdot 10^{-5}$
All-La - Depositi alluvionali (fini)	19÷20	10÷20	22÷24	-	-	100÷150	30÷40	-
Sub_alt - Substrato alterato del flysch	20÷22	10÷20	25÷30	-	-	100÷200	40÷60 (z<5m) 60÷100(z>5m)	$2.77 \cdot 10^{-5}$
SUB - Substrato marnoso arenaceo	23÷24	30÷50	27÷30	-	-	300÷400	300÷350 (z<15m) 400÷600 (z=15÷30m) 600÷800 (z>30m)	$1.8 \cdot 10^{-8} \div 10^{-6}$

dove:

γ : peso dell’unità di volume;

PROGETTAZIONE ATI:

c' : coesione efficace;

φ' : angolo di resistenza al taglio efficace;

c'_{res} : coesione in condizioni residue;

c_u : coesione non drenata;

φ'_{res} : angolo di resistenza al taglio in condizioni residue;

E : modulo di Young operativo;

k : permeabilità

Le condizioni idrauliche che determinano il regime delle pressioni interstiziali nell'area in esame sono discusse nei paragrafi 4.1.1 e 4.1.2.

PROGETTAZIONE ATI:

4. METODI DI CALCOLO

Nel presente capitolo viene descritta la metodologia di calcolo utilizzata per il dimensionamento degli interventi di stabilizzazione costituiti da pali drenanti.

4.1. ANALISI DELLE CONDIZIONI DI ATTIVAZIONE DEI MECCANISMI DI INSTABILITÀ (ANTE OPERAM)

4.1.1. MODELLO DI RIFERIMENTO E CONDIZIONI IDRAULICHE

L'analisi delle condizioni di attivazione dei meccanismi di instabilità del versante è stata svolta con riferimento allo schema di pendio indefinito mostrato nella Figura 4-1, in base al quale il coefficiente di sicurezza F valutato su un generico piano b , parallelo al piano campagna e posto alla profondità z è

$$F = \frac{\tau_f}{\tau_\beta} = \frac{c' + (\sigma_\beta - u_0) \cdot \tan \varphi'}{\tau_\beta} \quad (1)$$

Nell' Eq. 1, τ_f è la resistenza al taglio disponibile sul piano b , espressa tramite il criterio di resistenza di Mohr-Coulomb, $\tau_\beta = \gamma z \sin \beta \cos \beta$, $\sigma_\beta = \gamma z \cos^2 \beta$, $u_0 = \gamma_w z_w \cos^2 \beta$ sono rispettivamente la tensione tangenziale, la tensione normale e la pressione interstiziale sul piano b .

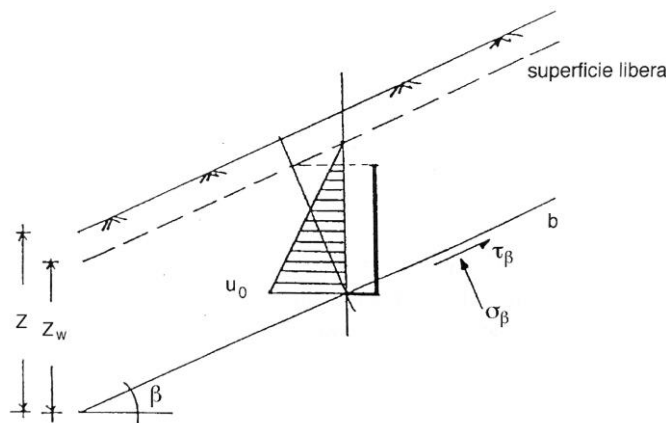


Figura 4-1 Schema di pendio indefinito

Le condizioni idrauliche sono state definite dalla posizione della superficie libera della falda, che si ricava con misure eseguite con piezometri. Questo valore, che è mediamente rappresentativo delle condizioni idrauliche del pendio, è tuttavia suscettibile di oscillazioni stagionali legate al regime delle precipitazioni piovose. In particolare, la riattivazione dei movimenti del versante si verifica tipicamente in corrispondenza di precipitazioni particolarmente intense che seguono periodi piovosi relativamente lunghi. In queste condizioni, i fenomeni di infiltrazione, evaporazione e ruscellamento non riescono a compensare l'apporto di acqua delle piogge. Di conseguenza, il pendio, inizialmente parzialmente saturo, tende progressivamente a saturarsi. L'imbibizione del terreno determina la perdita progressiva del contributo benefico della parziale saturazione del pendio che ne garantisce la stabilità nei periodi poco piovosi dell'anno. Contemporaneamente, aumenta la pressione interstiziale lungo la superficie di scorrimento del pendio e, di conseguenza, si riduce la resistenza disponibile τ_f . Tale fenomeno progredisce finché la superficie libera della falda raggiunge una posizione critica z_w in corrispondenza della quale la resistenza disponibile τ_f eguaglia quella mobilitata τ_β ($F = 1$), innescando i movimenti del corpo di frana.

4.1.2. CONDIZIONI DI STABILITÀ ANTE OPERAM

La condizione di innesco dei meccanismi di instabilità del versante è stata analizzata poiché essa rappresenta lo scenario di riferimento per il dimensionamento degli interventi di salvaguardia. In accordo con il paragrafo 6.3.4 delle N.T.C. 2018, le analisi sono state condotte adottando i valori caratteristici delle azioni, dei parametri di resistenza e della resistenza globale del sistema.

Il coefficiente di sicurezza F espresso dall'Eq. (1) è stato definito come il rapporto tra la resistenza disponibile τ_f e la resistenza mobilitata τ_β , e il suo inverso ($1/F$) rappresenta il grado di mobilitazione della resistenza. Quest'ultimo assume il valore unitario quando la resistenza disponibile è completamente mobilitata. Ciò coincide con le condizioni di incipiente scorrimento del pendio ($F = 1$). Invece, nel caso di pendio stabile, si ha $F > 1$ e il grado di mobilitazione della resistenza è minore dell'unità.

Nel caso che il movimento di versante sia classificato come "attivo", è necessario eseguire un'analisi a ritroso (*back-analysis*) per ricercare le condizioni che inducano l'attivazione del meccanismo osservato. Specificamente, essendo fissata la geometria di riferimento del problema e avendo le indagini in sito e in laboratorio definito le caratteristiche meccaniche dei terreni interessati, l'incognita del problema è rappresentata dalla posizione della superficie libera della falda z_w in corrispondenza della quale la resistenza disponibile τ_f eguaglia quella mobilitata τ_β , per cui si ha $F = 1$. Sostituendo tale condizione nell'Eq. (1) e assumendo nullo il contributo della coesione (frana attiva o frana quiescente che ha subito spostamenti tali da raggiungere le condizioni di resistenza residue), si ottiene:

$$F = \frac{\tau_f}{\tau_\beta} = \frac{\gamma' + \gamma_w \frac{(H - z_w)}{H}}{\gamma} \cdot \frac{\tan \varphi'}{\tan \beta} = 1 \quad (2)$$

da cui si è ottenuto la posizione ($H - z_w$), riferita al piano campagna, che corrisponde alle condizioni di incipiente scorrimento del versante:

$$\frac{(H - z_w)}{H} = \left(\frac{\tan \beta}{\tan \varphi'} - \frac{\gamma'}{\gamma} \right) \cdot \frac{\gamma}{\gamma_w} \quad (3)$$

Dove:

- β = pendenza media del piano campagna e della superficie di scorrimento nella porzione del corpo di frana
- H = profondità massima della superficie di scorrimento nella porzione del corpo di frana interagente con l'infrastruttura
- $\varphi' = \varphi'_{res}$ = angolo di resistenza al taglio residuo medio del corpo di frana
- γ = peso dell'unità di volume medio del corpo di frana
- $\gamma_w \approx$ peso dell'unità di volume dell'acqua

4.2. ANALISI DELLE CONDIZIONI DI STABILITÀ IN PRESENZA DEGLI INTERVENTI (CONDIZIONI POST OPERAM)

Nel progetto si prevedono file di pali secanti a trincee (setti) continue drenanti, la progettazione del sistema di drenaggio è stata eseguita seguendo il metodo proposto da Desideri et al. (1997)¹. In esso si assume lo schema di un pendio indefinito (Figura 4-1), sede di un moto di filtrazione stazionaria con flusso monodimensionale parallelo al piano campagna.

¹ Desideri A., Miliziano S., Rampello S. (1997). *Drenaggi a gravità per la stabilizzazione dei pendii*. Hevelius Edizioni

Con riferimento all'Eq. 1, se la pressione interstiziale viene ridotta a un valore $u < u_0$ lungo tutti i punti del piano b , l'incremento del coefficiente di sicurezza è:

$$\Delta F = \frac{-\Delta u \cdot \tan \varphi'}{\gamma z \cdot \sin \beta \cdot \cos \beta} \quad (4)$$

che assume il valore massimo quando la pressione interstiziale viene annullata ($u = 0$; $\Delta u_{\max} = -u_0$):

$$\Delta F_{\max} = \frac{u_0 \cdot \tan \varphi'}{\gamma z \cdot \sin \beta \cdot \cos \beta} \quad (5)$$

Per valutare l'efficacia del sistema di drenaggio si definisce efficienza idraulica locale E il rapporto

$$E = \frac{-\Delta u}{u_0} = \frac{u_0 - u}{u_0} = 1 - \frac{u}{u_0} \quad (6)$$

In cui $-\Delta u$ è la riduzione della pressione interstiziale indotta in un punto del dominio di filtrazione dal sistema di drenaggio e $-\Delta u_{\max} = u_0$ è la massima riduzione ottenibile nell'ipotesi di annullare la pressione interstiziale nello stesso punto.

A seguito dell'esecuzione del drenaggio, si instaura nel terreno una fase transitoria in cui la pressione interstiziale si riduce nel tempo fino al raggiungimento delle condizioni di regime. Di conseguenza, anche l'efficienza idraulica risulta funzione del tempo:

$$E(t) = \frac{u_0 - u(t)}{u_0} \quad (7)$$

Poiché l'efficienza idraulica varia all'interno del volume di terreno interessato dal processo di drenaggio, è possibile valutare un valore medio dell'efficienza associato ad un'assegnata superficie b :

$$\bar{E}(t) = \frac{\int_b (u_0 - u(t)) \cdot ds}{\int_b u_0 \cdot ds} \quad (8)$$

Con riferimento alla variazione del coefficiente di sicurezza in un pendio indefinito (Eq. 4), nel caso di una variazione costante della pressione interstiziale sul piano b , l'efficienza idraulica media \bar{E} coincide con il rapporto tra l'incremento del coefficiente di sicurezza raggiunto e quello massimo conseguibile

$$\bar{E}(t) = E(t) = \frac{u_0 - u(t)}{u_0} = \frac{\Delta F(t)}{\Delta F_{\max}} \quad (9)$$

Si può dimostrare che la precedente equazione è valida anche in casi più complessi del semplice pendio indefinito (Desideri et al., 1997).

Operativamente, il massimo incremento del coefficiente di sicurezza ΔF_{\max} può essere ottenuto valutando F_{\max} in un'analisi di stabilità eseguita assumendo che le pressioni interstiziali siano ovunque nulle lungo la superficie di scorrimento.

Gli Autori, pertanto, considerano il caso di pendii costituiti da un terreno omogeneo (o con modeste variazioni di φ' lungo la superficie di scorrimento) e forniscono una stima dell'incremento del coefficiente di sicurezza e delle sue variazioni nel tempo

$$\Delta F(t) = \bar{E}(t) \cdot \Delta F_{\max} \quad (10)$$

ottenuta dallo studio della soluzione del problema idraulico connesso con l'installazione di un sistema di drenaggio e dell'evoluzione temporale dell'efficienza idraulica media lungo la superficie di scorrimento.

L'efficienza di un sistema di trincee drenanti è valuta con riferimento allo schema riportato nella Figura 4-2.

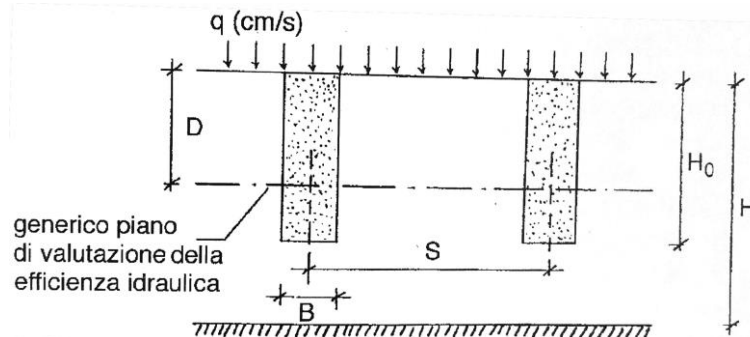


Figura 4-2 Schema geometrico del sistema di trincee drenanti (Desideri et al., 1997).

Gli elementi drenanti, disposti secondo le linee di massima pendenza, sono caratterizzati da una larghezza B e una profondità H_0 , sono paralleli e hanno uno sviluppo longitudinale molto maggiore dell'interasse S tale da giustificare un'analisi in condizioni di flusso bidimensionale. Il piano campagna è orizzontale e le condizioni idrauliche iniziali sono idrostatiche con superficie libera coincidente con il piano campagna. Desideri et al. (1997) mostrano che tale condizione rappresenta un'ipotesi cautelativa per la valutazione dell'efficienza del sistema di drenaggio. Sebbene in un pendio indefinito le condizioni idrauliche non siano idrostatiche poiché le altezze piezometriche risentono del moto di filtrazione in direzione monte-valle, Hutchinson (1977) ha mostrato che le soluzioni in termini di efficienza idraulica risultano coincidenti.

Lo strato di terreno, sede del processo di drenaggio, è omogeneo e isotropo ed è limitato inferiormente da una formazione impermeabile posta a una profondità $H = nH_0$.

La soluzione del problema è riportata in termini di diagrammi in funzione di opportuni parametri adimensionali. Specificamente, la Figura 4-3 mostra i valori a regime ($t = \infty$) dell'efficienza media in funzione dell'interasse delle trincee (S/H_0), valutata su due piani di riferimento (metà altezza del sistema di drenaggio, $D/H_0 = 0.5$, e alla base, $D/H_0 = 1$), assumendo che il sistema di drenaggio si esteso fino alla formazione impermeabile di base ($n = H/H_0 = 1$).

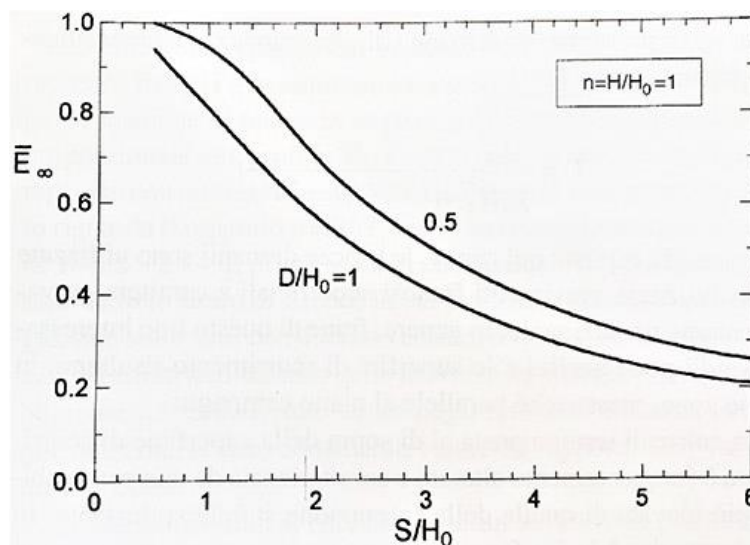


Figura 4-3 Valori dell'efficienza a regime di setti drenanti (Desideri et al., 1997).

L'evoluzione nel tempo dell'efficienza idraulica, e quindi del coefficiente di sicurezza del pendio, è descritta da un fattore tempo T adimensionale definito come:

$$T = \frac{k}{\gamma_w H_0^2} \cdot \frac{E'}{2(1+\nu')(1-2\nu')} \cdot t \quad (11)$$

in cui γ_w è il peso dell'unità di volume dell'acqua, k , E' e ν' sono rispettivamente la permeabilità, il modulo di Young e il coefficiente di Poisson del terreno.

La stima dei tempi necessari affinché il sistema di drenaggio espliciti la sua funzione è mostrata nella Figura 4-4. In essa, in funzione degli stessi parametri adimensionali, sono rappresentati i valori del fattore tempo T_{50} e T_{90} necessari a raggiungere un'efficienza idraulica rispettivamente pari al 50% e al 90% di quella finale E_{inf} .

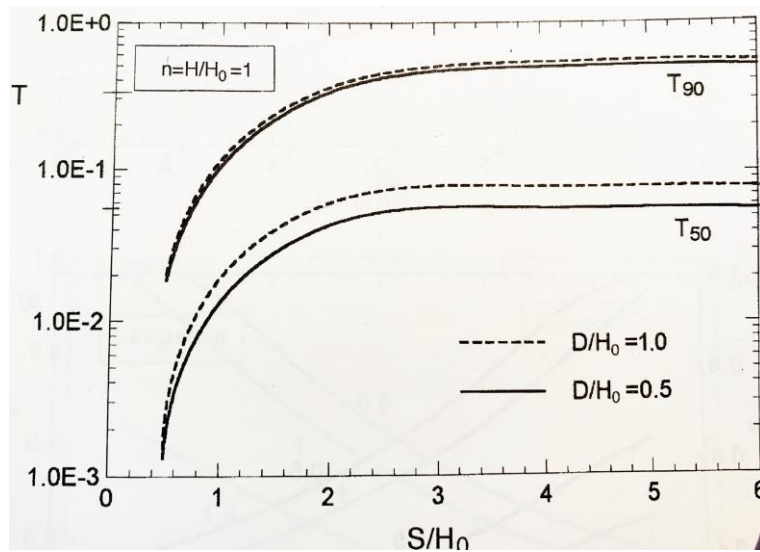


Figura 4-4 Valori del fattore tempo T_{50} e T_{90} in funzione dei parametri geometrici (Desideri et al., 1997).

I risultati dello studio di Desideri et al. (1997) evidenziano le caratteristiche fondamentali del comportamento di un sistema di trincee drenanti che hanno importanti conseguenze nella loro progettazione:

- l'efficienza idraulica media si riduce sensibilmente all'aumentare del rapporto S/H_0 ;
- l'efficienza media su piani posti al di sotto delle trincee è sensibilmente minore di quella che si raggiunge nei piani che le attraversano;
- i tempi necessari affinché la funzionalità del sistema di drenaggio sia apprezzabile crescono con l'interasse tra i setti (rapporto S/H_0);
- i tempi necessari al raggiungimento delle condizioni stazionarie su piani posti al di sotto della base delle trincee sono molto maggiori di quelli relativi ai piani che le attraversano.

Di conseguenza, l'ottimizzazione di un sistema di setti drenanti richiede l'impiego di elementi caratterizzati da una profondità H_0 sufficiente a raggiungere zone nelle quali si intende ridurre la pressione interstiziale, mentre il valore dell'interasse può essere fissato in relazione al valore finale dell'efficienza che si intende ottenere e ai tempi necessari per un efficace funzionamento del sistema.

Per il dimensionamento del sistema di drenaggio mediante pali secanti drenanti, l'applicazione del metodo di Desideri et al. (1997) si articola nelle seguenti fasi:

1. stima del coefficiente di sicurezza in assenza dell'intervento di drenaggio (F_0);

2. stima del massimo valore del coefficiente di sicurezza, calcolato assumendo nulla la pressione interstiziale lungo la superficie di scorrimento (F_{max});
3. calcolo del massimo incremento ottenibile del coefficiente di sicurezza (ΔF_{max});
4. dimensionamento della geometria dell'intervento di drenaggio: diametro dei pali (B); lunghezza dei pali (H_0), interasse tra le file di pali (S)
5. stima del valore a regime dell'efficienza (\bar{E}_∞) ottenibile in base alla geometria del sistema di drenaggio mediante il diagramma di Figura 4-3
6. calcolo dell'effettivo incremento del coefficiente di sicurezza in condizioni stazionarie (ΔF_∞)
7. calcolo del coefficiente di sicurezza in condizioni stazionarie (F_∞)
8. stima del tempo necessario al raggiungimento del 90% dell'efficienza a regime t_{90} , note le caratteristiche del terreno (permeabilità k , modulo di Young E , coefficiente di Poisson ν), mediante il diagramma di Figura 4-4.

4.3. CONDIZIONI DI RIFERIMENTO PER LA PROGETTAZIONE DELLE OPERE

Le opere di linea interagenti con il corpo di frana, inizialmente attivo nelle condizioni *ante operam*, sono state progettate con riferimento alle condizioni *post operam*, coincidenti con le condizioni di regime del sistema drenante. In particolare, richiamando la definizione di efficienza dell'intervento, si ha:

$$\bar{E}_\infty = \frac{u_0 - \bar{u}_\infty}{u_0} = 1 - \frac{\bar{u}_\infty}{u_0} \quad (12)$$

in cui $\bar{u}_\infty = \gamma_w \cdot z_w^\infty \cdot \cos^2 \beta$ è la pressione interstiziale media sulla superficie di scorrimento nelle condizioni di regime del sistema drenante e $u_0 = \gamma_w \cdot z_w \cdot \cos^2 \beta$ è il valore nelle condizioni di incipiente scorrimento.

Combinando le due precedenti relazioni con l'Eq 12 si ottiene la posizione media della superficie libera della falda (a partire dalla superficie di scorrimento) in condizioni di regime del sistema drenante:

$$z_w^\infty = (1 - \bar{E}_\infty) \cdot z_w$$

La profondità di riferimento della superficie libera della falda, a partire dal piano campagna, per la progettazione delle opere di linea è quindi $H - z_w$.

5. INTERVENTO DI STABILIZZAZIONE FRANA F1 TRA LE PK 0+540÷0+705

L'area in esame è interessata da un dissesto caratterizzato da un corpo franoso in stato di quiescenza. Il dissesto si colloca nell'ambito di un versante a modesta acclività e il corpo franoso appare come un'ampia vallata pianeggiante.

In questo tratto il tracciato si presenta in trincea ed a protezione della sede stradale, al fine di ridurre gli scavi, verrà realizzata una paratia di pali. Inoltre, lungo lo sviluppo delle paratie di imbocco è prevista l'installazione di un sistema di dreni sub orizzontali di lunghezza pari a 15 m, per garantire la riduzione del livello di falda a monte.

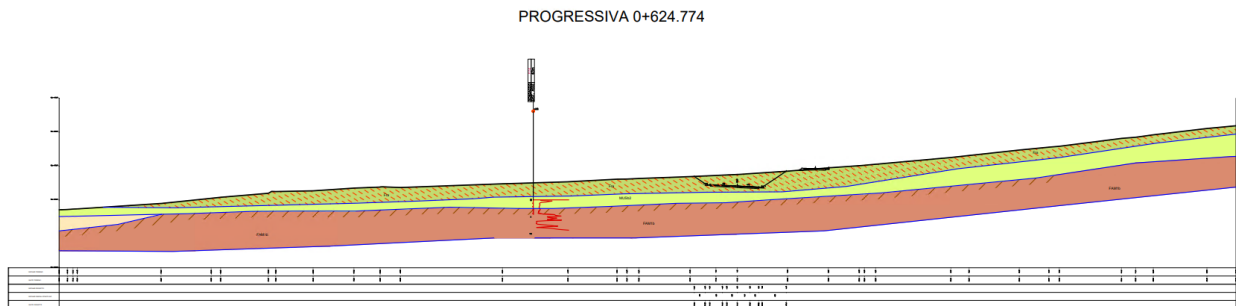


Figura 5-1 Sezione geologica realizzata in corrispondenza della pk 0+624.774

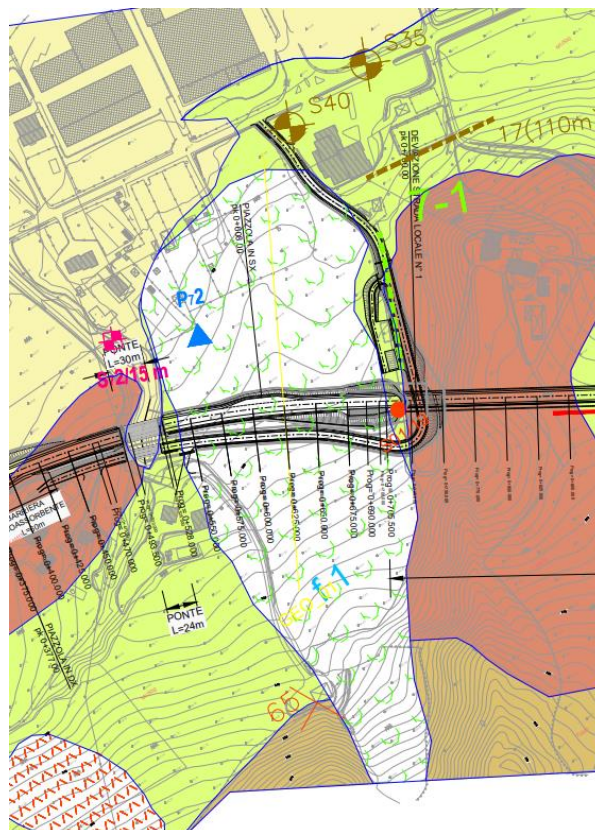


Figura 5-2 Stralcio della carta geologica di dettaglio

PROGETTAZIONE ATI:

6. INTERVENTO DI STABILIZZAZIONE FRANA F8 IMBOCCO EST GALLERIA IL MONTE, PK. 1+500

Il dissesto nel tratto in esame è ubicato in prossimità del tracciato in corrispondenza dell'imbocco Est della Galleria il Monte e non interferisce con le opere in progetto, se non marginalmente.

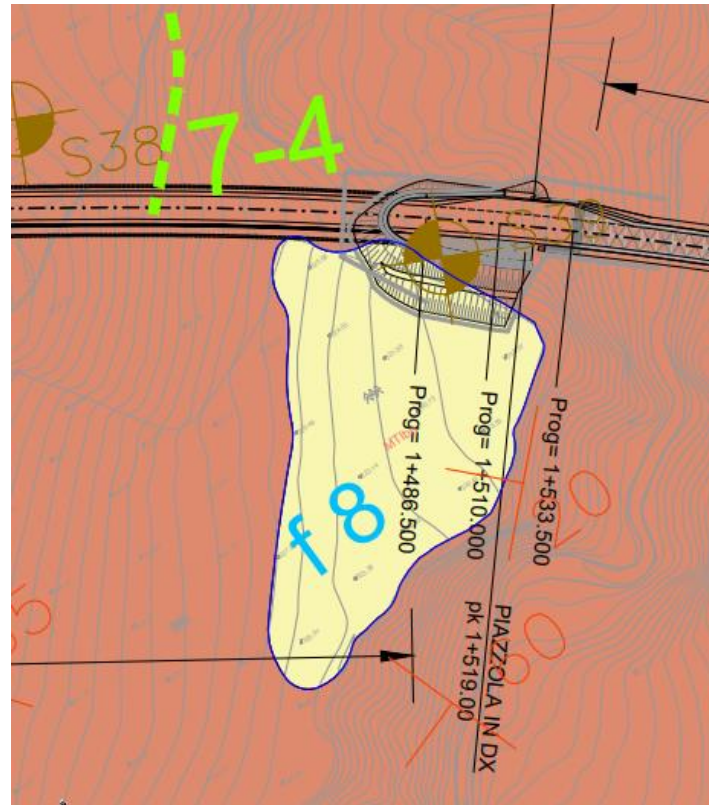


Figura 6-1 Stralcio della carta geologica di dettaglio

PROGETTAZIONE ATI:

7. INTERVENTO DI STABILIZZAZIONE FRANA F2 IMBOCCO NORD DELLA GALLERIA URBANIA 1. PK. 1+750

7.1. MODELLO GEOLOGICO - GEOTECNICO

7.1.1. LINEAMENTI GEOMORFOLOGICI DELL'AREA

L'area in esame è interessata da movimenti di versante attualmente classificati come attivi. La figura seguente riporta uno stralcio della carta geologica (Elab. T00GE00GEOCG01-4), in cui sono stati riportati i lineamenti geomorfologici dell'area e i movimenti osservati.

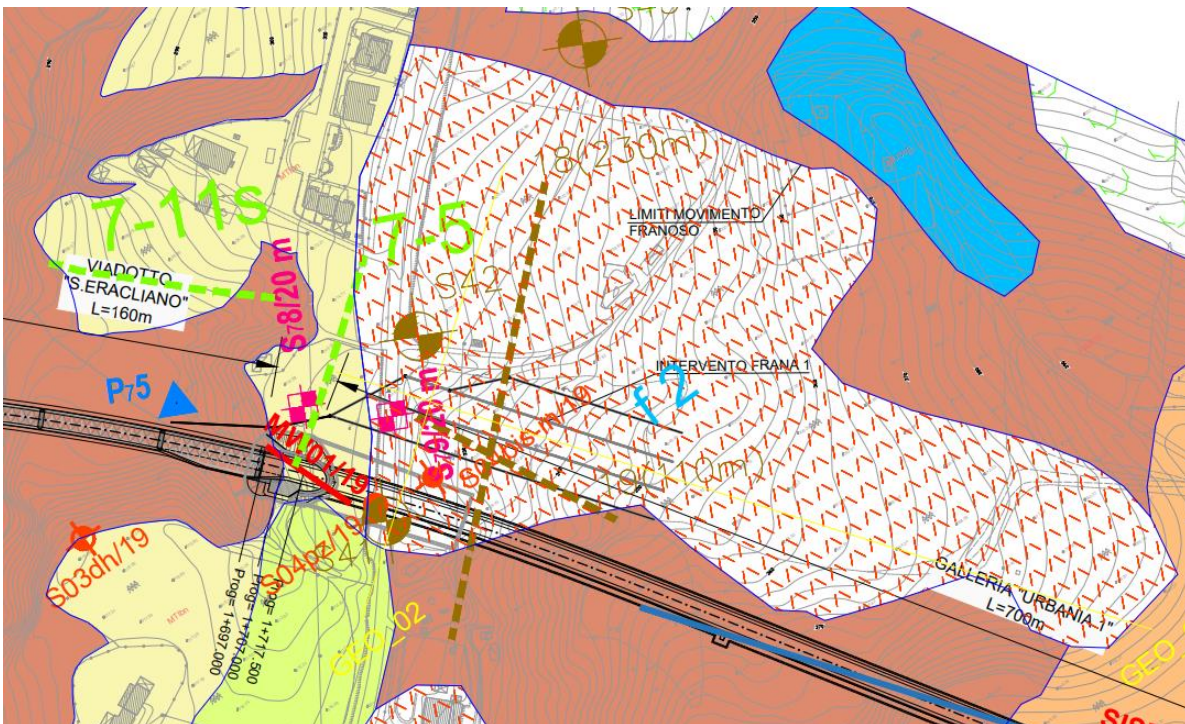


Figura 7-1 Stralcio della carta geologica di dettaglio

La Figura 7-2 mostra uno stralcio del profilo geologico in cui è riportata la sezione deformata del corpo di frana in asse al tracciato, campita con triangoli capovolti, e le indagini eseguite nell'area.

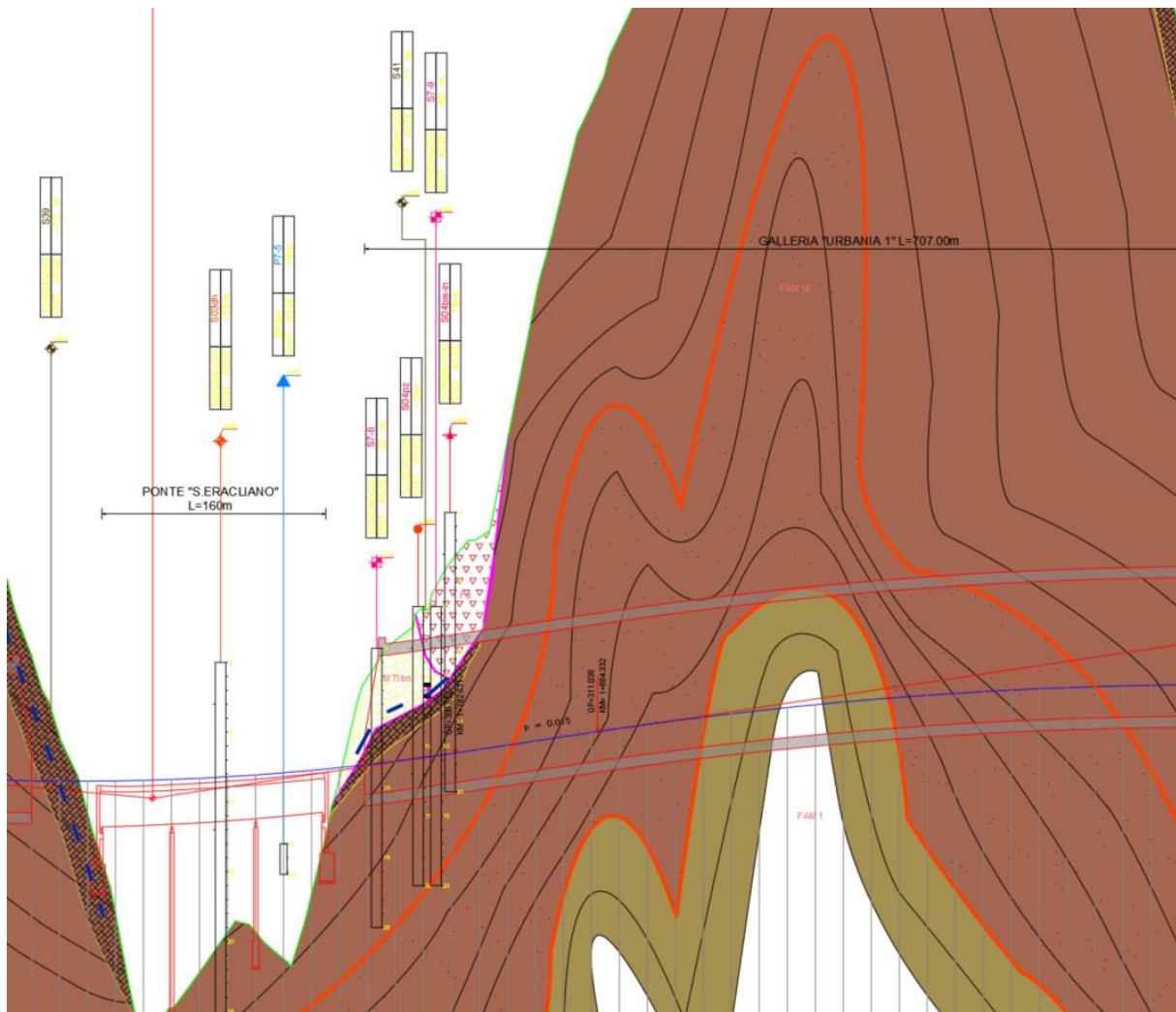


Figura 7-2 Stralcio del profilo geologico nell'area in esame

7.1.2. CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA

La Figura 7-3 mostra la geometria assunta per il caso in esame. Nello specifico, con riferimento alla simbologia della Figura 4-1:

- $\beta = 8^\circ$ - pendenza media del piano campagna e della superficie di scorrimento nella porzione del corpo di frana interagente con l'infrastruttura;
- $z = 8.5m = H$ - profondità massima della superficie di scorrimento nella porzione del corpo di frana interagente con l'infrastruttura;

PROGETTAZIONE ATI:

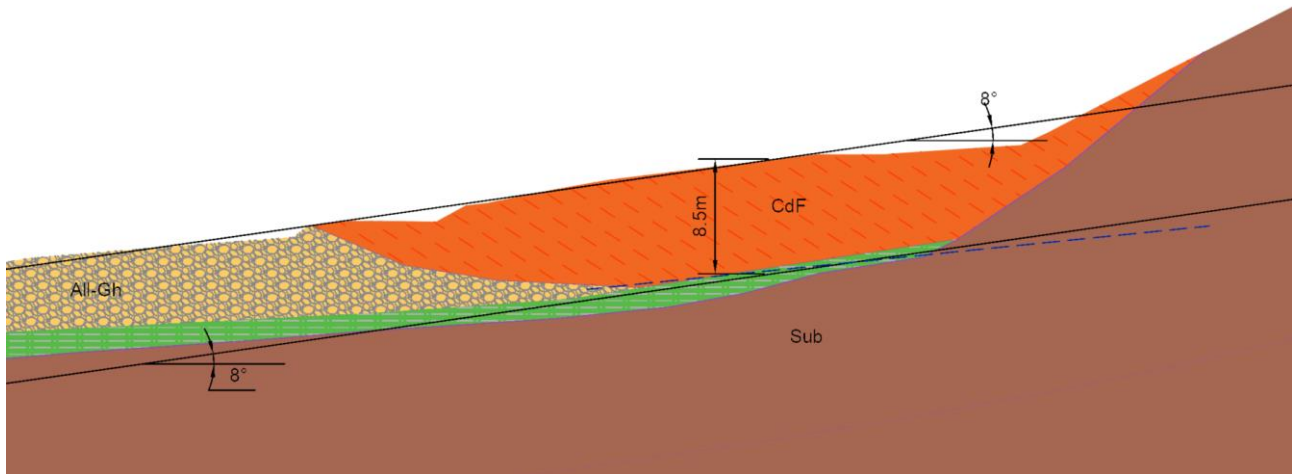


Figura 7-3 Geometria assunta per l'analisi delle condizioni di stabilità

Con riferimento allo stralcio del profilo geotecnico (Elab. T00GE00GETFG01-4) mostrato nella Figura 7-3 e a quanto riportato dettagliatamente nella relazione geotecnica (Elab. T00GE00GETRE01), l'area in esame è caratterizzata dalle seguenti unità geotecniche:

Tabella 7-1 Parametri fisici e meccanici caratteristici

Descrizione	γ	c'	φ'	c'_{res}	φ'_{res}	C_u	E	k
	(kN/m ³)	(kPa)	(°)	(kPa)	(°)	(kPa)	(MPa)	(m/s)
E/C - Depositi eluvio colluviali	19÷21	10÷30	24÷26	-	-	100÷150	10÷30	$9 \cdot 10^{-8} \div 2.59 \cdot 10^{-3}$
CdF - Corpi di frana	18÷19	10÷20	22÷24	0	14÷18	80	5÷30	$2.65 \cdot 10^{-7}$
All-Gh - Depositi alluvionali grossolani	20÷21	0÷5	30÷35	-	-	-	30÷40	$4.99 \cdot 10^{-5}$
SUB - Substrato marnoso arenaceo	23÷24	30÷50	27÷30	-	-	300÷400	300÷350 (z<15m) 400÷600 (z=15÷30m) 600÷800 (z>30m)	$1.8 \cdot 10^{-8} \div 10^{-6}$

dove:

- γ : peso dell'unità di volume;
- c' : coesione efficace;
- φ' : angolo di resistenza al taglio efficace;
- c'_{res} : coesione in condizioni residue;
- c_u : coesione non drenata;
- φ'_{res} : angolo di resistenza al taglio in condizioni residue;
- E : modulo di Young operativo;
- k : permeabilità

7.2. INTERVENTI DI PROGETTO PREVISTI

Per garantire le condizioni di stabilità della porzione del corpo di frana nell'intorno delle opere di linea, si prevede la posa in opera di un sistema drenante costituito da file di pali secanti, eseguiti con la tecnologia dei pali "gobbi" e riempiti di materiale drenante a grana grossa, opportunamente selezionato. La Figura 7-4 mostra lo schema della disposizione in pianta del sistema drenante le cui caratteristiche principali sono di seguito elencate:

PROGETTAZIONE ATI:

- diametro dei pali: 0.8m;
- lunghezza massima: 9m;
- interasse massimo: 15m

Gli studi geologici indicano che la lunghezza dei pali per garantire il drenaggio della pressione interstiziale sulla superficie di scorrimento del corpo di frana può essere ragionevolmente assunta coincidente con la superficie di contatto tra la coltre superficiale rimaneggiata e il substrato marnoso-arenaceo. Le indagini geognostiche hanno evidenziato che, nell'area in esame, tale superficie di contatto si trova ad una profondità compresa tra 1m e 8.5m. Di conseguenza, in fase di esecuzione, si dovrà assicurare che i pali drenanti siano opportunamente intestati nel substrato marnoso-arenaceo. Per maggiori dettagli sulle caratteristiche del sistema di drenaggio si rimanda all'elaborato di progetto.

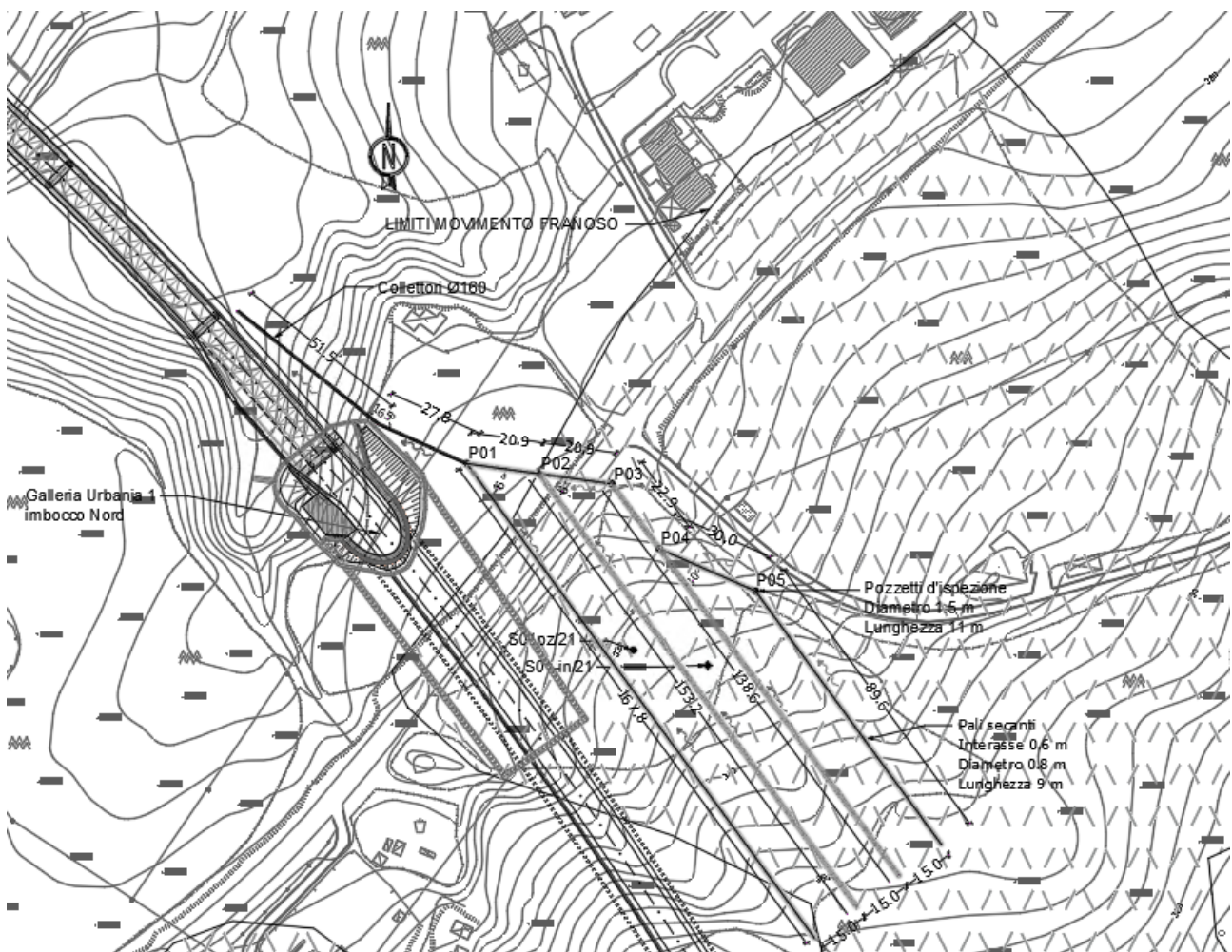


Figura 7-4 Schema della disposizione in pianta del sistema drenante costituito da pali secanti

Lungo lo sviluppo delle paratie di imbocco è prevista l'installazione di un sistema di dreni sub orizzontali di lunghezza pari a 15 m, per garantire la riduzione del livello di falda a monte.

7.2.1. ANALISI DELLE CONDIZIONI DI ATTIVAZIONE DEI MECCANISMI DI INSTABILITÀ (*ANTE OPERAM*)

7.2.1.1. Verifica di stabilità *ante operam*

È stata analizzata la condizione di innesco dei meccanismi di instabilità del versante considerando quanto descritto nel paragrafo 4.1.2. Per ottenere la posizione ($H - z_w$), riferita al piano campagna, che corrisponde alle condizioni di incipiente scorrimento del versante, Eq (2), si sono stati utilizzati i seguenti parametri:

$\beta [^\circ]$	$H [m]$	$\varphi' = \varphi'_{res} [^\circ]$	$\gamma [kN/m^3]$	$\gamma_w [kN/m^3]$
8	8.5	16	19	10

si ottiene la posizione della superficie libera della falda in condizioni di incipiente scorrimento ($F = 1$)

$$\frac{(H - z_w)}{H} = 0.032 \leftrightarrow (H - z_w) \approx 0.27 \text{ m}$$

Tale condizione costituisce lo scenario di riferimento per il dimensionamento dell'intervento di progetto previsto per il caso in esame.

7.2.2. ANALISI DELLE CONDIZIONI DI STABILITÀ IN PRESENZA DEGLI INTERVENTI (*CONDIZIONI POST OPERAM*)

7.2.2.1. Risultati dell'analisi di stabilità (*Post Operam*)

Valutazione del massimo incremento del coefficiente di sicurezza

Nel paragrafo 7.2.1.1 sono state analizzate le condizioni *ante operam* del pendio, attualmente interessato da una frana attiva, che determinano l'innesco dei meccanismi di instabilità. Nello specifico, quando la superficie libera della falda è prossima al piano campagna ($H - z_w \approx 0.27 \text{ m}$), il coefficiente di sicurezza iniziale, in assenza dell'intervento di drenaggio è:

$$F_0 = 1$$

Il valore massimo del coefficiente di sicurezza (F_{max}) è stato stimato utilizzando l'Eq. 2. Nell'ipotesi di coesione nulla ($c' = 0$), imponendo che la pressione interstiziale sia nulla ($u = 0$) lungo la superficie di scorrimento, si ottiene:

$$u = 0 \leftrightarrow F_{max} = \frac{\tan \varphi'}{\tan \beta}$$

da cui:

$$F_{max} = 2.0$$

Il massimo incremento ottenibile del coefficiente di sicurezza è quindi:

$$\Delta F_{max} = 2.0 - 1.0 = 1.0$$

Dimensionamento della geometria dell'intervento di drenaggio

Sulla base delle caratteristiche dell'intervento descritte al paragrafo 7.1.2 e in accordo con le grandezze geometriche precedentemente introdotte, nelle analisi che seguono si assume:

- $S = 15 \text{ m}$: interasse massimo tra le file di pali drenanti ($S/H_0 = 1.7$);
- $H_0 = 9.0 \text{ m}$: lunghezza efficace dei pali, superiore alla massima profondità della superficie di scorrimento (N.B. ai fini della stabilità del pendio, la valutazione dell'efficienza del sistema drenante è riferita al piano coincidente con la superficie di scorrimento; la lunghezza finale

PROGETTAZIONE ATI:

dei pali, $L = 9\text{m} > H$, garantisce un'adeguata penetrazione degli elementi drenanti nel substrato stabile).

Calcolo del coefficiente di sicurezza e del tempo per il raggiungimento delle condizioni di esercizio
Il valore a regime dell'efficienza (\bar{E}_∞) è stato stimato in base alla geometria del sistema di drenaggio mediante il diagramma di Figura 4-3. In particolare, per $D/H_0 = 1$, si ha:

$$S/H_0 = 15\text{m} / 9.0\text{m} = 1.7 \leftrightarrow \bar{E}_\infty = 0.6$$

In condizioni stazionarie, quindi, l'intervento previsto è in grado di garantire un'efficienza del 62% lungo un piano posto alla profondità della superficie di scorrimento ($D/H_0 = 1$). L'effettivo incremento del coefficiente di sicurezza in condizioni stazionarie è

$$\Delta F_\infty = \bar{E}_\infty \cdot \Delta F_{\max} = 0.6 \cdot 1.0 = 0.6$$

da cui si calcola il valore del coefficiente di sicurezza a regime:

$$F_\infty = F_0 + \Delta F_\infty = 1 + 0.6 = 1.6$$

Il margine di sicurezza raggiunto in presenza dell'intervento risulta adeguato poiché è maggiore del valore tipicamente riportato in letteratura, $F = 1.2$ (Cartier & Pouget, 1988²), in corrispondenza del quale si considerano arrestati i movimenti di una frana a seguito di interventi di stabilizzazione.

Per la stima del tempo necessario al raggiungimento del 90% dell'efficienza a regime t_{90} , ottenuto invertendo l'Eq. 11, sono stati adottati i seguenti parametri del terreno (Tabella 7-1):

- permeabilità $k = 2.65 \cdot 10^{-7}$ m/s
- modulo di Young $E' = 5000$ kPa
- coefficiente di Poisson $\nu' = 0.2$

Dal diagramma di Figura 4-4, per $S/H_0 = 1.765$, si ottiene $T_{90} = 0.27$, da cui:

$$t_{90} = \frac{\gamma_w H_0^2}{k} \cdot \frac{2(1+\nu')(1-2\nu')}{E'} \cdot T_{90} = 2.7 \text{ giorni} \approx 3 \text{ giorni}$$

Le condizioni di regime del sistema drenante si raggiungono quindi in un tempo ben inferiore a una settimana.

La posizione media della superficie libera della falda (a partire dalla superficie di scorrimento) in condizioni di regime del sistema drenante è stata definita in accordo a quanto descritto nel paragrafo 4.3:

$$z_w^\infty = (1 - \bar{E}_\infty) \cdot z_w = (1 - 0.6) \cdot (8.5 - 0.27) = 3.1\text{m}$$

La profondità di riferimento della superficie libera della falda, a partire dal piano campagna è pari a:

$$H - z_w = 8.5 - 3.1 = 5.4\text{m}.$$

² Cartier, G. & Pouget, P. 1988. Etude du comportement d'un remblai construit sur un versant instable: le remblai de Sallèdes (Puy-de-Dôme). Rapport de Recherche LPC, no 153, Paris

8. INTERVENTO DI STABILIZZAZIONE FRANA F3 IMBOCCO SUD DELLA GALLERIA URBANIA 2, PK. 3+450

8.1. MODELLO GEOLOGICO - GEOTECNICO

8.1.1. LINEAMENTI GEOMORFOLOGICI DELL'AREA

L'area in esame è interessata da movimenti di versante attualmente classificati come attivi. La figura seguente riporta uno stralcio della carta geologica (Elab. T00GE00GEOCG01-4), in cui sono stati riportati i lineamenti geomorfologici dell'area e i movimenti osservati.

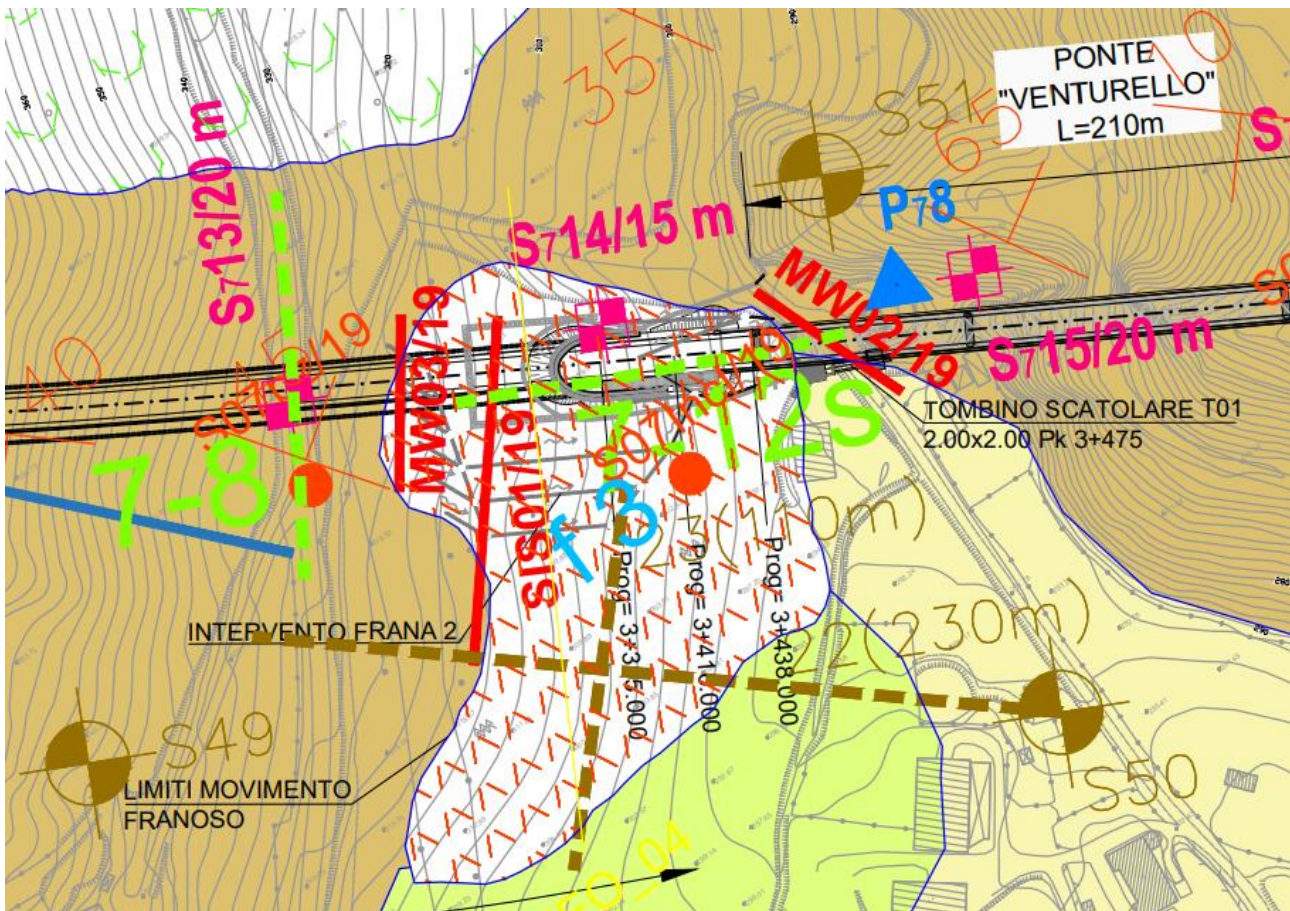


Figura 8-1 Stralcio della Carta geologica di dettaglio

La Figura 8-2 mostra uno stralcio del profilo geologico in cui è riportata la sezione deformata del corpo di frana in asse al tracciato, campita con triangoli capovolti, e le indagini eseguite nell'area.

PROGETTAZIONE ATI:

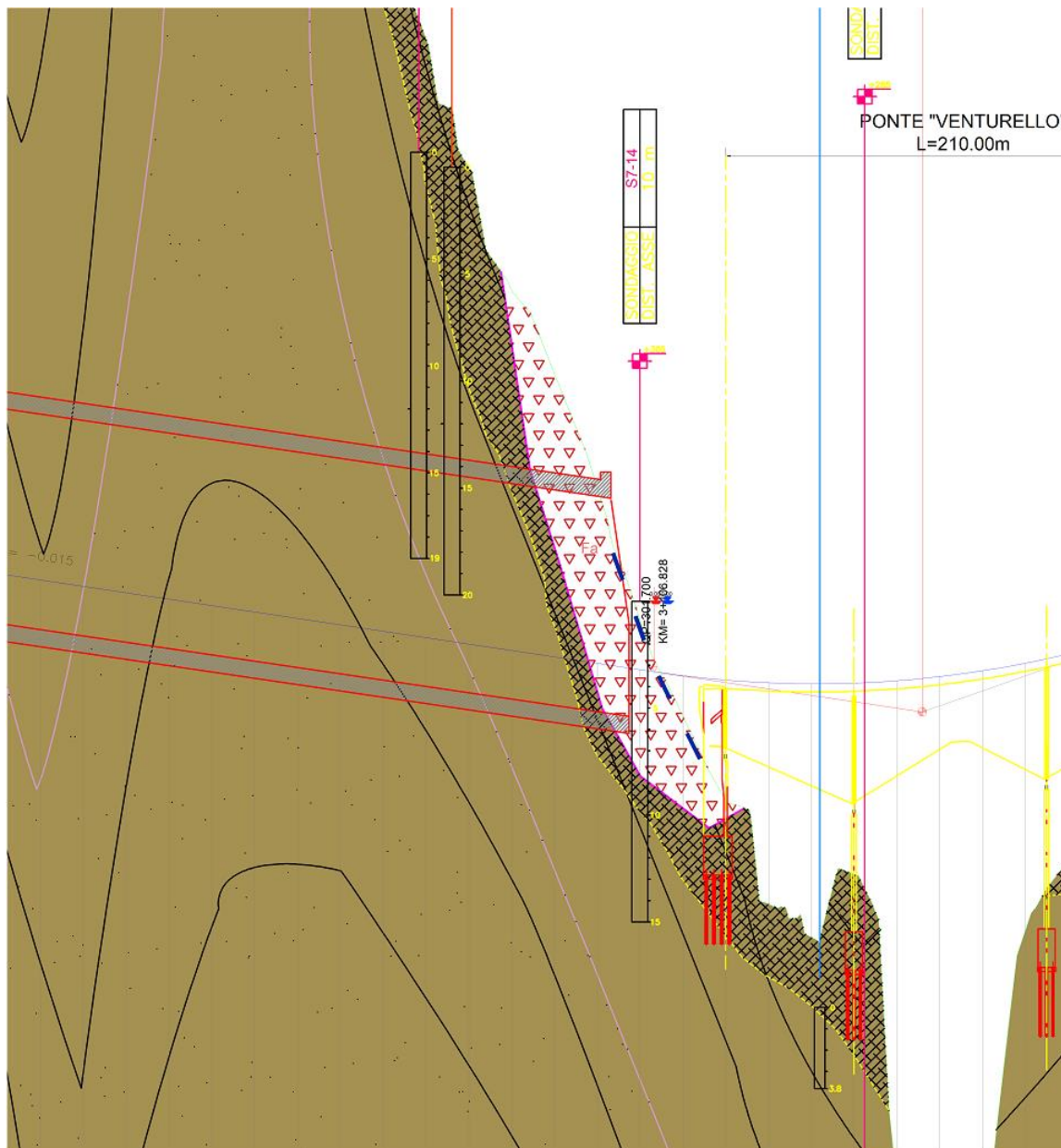


Figura 8-2 Stralcio del profilo geologico nell'area in esame

8.1.2. CARTTERIZZAZIONE GEOTECNICA

Con riferimento alla simbologia della Figura 4-1, la geometria nel caso in esame è definita dai seguenti parametri:

- $\beta = 13^\circ$ - pendenza media del piano campagna e della superficie di scorrimento nella porzione del corpo di frana interagente con l'infrastruttura;
- $z = 9.0 \text{ m} = H$ - profondità massima della superficie di scorrimento nella porzione del corpo di frana interagente con l'infrastruttura;

Con riferimento allo stralcio del profilo geotecnico (Elab. T00GE00GETFG01-4) e a quanto riportato dettagliatamente nella relazione geotecnica (Elab. T00GE00GETRE01), l'area in esame è caratterizzata dalle seguenti unità geotecniche:

PROGETTAZIONE ATI:

Tabella 8-1 Parametri fisici e meccanici caratteristici

Descrizione	γ	c'	φ'	c'_{res}	φ'_{res}	C_u	E	k
	(kN/m ³)	(kPa)	(°)	(kPa)	(°)	(kPa)	(MPa)	(m/s)
CdF - Corpi di frana	18÷19	10÷20	22÷24	0	14÷18	80	5÷30	$2.65 \cdot 10^{-7}$
Sub_alt - Substrato alterato del flysch	20÷22	10÷20	25÷30	-	-	100÷200	40÷60 (z<5m) 60÷100(z>5m)	$2.77 \cdot 10^{-5}$
SUB - Substrato marnoso arenaceo	23÷24	30÷50	27÷30	-	-	300÷400	300÷350 (z<15m) 400÷600 (z=15÷30m) 600÷800 (z>30m)	$1.8 \cdot 10^{-8} \div 10^{-6}$

dove:

γ : peso dell'unità di volume;

c' : coesione efficace;

φ' : angolo di resistenza al taglio efficace;

c'_{res} : coesione in condizioni residue;

C_u : coesione non drenata;

φ'_{res} : angolo di resistenza al taglio in condizioni residue;

E : modulo di Young operativo;

k : permeabilità

8.2. INTERVENTI DI PROGETTO PREVISTI

Per garantire le condizioni di stabilità della porzione del corpo di frana nell'intorno delle opere di linea, si prevede la posa in opera di un sistema drenante costituito da file di pali secanti, eseguiti con la tecnologia dei pali "gobbi" e riempiti di materiale drenante a grana grossa, opportunamente selezionato. La mostra lo schema della disposizione in pianta del sistema drenante le cui caratteristiche principali sono di seguito elencate:

- diametro dei pali: 0.8m;
- lunghezza massima: 9m;
- interasse massimo: 10m

Gli studi geologici indicano che la lunghezza dei pali per garantire il drenaggio della pressione interstiziale sulla superficie di scorrimento del corpo di frana può essere ragionevolmente assunta coincidente con la superficie di contatto tra la coltre superficiale rimaneggiata e il substrato marnoso-arenaceo. Le indagini geognostiche hanno evidenziato che, nell'area in esame, tale superficie di contatto si trova ad una profondità compresa tra 1m e 9.0 m. Di conseguenza, in fase di esecuzione, si dovrà assicurare che i pali drenanti siano opportunamente intestati nel substrato marnoso-arenaceo. Per maggiori dettagli sulle caratteristiche del sistema di drenaggio si rimanda all'elaborato di progetto.

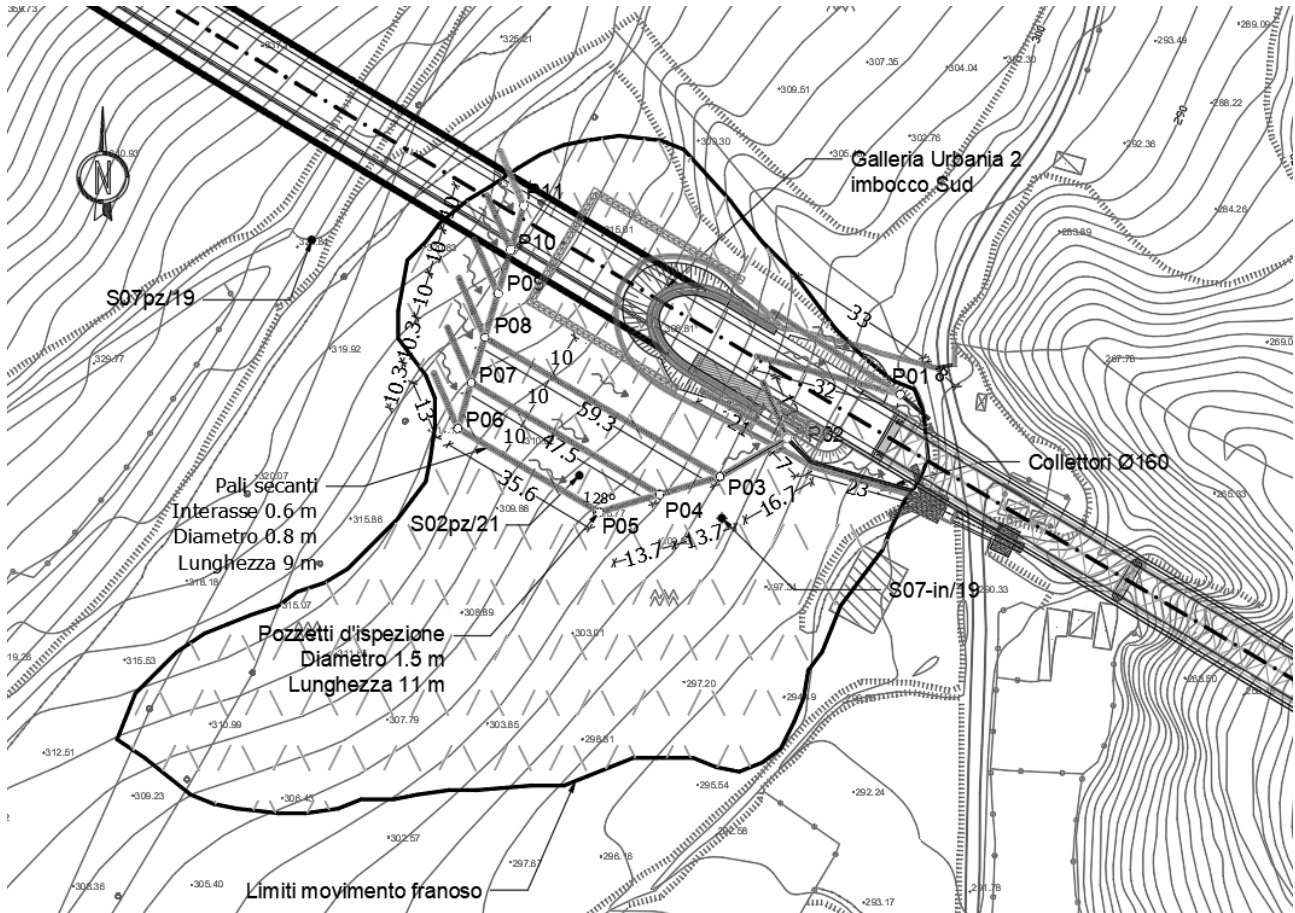


Figura 8-3 Schema della disposizione in pianta del sistema drenante costituito da pali secanti

Lungo lo sviluppo delle paratie di imbocco è prevista l'installazione di un sistema di dreni sub orizzontali di lunghezza pari a 15 m, per garantire la riduzione del livello di falda a monte.

8.2.1. ANALISI DELLE CONDIZIONI DI ATTIVAZIONE DEI MECCANISMI DI INSTABILITÀ (ANTE OPERAM)

8.2.1.1. Verifica di stabilità ante operam

È stata analizzata la condizione di innesco del meccanismo di instabilità del versante considerando quanto descritto nel paragrafo 4.1.2. Per ottenere la posizione ($H - z_w$), riferita al piano campagna, che corrisponde alle condizioni di incipiente scorrimento del versante, Eq (2), si sono stati utilizzati i seguenti parametri:

β [°]	H[m]	$\varphi' = \varphi'_{res}$ [°]	γ [kN/m ³]	γ_w [kN/m ³]
13	9.0	16	19	10

si ottiene la posizione della superficie libera della falda in condizioni di incipiente scorrimento ($F = 1$) ($H - z_w \approx 5.7$ m)

Tale condizione costituisce lo scenario di riferimento per il dimensionamento dell'intervento di progetto previsto per il caso in esame.

PROGETTAZIONE ATI:

8.2.2. ANALISI DELLE CONDIZIONI DI STABILITÀ IN PRESENZA DEGLI INTERVENTI (CONDIZIONI POST OPERAM)

8.2.2.1. Risultati dell'analisi di stabilità (Post Operam)

Valutazione del massimo incremento del coefficiente di sicurezza

Nel paragrafo 8.2.1.1 sono state analizzate le condizioni *ante operam* del pendio, attualmente interessato da una frana attiva, che determinano l'innescò dei meccanismi di instabilità. Nello specifico, quando la superficie libera della falda è prossima al piano campagna ($H - z_w \approx 5.7$ m), il coefficiente di sicurezza iniziale, in assenza dell'intervento di drenaggio è:

$$F_0 = 1$$

Il valore massimo del coefficiente di sicurezza (F_{\max}) è stato stimato utilizzando l'Eq. 2. Nell'ipotesi di coesione nulla ($c' = 0$), imponendo che la pressione interstiziale sia nulla ($u = 0$) lungo la superficie di scorrimento, si ottiene:

$$u = 0 \Leftrightarrow F_{\max} = \frac{\tan \varphi'}{\tan \beta}$$

da cui:

$$F_{\max} = 1.24$$

Il massimo incremento ottenibile del coefficiente di sicurezza è quindi:

$$\Delta F_{\max} = 1.2 - 1.000 = 0.2$$

Dimensionamento della geometria dell'intervento di drenaggio

Sulla base delle caratteristiche dell'intervento descritte al paragrafo 8.1.2 e in accordo con le grandezze geometriche precedentemente introdotte, nelle analisi che seguono si assume:

- $S = 10$ m: interasse massimo tra le file di pali drenanti ($S/H_0 = 1.1$);
- $H_0 = H = 9.0$ m: lunghezza efficace dei pali, coincidente con la massima profondità della superficie di scorrimento (N.B. ai fini della stabilità del pendio, la valutazione dell'efficienza del sistema drenante è riferita al piano coincidente con la superficie di scorrimento; la lunghezza finale dei pali, $L = 9$ m $>$ H , garantisce un'adeguata penetrazione degli elementi drenanti nel substrato stabile. Nel calcolo, cautelativamente, si assume $H_0 = H$).

Calcolo del coefficiente di sicurezza e del tempo per il raggiungimento delle condizioni di esercizio

Il valore a regime dell'efficienza (\bar{E}_∞) è stato stimato in base alla geometria del sistema di drenaggio mediante il diagramma di Figura 4-3. In particolare, per $D/H_0 = 1$, si ha:

$$S/H_0 = 15\text{m} / 9.0\text{m} = 1.1 \Leftrightarrow \bar{E}_\infty = 0.8$$

In condizioni stazionarie, quindi, l'intervento previsto è in grado di garantire un'efficienza del 80% lungo un piano posto alla profondità della superficie di scorrimento ($D/H_0 = 1$). L'effettivo incremento del coefficiente di sicurezza in condizioni stazionarie è

$$\Delta F_\infty = \bar{E}_\infty \cdot \Delta F_{\max}, = 0.8 \cdot 0.2 \approx 0.2$$

da cui si calcola il valore del coefficiente di sicurezza a regime:

$$F_\infty = F_0 + \Delta F_\infty = 1 + 0.2 = 1.2$$

Il margine di sicurezza raggiunto in presenza dell'intervento risulta adeguato poiché è maggiore del valore tipicamente riportato in letteratura, $F = 1.2$ (Cartier & Pouget, 1988³), in corrispondenza del quale si considerano arrestati i movimenti di una frana a seguito di interventi di stabilizzazione.

Per la stima del tempo necessario al raggiungimento del 90% dell'efficienza a regime t_{90} , ottenuto invertendo l'Eq. 11, sono stati adottati i seguenti parametri del terreno (Tabella 8-1).

- permeabilità $k = 2.65 \cdot 10^{-7}$ m/s
- modulo di Young $E' = 5000$ kPa
- coefficiente di Poisson $\nu' = 0.2$

Dal diagramma di Figura 4-4, per $S/H_0 = 1.1$, si ottiene $T_{90} = 0.15$, da cui:

$$t_{90} = \frac{\gamma_w H_0^2}{k} \cdot \frac{2(1+\nu')(1-2\nu')}{E'} \cdot T_{90} \approx 1.5 \text{ giorni}$$

Le condizioni di regime del sistema drenante si raggiungono quindi in un tempo ben inferiore a una settimana.

La posizione media della superficie libera della falda (a partire dalla superficie di scorrimento) in condizioni di regime del sistema drenante è stata definita in accordo a quanto descritto nel paragrafo 4.3:

$$z_w^\infty = (1 - \bar{E}_\infty) \cdot z_w = (1 - 0.8) \cdot (9.0 - 5.7) = 0.7 \text{ m}$$

La profondità di riferimento della superficie libera della falda, a partire dal piano campagna è pari a:

$$H - z_w = 9.0 - 0.7 = 8.3 \text{ m.}$$

³ Cartier, G. & Pouget, P. 1988. Etude du comportement d'un remblai construit sur un versant instable: le remblai de Sallèdes (Puy-de-Dôme). Rapport de Recherche LPC, no 153, Paris

9. INTERVENTO DI STABILIZZAZIONE FRANA F4 TRA LE PK 3+810÷3+860

9.1. MODELLO GEOLOGICO - GEOTECNICO

9.1.1. LINEAMENTI GEOMORFOLOGICI DELL'AREA

L'area in esame è interessata da movimenti di versante attualmente classificati come attivi. La figura seguente riporta uno stralcio della carta geologica (Elab. T00GE00GEOCG01-4), in cui sono stati riportati i lineamenti geomorfologici dell'area e i movimenti osservati.

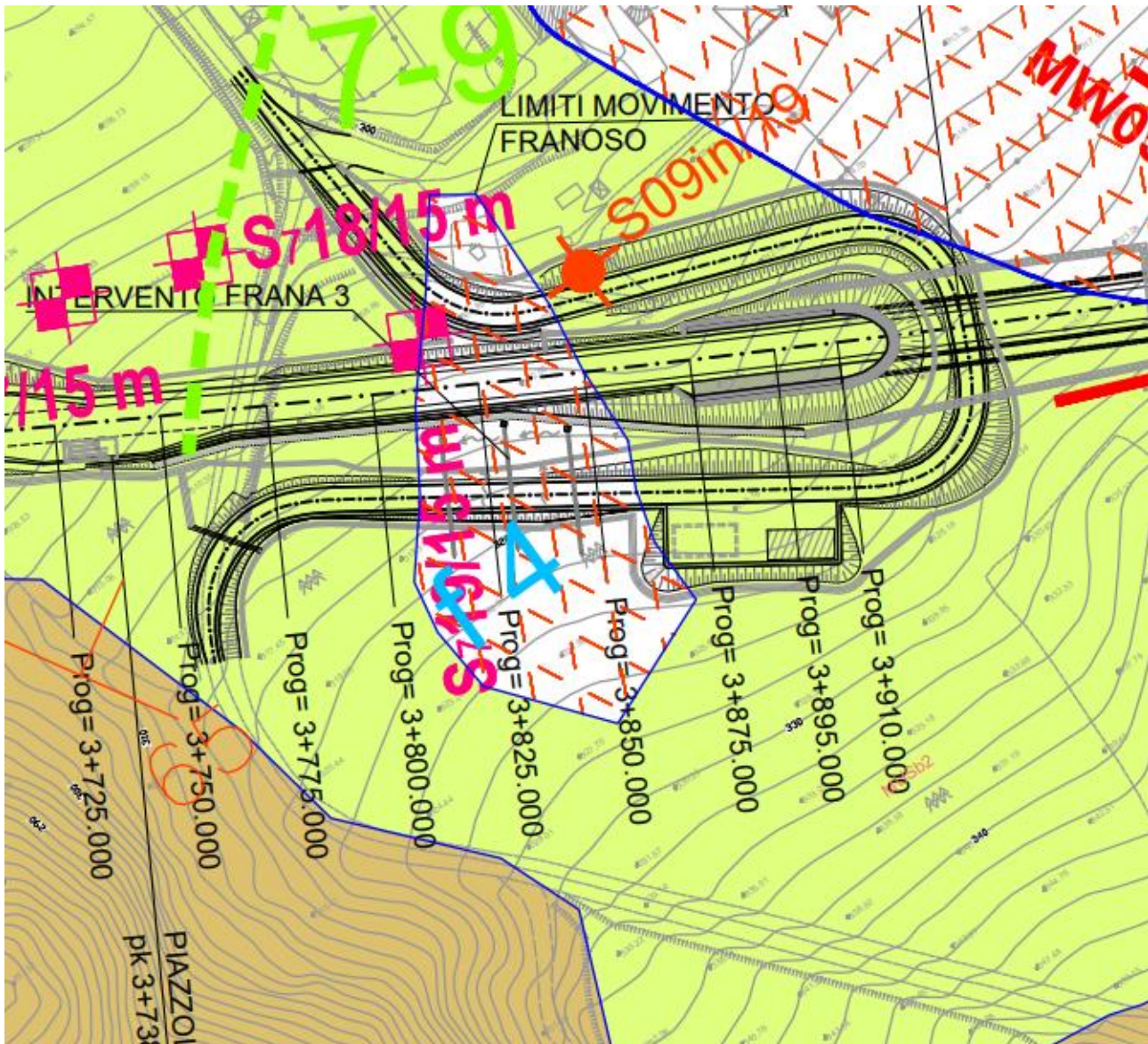


Figura 9-1 Stralcio della Carta geologica di dettaglio

La Figura 9-2 mostra uno stralcio del profilo geologico in cui è riportata la sezione deformata del corpo di frana in asse al tracciato, campita con triangoli capovolti, e le indagini eseguite nell'area.

PROGETTAZIONE ATI:

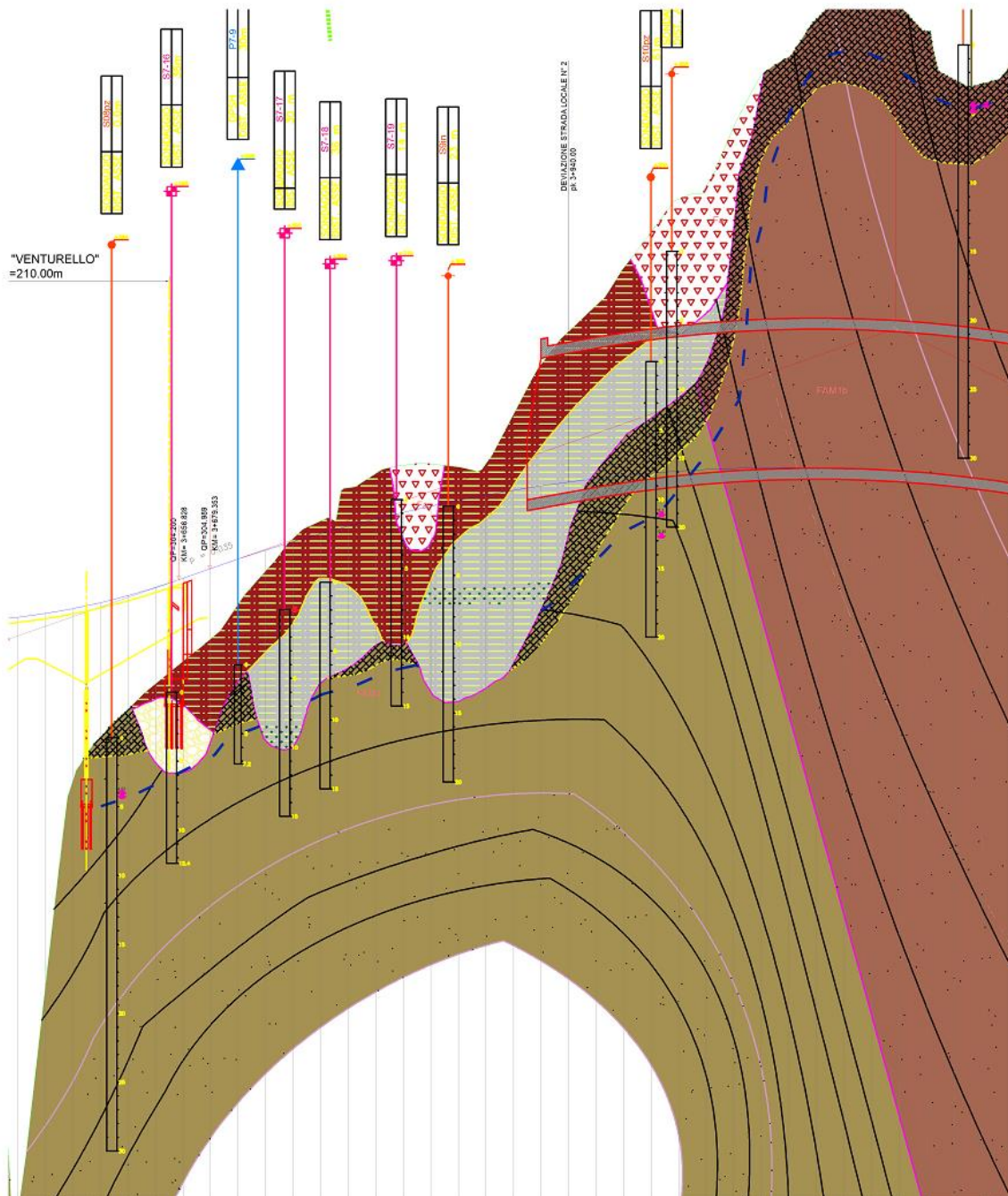


Figura 9-2 Stralcio del profilo geologico nell'area in esame

9.1.2. MODELLO GEOTECNICO

Con riferimento alla simbologia della Figura 4-1, la geometria nel caso in esame è definita dai seguenti parametri:

- $\beta = 9^\circ$ - pendenza media del piano campagna e della superficie di scorrimento nella porzione del corpo di frana interagente con l'infrastruttura;
- $z = 6.0 \text{ m} = H$ - profondità massima della superficie di scorrimento nella porzione del corpo di frana interagente con l'infrastruttura;

PROGETTAZIONE ATI:

Con riferimento allo stralcio del profilo geotecnico (Elab. T00GE00GETFG01-4) e a quanto riportato dettagliatamente nella relazione geotecnica (Elab. T00GE00GETRE01), l'area in esame è caratterizzata dalle seguenti unità geotecniche:

Tabella 9-1 Parametri fisici e meccanici caratteristici

Descrizione	γ	c'	φ'	c'_{res}	φ'_{res}	C_u	E	k
	(kN/m ³)	(kPa)	(°)	(kPa)	(°)	(kPa)	(MPa)	(m/s)
E/C - Depositi eluvio colluviali	19÷21	10÷30	24÷26	-	-	100÷150	10÷30	$9 \cdot 10^{-8} \div 2.59 \cdot 10^{-3}$
CdF - Corpi di frana	18÷19	10÷20	22÷24	0	14÷18	80	5÷30	$2.65 \cdot 10^{-7}$
Sub_alt - Substrato alterato del flysch	20÷22	10÷20	25÷30	-	-	100÷200	40÷60 (z<5m) 60÷100(z>5m)	$2.77 \cdot 10^{-5}$
SUB - Substrato marnoso arenaceo	23÷24	30÷50	27÷30	-	-	300÷400	300÷350 (z<15m) 400÷600 (z=15÷30m) 600÷800 (z>30m)	$1.8 \cdot 10^{-8} \div 10^{-6}$

dove:

γ : peso dell'unità di volume;

c' : coesione efficace;

φ' : angolo di resistenza al taglio efficace;

c'_{res} : coesione in condizioni residue;

c_u : coesione non drenata;

φ'_{res} : angolo di resistenza al taglio in condizioni residue;

E : modulo di Young operativo;

k : permeabilità

9.2. INTERVENTI DI PROGETTO PREVISTI

Per garantire le condizioni di stabilità della porzione del corpo di frana nell'intorno delle opere di linea, si prevede la posa in opera di un sistema drenante costituito da file di pali secanti, eseguiti con la tecnologia dei pali "gobbi" e riempiti di materiale drenante a grana grossa, opportunamente selezionato. La Figura 9-3 mostra lo schema della disposizione in pianta del sistema drenante le cui caratteristiche principali sono di seguito elencate:

- diametro dei pali: 0.8m;
- lunghezza massima: 6m;
- interasse massimo: 15m

Gli studi geologici indicano che la lunghezza dei pali per garantire il drenaggio della pressione interstiziale sulla superficie di scorrimento del corpo di frana può essere ragionevolmente assunta coincidente con la superficie di contatto tra la coltre superficiale rimaneggiata e il substrato marnoso-arenaceo. Le indagini geognostiche hanno evidenziato che, nell'area in esame, tale superficie di contatto si trova ad una profondità compresa tra 1m e 6.0 m. Di conseguenza, in fase di esecuzione, si dovrà assicurare che i pali drenanti siano opportunamente intestati nel substrato marnoso-arenaceo. Per maggiori dettagli sulle caratteristiche del sistema di drenaggio si rimanda all'elaborato di progetto.

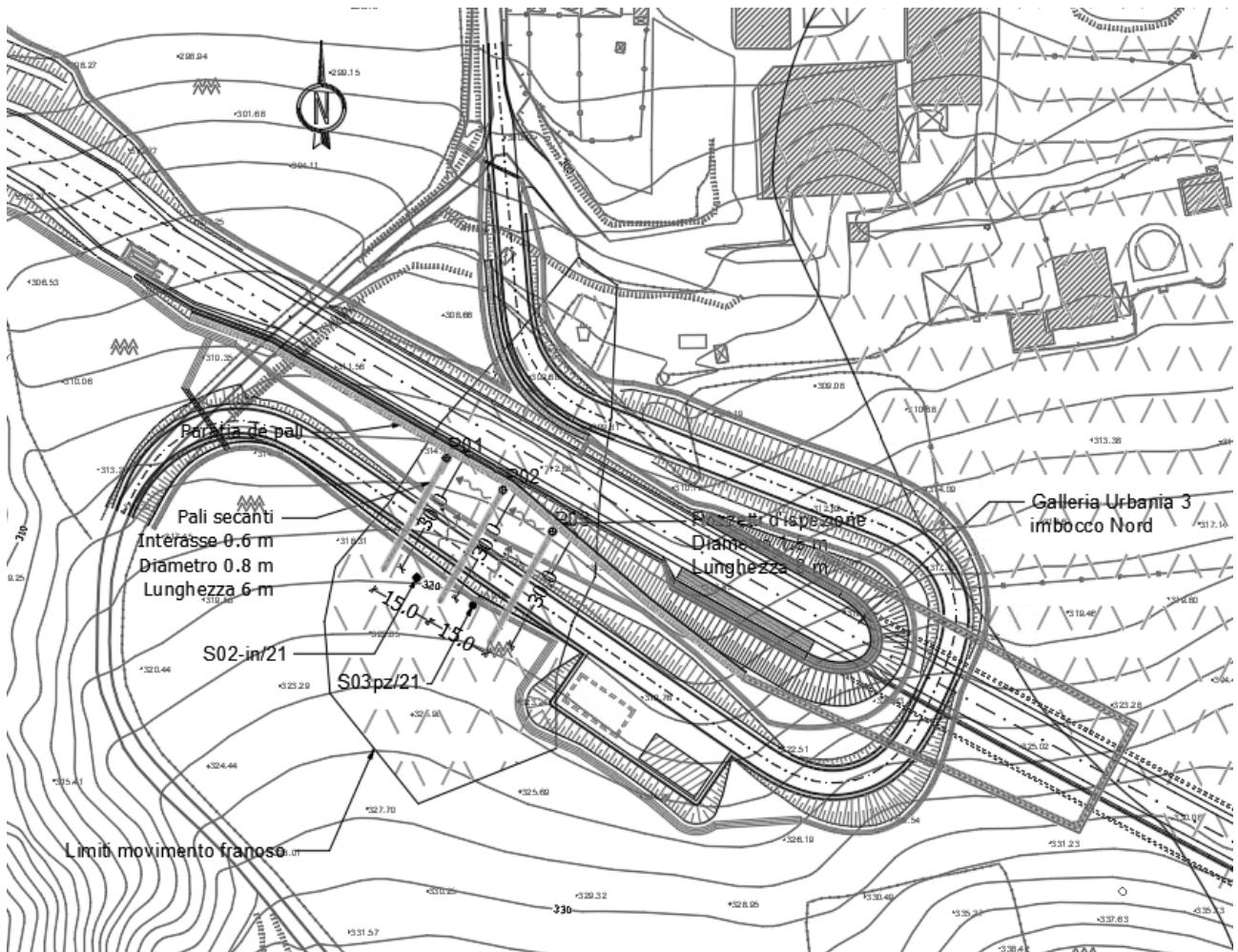


Figura 9-3 Schema della disposizione in pianta del sistema drenante costituito da pali secanti

Per ridurre gli scavi sono previste sull'asse stradale principale e sulla viabilità secondaria 2, due paratie. (OS3 e OS5). Si riportano di seguito le planimetrie.

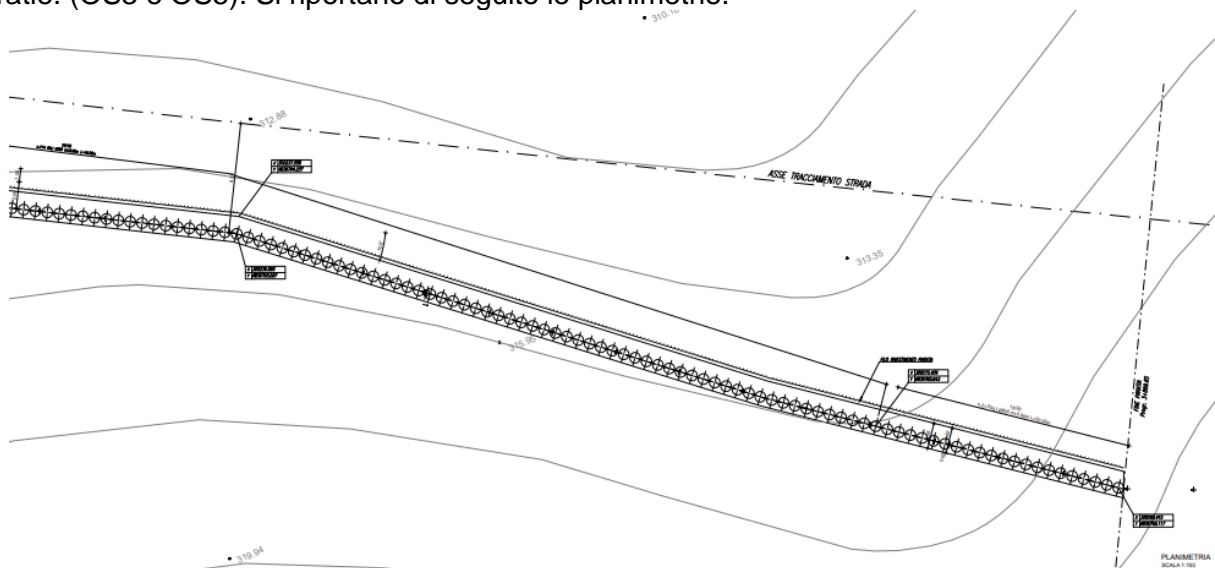


Figura 9-4 Planimetria paratia OS3 (asse principale)

PROGETTAZIONE ATI:

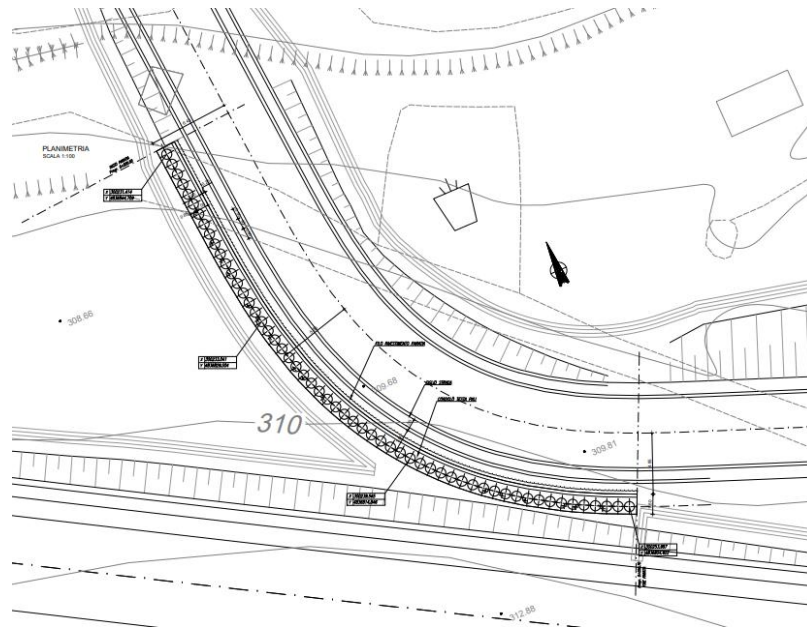


Figura 9-5 Planimetria paratia OS5 (viabilità secondaria 2)

Lungo lo sviluppo delle paratie è prevista l'installazione di un sistema di dreni sub orizzontali di lunghezza pari a 15 m, per garantire la riduzione del livello di falda a monte.

Per evitare movimenti franosi del terreno di fondazione del rilevato relativo alla viabilità secondaria è prevista l'installazione di una paratia di micropali con le seguenti caratteristiche:

- diametro dei pali: 0,15 m;
- diametro e spessore tubo in acciaio: 88,9 mm x 4 mm;
- lunghezza: 8 m;
- interasse: 0,45 m.

9.2.1. ANALISI DELLE CONDIZIONI DI ATTIVAZIONE DEI MECCANISMI DI INSTABILITÀ (ANTE OPERAM)

9.2.1.1. Verifica di stabilità ante operam

È stata analizzata la condizione di innesco del meccanismo di instabilità del versante considerando quanto descritto nel paragrafo 4.1.2. Per ottenere la posizione ($H - z_w$), riferita al piano campagna, che corrisponde alle condizioni di incipiente scorrimento del versante, Eq (2), si sono stati utilizzati i seguenti parametri:

$\beta [^\circ]$	$H [m]$	$\varphi' = \varphi'_{res} [^\circ]$	$\gamma [kN/m^3]$	$\gamma_w [kN/m^3]$
9.0	6.0	16	19	10

si ottiene la posizione della superficie libera della falda in condizioni di incipiente scorrimento ($F = 1$)
($H - z_w$) \approx 0.9 m

Tale condizione costituisce lo scenario di riferimento per il dimensionamento dell'intervento di progetto previsto per il caso in esame.

9.2.2. ANALISI DELLE CONDIZIONI DI STABILITÀ IN PRESENZA DEGLI INTERVENTI (CONDIZIONI POST OPERAM)

9.2.2.1. Risultati dell'analisi di stabilità (Post Operam)

Valutazione del massimo incremento del coefficiente di sicurezza

Nel paragrafo 9.2.1.1 sono state analizzate le condizioni *ante operam* del pendio, attualmente interessato da una frana attiva, che determinano l'innescò dei meccanismi di instabilità. Nello specifico, quando la superficie libera della falda è prossima al piano campagna ($H - z_w \approx 0.9$ m), il coefficiente di sicurezza iniziale, in assenza dell'intervento di drenaggio è:

$$F_0 = 1$$

Il valore massimo del coefficiente di sicurezza (F_{\max}) è stato stimato utilizzando l'Eq. 2. Nell'ipotesi di coesione nulla ($c' = 0$), imponendo che la pressione interstiziale sia nulla ($u = 0$) lungo la superficie di scorrimento, si ottiene:

$$u = 0 \Leftrightarrow F_{\max} = \frac{\tan \varphi'}{\tan \beta} \quad (13)$$

da cui:

$$F_{\max} = 1.8$$

Il massimo incremento ottenibile del coefficiente di sicurezza è quindi:

$$\Delta F_{\max} = 1.8 - 1.000 = 0.8$$

Dimensionamento della geometria dell'intervento di drenaggio

Sulla base delle caratteristiche dell'intervento descritte al 9.1.2 e in accordo con le grandezze geometriche precedentemente introdotte, nelle analisi che seguono si assume:

- $S = 15$ m: interasse massimo tra le file di pali drenanti ($S/H_0 = 2.5$);
- $H_0 = H = 6.0$ m: lunghezza efficace dei pali, coincidente con la massima profondità della superficie di scorrimento (N.B. ai fini della stabilità del pendio, la valutazione dell'efficienza del sistema drenante è riferita al piano coincidente con la superficie di scorrimento; la lunghezza finale dei pali, $L = 6$ m $>$ H , garantisce un'adeguata penetrazione degli elementi drenanti nel substrato stabile. Nel calcolo, cautelativamente, si assume $H_0 = H$).

Calcolo del coefficiente di sicurezza e del tempo per il raggiungimento delle condizioni di esercizio

Il valore a regime dell'efficienza (\bar{E}_∞) è stato stimato in base alla geometria del sistema di drenaggio mediante il diagramma di Figura 4-3. In particolare, per $D/H_0 = 1$, si ha:

$$S/H_0 = 15\text{m} / 6.0\text{m} = 2.5 \Leftrightarrow \bar{E}_\infty = 0.5$$

In condizioni stazionarie, quindi, l'intervento previsto è in grado di garantire un'efficienza del 48% lungo un piano posto alla profondità della superficie di scorrimento ($D/H_0 = 1$). L'effettivo incremento del coefficiente di sicurezza in condizioni stazionarie è

$$\Delta F_\infty = \bar{E}_\infty \cdot \Delta F_{\max}, = 0.5 \cdot 0.8 = 0.4$$

da cui si calcola il valore del coefficiente di sicurezza a regime:

$$F_\infty = F_0 + \Delta F_\infty = 1 + 0.4 = 1.4$$

Il margine di sicurezza raggiunto in presenza dell'intervento risulta adeguato poiché è maggiore del valore tipicamente riportato in letteratura, $F = 1.2$ (Cartier & Pouget, 1988⁴), in corrispondenza del quale si considerano arrestati i movimenti di una frana a seguito di interventi di stabilizzazione.

Per la stima del tempo necessario al raggiungimento del 90% dell'efficienza a regime t_{90} , ottenuto invertendo l'Eq. 11, sono stati adottati i seguenti parametri del terreno (Tabella 9-1)

- permeabilità $k = 2.65 \cdot 10^{-7}$ m/s
- modulo di Young $E' = 5000$ kPa
- coefficiente di Poisson $\nu' = 0.2$

Dal diagramma di Figura 4-4, per $S/H_0 = 2.5$, si ottiene $T_{90} = 0.4$, da cui:

$$t_{90} = \frac{\gamma_w H_0^2}{k} \cdot \frac{2(1+\nu')(1-2\nu')}{E'} \cdot T_{90} \approx 1.8 \text{ giorni}$$

Le condizioni di regime del sistema drenante si raggiungono quindi in un tempo ben inferiore a una settimana.

La posizione media della superficie libera della falda (a partire dalla superficie di scorrimento) in condizioni di regime del sistema drenante è stata definita in accordo a quanto descritto nel paragrafo 4.3:

$$z_w^\infty = (1 - \bar{E}_\infty) \cdot z_w = (1 - 0.5) \cdot (6.0 - 0.9) = 2.7 \text{ m}$$

La profondità di riferimento della superficie libera della falda, a partire dal piano campagna è pari a:

$$H - z_w = 6.0 - 2.7 = 3.3 \text{ m.}$$

⁴ Cartier, G. & Pouget, P. 1988. Etude du comportement d'un remblai construit sur un versant instable: le remblai de Sallèdes (Puy-de-Dôme). Rapport de Recherche LPC, no 153, Paris

9.2.3. ANALISI DELLE CONDIZIONI DI STABILITÀ IN PRESENZA DEGLI INTERVENTI SULLA VIABILITÀ SECONDARIA

Le verifiche di sicurezza sono state eseguite in accordo con quanto indicato nei paragrafi 6.8, 7.11.3 e 7.11.4 del DM 17/01/2018. Le verifiche di sicurezza devono essere effettuate secondo l'Approccio 1, Combinazione 2 (A2+M2+R2).

Le analisi numeriche, quindi, sono state condotte applicando i coefficienti A2 + M2 per la valutazione rispettivamente delle azioni di progetto e delle resistenze di progetto e il valore di γ_r (pari a 1,1) sarà inteso come il valore del coefficiente di sicurezza di riferimento. In condizioni sismiche, per fronti di scavo e rilevati, le componenti orizzontale e verticale della forza statica equivalente sono espressi come $F_h = k_h \cdot W$ e $F_v = k_v \cdot W$, con k_h e k_v rispettivamente pari ai coefficienti sismici orizzontale e verticale. Nelle verifiche di sicurezza si pongono pari all'unità i coefficienti parziali sulle azioni e sui parametri geotecnici e impiegando le resistenze di progetto calcolate con un coefficiente parziale pari a $\gamma_R = 1,2$.

Per quanto riguarda le azioni accidentali dovute al carico stradale, ci considera un carico uniformemente distribuito $q_k = 20$ kPa, quindi:

- in condizioni **statiche** risulta $q_d = 1.3 \times q_k = 26$ kPa;
- in condizioni **sismiche**, con $\psi = 0.2$ (coeff. di combinazione), risulta $q_d = 4$ kPa;

Le analisi in condizioni sismiche sono state effettuate adottando il metodo pseudo-statico. Tutte le analisi di stabilità sono state eseguite con il *metodo di Bishop*.

Progressiva 0+165 viabilità secondaria

Di seguito si riporta la verifica di stabilità globale per la sezione in corrispondenza della prog. 0+165 viabilità secondaria:

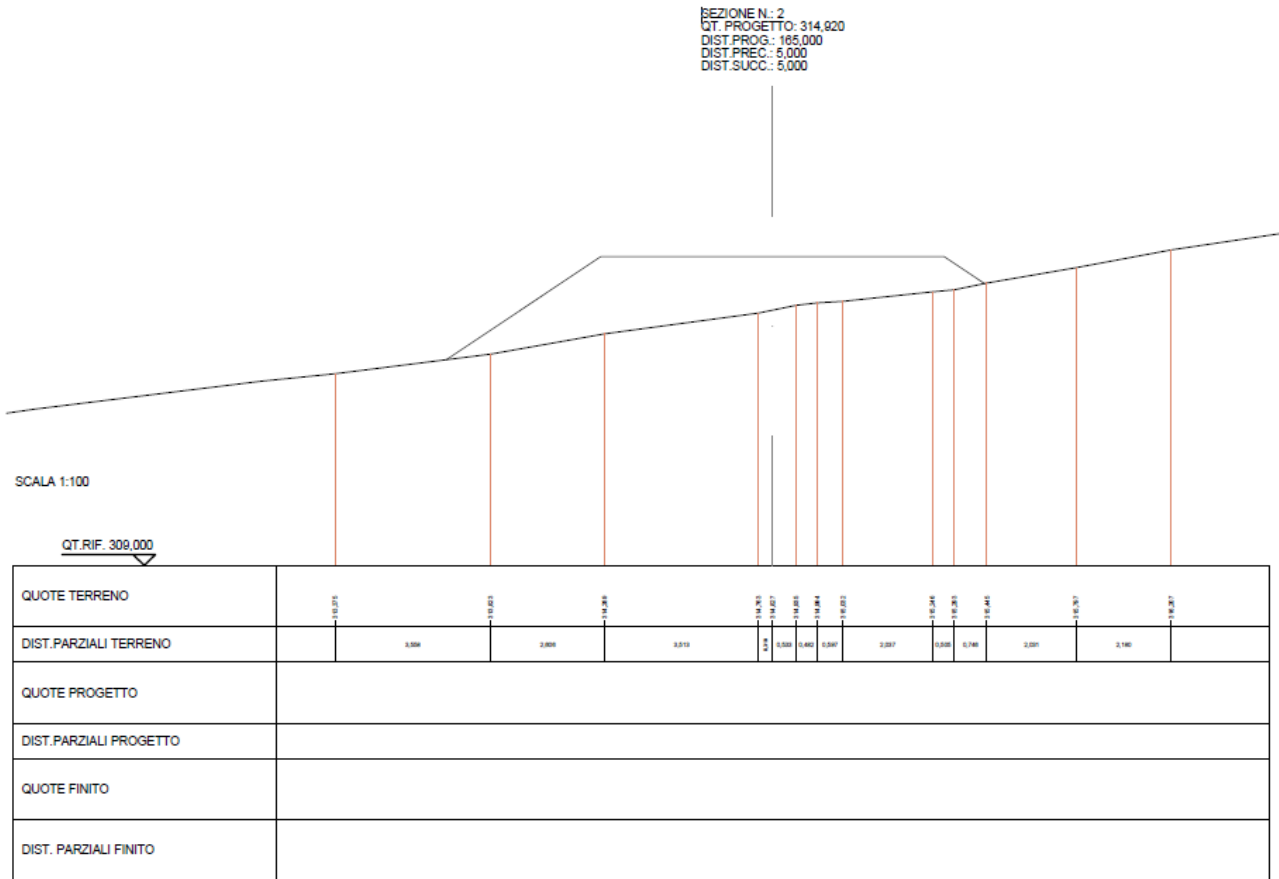


Figura 9-6 Sezione rilevato progressiva 0+165

Per la sezione in oggetto si assumono i seguenti valori dei parametri fisico-meccanici dei terreni:

Unità geotecnica	γ kN/m ³	c' kPa	ϕ' °
E/C	19,0	10	24
CdF	18,0	0	14
Rilevato	19,0	0	35

L'accelerazione orizzontale massima attesa a_g è stata valutata mediante analisi di risposta sismica locale (si veda per il dettaglio l'elaborato T00GE02GEORE01 "Relazione sismica"):

Tabella 9-2 Dati sismica

	Simbolo	U.M.	SLV
Accelerazione al suolo	a_g	[m/s ²]	2.910

PROGETTAZIONE ATI:

I valori k_h e k_v sono riportati nella seguente tabella:

Tabella 9-3 Coefficienti di intensità sismica

	Simbolo	SLV
Coefficiente di intensità sismica orizzontale (per cento)	$k_h=(a_g/g*\beta_s*St*S)$	12.62
Coefficiente di intensità sismica verticale (per cento)	$k_v=0.50 * k_h$	6.31

Si riportano le caratteristiche geometriche del micropalo:

d =	88.9	mm	Diametro del tubolare
t =	4.0	mm	Spessore del tubolare
L =	8.0	m	Lunghezza del profilo (per instabilità aste compresse)
A =	10.7	cm²	Area totale del profilo

La resistenza a taglio del singolo palo risulta:

$f_{yk} =$	355.0	N/mm ²	Tensione di snervamento	$V_{c,Rd} = \frac{A_v \cdot f_{yk}}{\sqrt{3} \cdot \gamma_{M0}}$
$\gamma_{M0} =$	1.05			
$A_v =$	6.8	cm ²	area resistente a taglio	
$V_{c,Rd} =$	132.5	KN	Taglio resistente, non consid. gli effetti dovuti alla torsione	
$i =$	0.45	m	interasse	
$V_{c,Rd}/m =$	294.4	KN/m	Resistenza a taglio al metro	

Si riportano in seguito le verifiche di stabilità globale in condizioni sismiche e statiche:

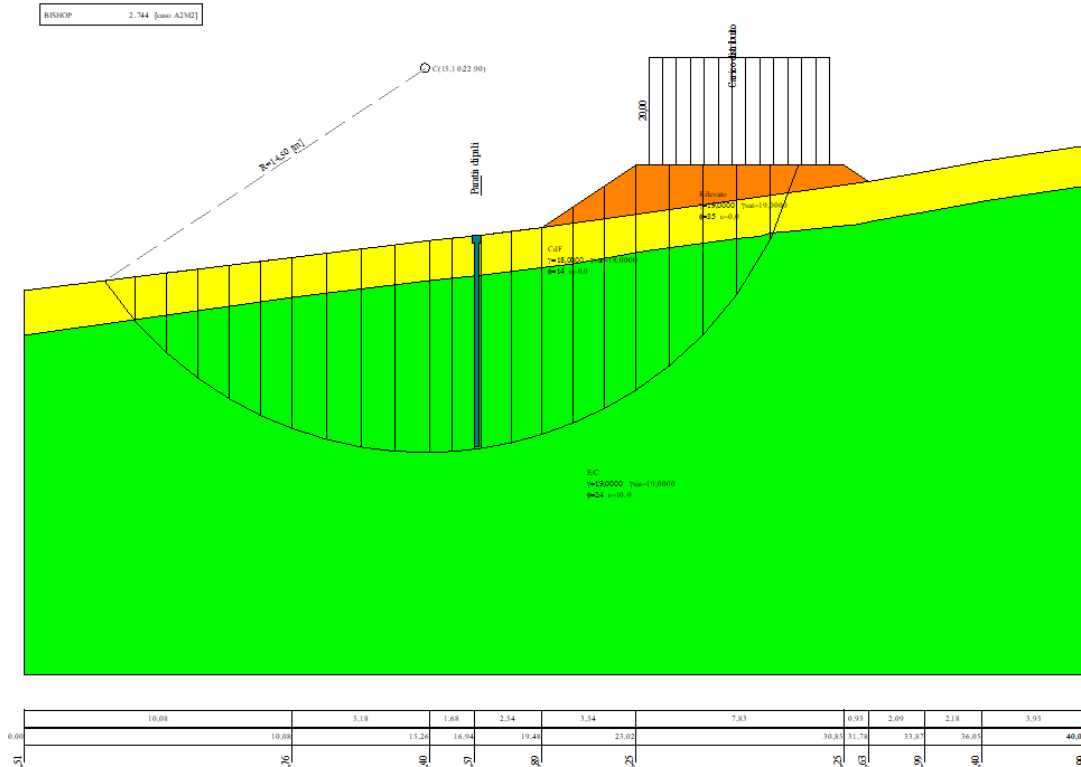


Figura 9-7 Verifica di stabilità globale prog. 0+165 viabilità secondaria in condizioni sismiche (FS=2.744)

PROGETTAZIONE ATI:

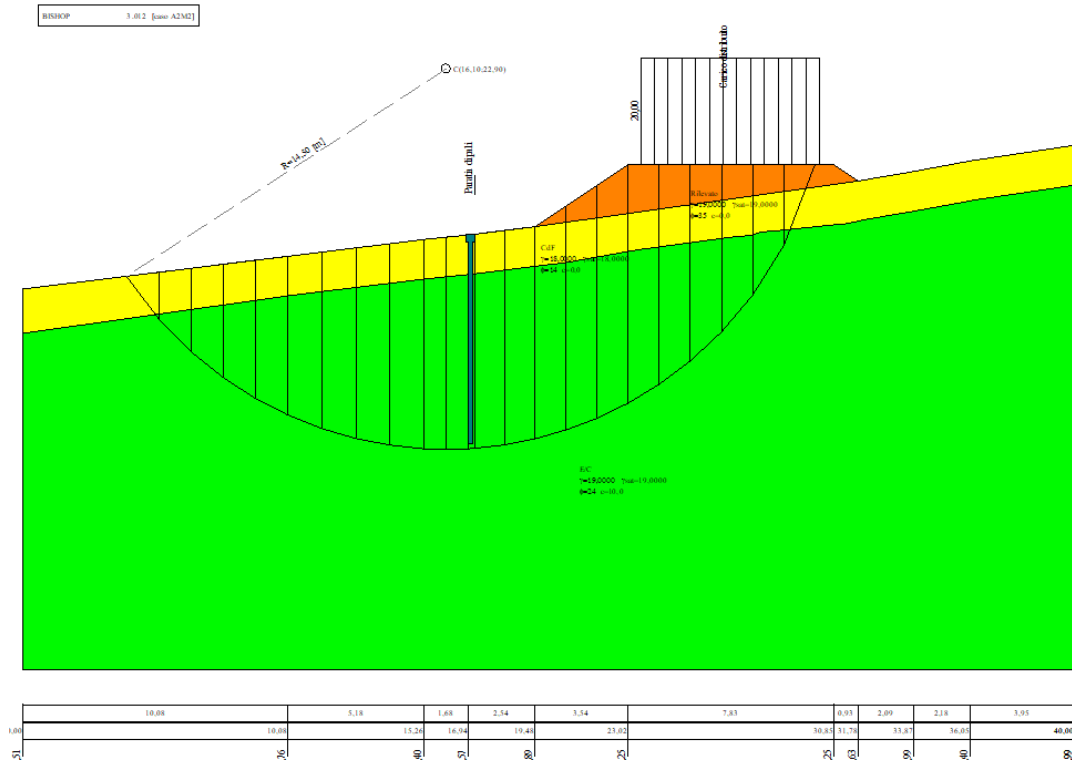


Figura 9-8 Verifica di stabilità globale prog. 0+165 viabilità secondaria in condizioni statiche (FS=3.012)

PROGETTAZIONE ATI:

10. INTERVENTO DI STABILIZZAZIONE FRANA F5 IMBOCCO NORD DELL'URBANIA 3, PK. 3+920

L'area in esame è interessata da un dissesto caratterizzato da un corpo franoso in stato di attività. Il dissesto non interferisce con il tracciato che in questo tratto si sviluppa in galleria. Non si prevede alcun tipo di intervento di stabilizzazione.

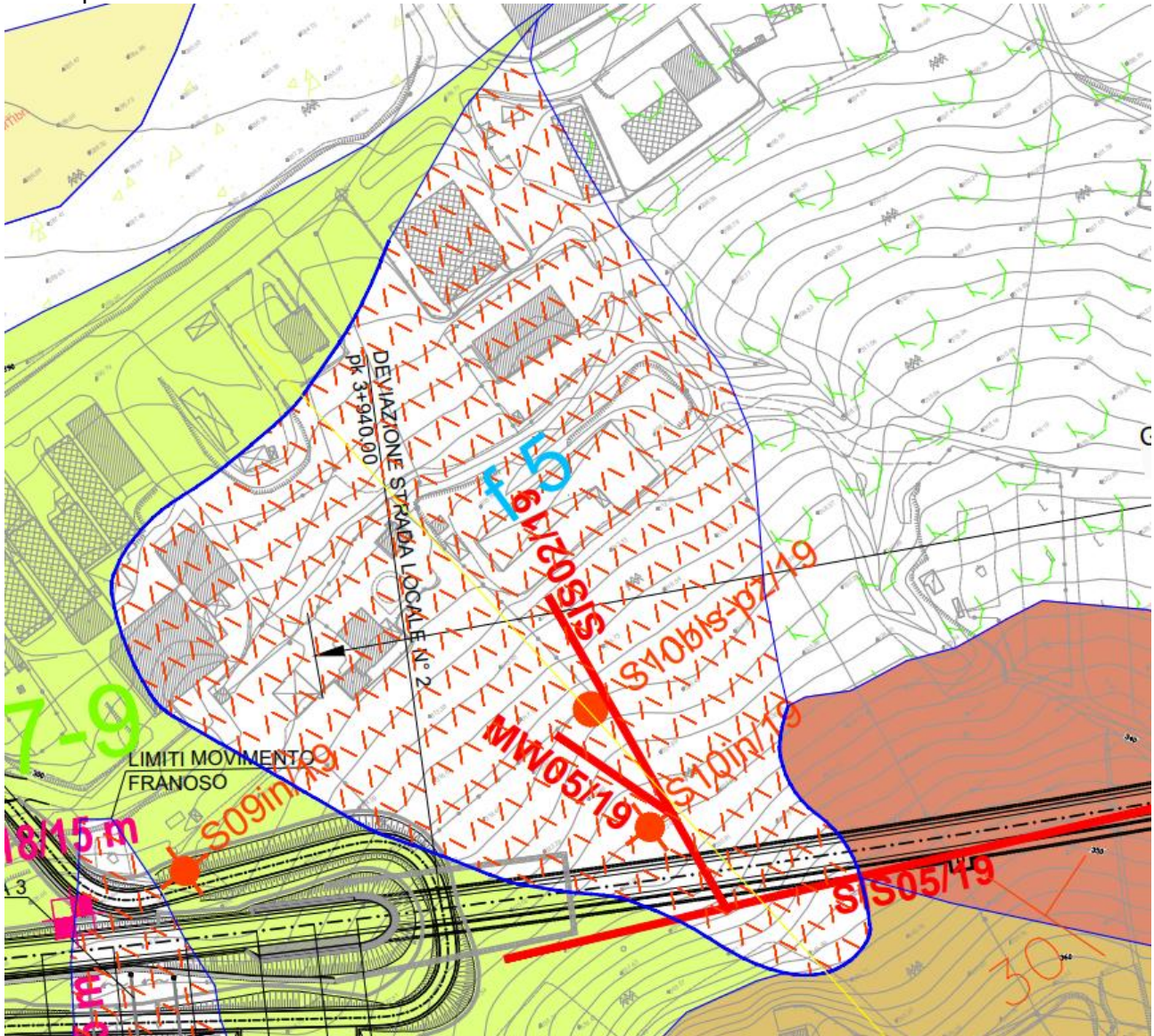


Figura 10-1 Stralcio della carta geologica di dettaglio

11. INTERVENTO DI STABILIZZAZIONE FRANA F6 TRA IMBOCCO SUD DELL'URBANIA 3, PK. 4+575

11.1. MODELLO GEOLOGICO - GEOTECNICO

11.1.1. LINEAMENTI GEOMORFOLOGICI DELL'AREA

L'area in esame è interessata da movimenti di versante. La figura seguente riporta uno stralcio della carta geologica (Elab. T00GE00GEOCG01-4), in cui sono stati riportati i lineamenti geomorfologici dell'area e i movimenti osservati.

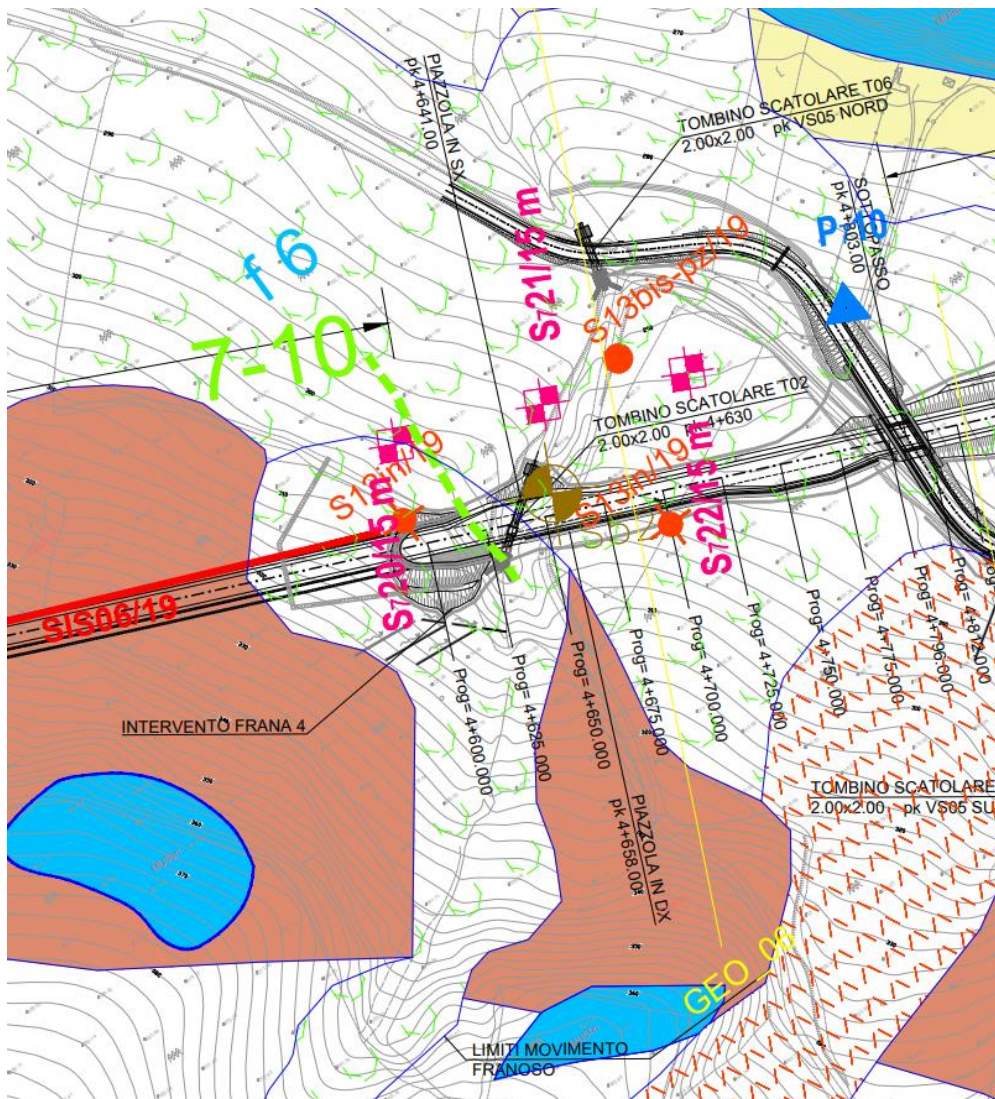


Figura 11-1 Stralcio della carta geologica di dettaglio

La Figura 11-2 mostra uno stralcio del profilo geologico in cui è riportata la sezione deformata del corpo di frana in asse al tracciato, campita con triangoli capovolti, e le indagini eseguite nell'area.

PROGETTAZIONE ATI:

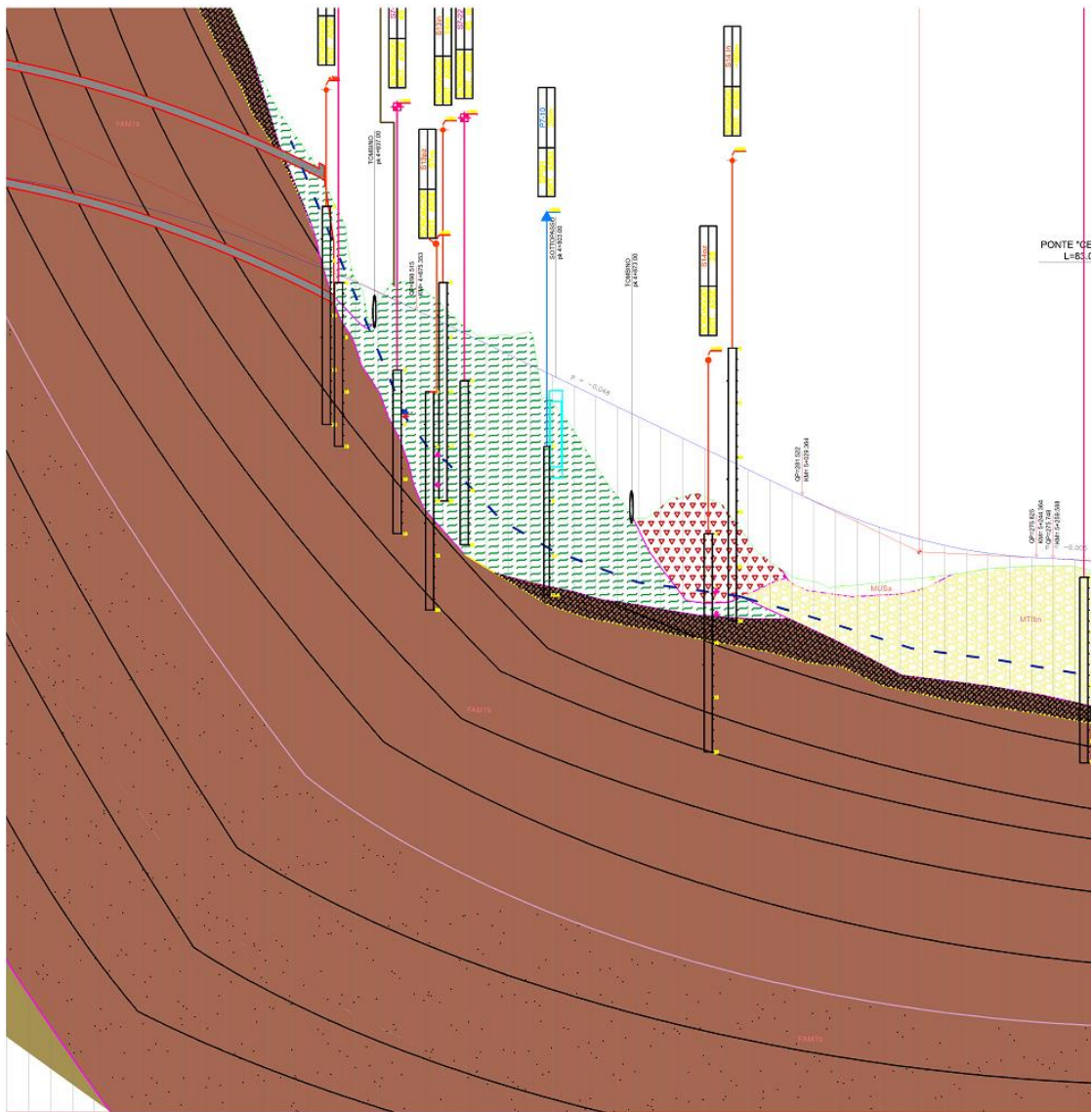


Figura 11-2 Stralcio del profilo geologico nell'area in esame

11.1.2. CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA

Con riferimento alla simbologia della Figura 4-1, la geometria nel caso in esame è definita dai seguenti parametri:

- $\beta = 15^\circ$ - pendenza media del piano campagna e della superficie di scorrimento nella porzione del corpo di frana interagente con l'infrastruttura;
- $z = 7.0 \text{ m} = H$ - profondità massima della superficie di scorrimento nella porzione del corpo di frana interagente con l'infrastruttura;

Con riferimento allo stralcio del profilo geotecnico (Elab. T00GE00GETFG01-4) e a quanto riportato dettagliatamente nella relazione geotecnica (Elab. T00GE00GETRE01), l'area in esame è caratterizzata dalle seguenti unità geotecniche:

PROGETTAZIONE ATI:

Tabella 11-1 Parametri fisici e meccanici caratteristici

Descrizione	γ	c'	φ'	c'_{res}	φ'_{res}	C_u	E	k
	(kN/m ³)	(kPa)	(°)	(kPa)	(°)	(kPa)	(MPa)	(m/s)
CdF - Corpi di frana	18÷19	10÷20	22÷24	0	14÷18	80	5÷30	$2.65 \cdot 10^{-7}$
Sub_alt - Substrato alterato del flysch	20÷22	10÷20	25÷30	-	-	100÷200	40÷60 (z<5m) 60÷100(z>5m)	$2.77 \cdot 10^{-5}$
SUB - Substrato marnoso arenaceo	23÷24	30÷50	27÷30	-	-	300÷400	300÷350 (z<15m) 400÷600 (z=15÷30m) 600÷800 (z>30m)	$1.8 \cdot 10^{-8} \div 10^{-6}$

dove:

γ : peso dell'unità di volume;

c' : coesione efficace;

φ' : angolo di resistenza al taglio efficace;

c'_{res} : coesione in condizioni residue;

C_u : coesione non drenata;

φ'_{res} : angolo di resistenza al taglio in condizioni residue;

E : modulo di Young operativo;

k : permeabilità

11.2. INTERVENTI DI PROGETTO PREVISTI

Per garantire le condizioni di stabilità della porzione del corpo di frana nell'intorno delle opere di linea, si prevede la posa in opera di un sistema drenante costituito da file di pali secanti, eseguiti con la tecnologia dei pali "gobbi" e riempiti di materiale drenante a grana grossa, opportunamente selezionato. La Figura 11-3 mostra lo schema della disposizione in pianta del sistema drenante le cui caratteristiche principali sono di seguito elencate:

- diametro dei pali: 0.8m;
- lunghezza massima: 8m;
- interasse massimo: 8m;

Gli studi geologici indicano che la lunghezza dei pali per garantire il drenaggio della pressione interstiziale sulla superficie di scorrimento del corpo di frana può essere ragionevolmente assunta coincidente con la superficie di contatto tra la coltre superficiale rimaneggiata e il substrato marnoso-arenaceo. Le indagini geognostiche hanno evidenziato che, nell'area in esame, tale superficie di contatto si trova ad una profondità compresa tra 1m e 7.0 m. Di conseguenza, in fase di esecuzione, si dovrà assicurare che i pali drenanti siano opportunamente intestati nel substrato marnoso-arenaceo. Per maggiori dettagli sulle caratteristiche del sistema di drenaggio si rimanda all'elaborato di progetto.

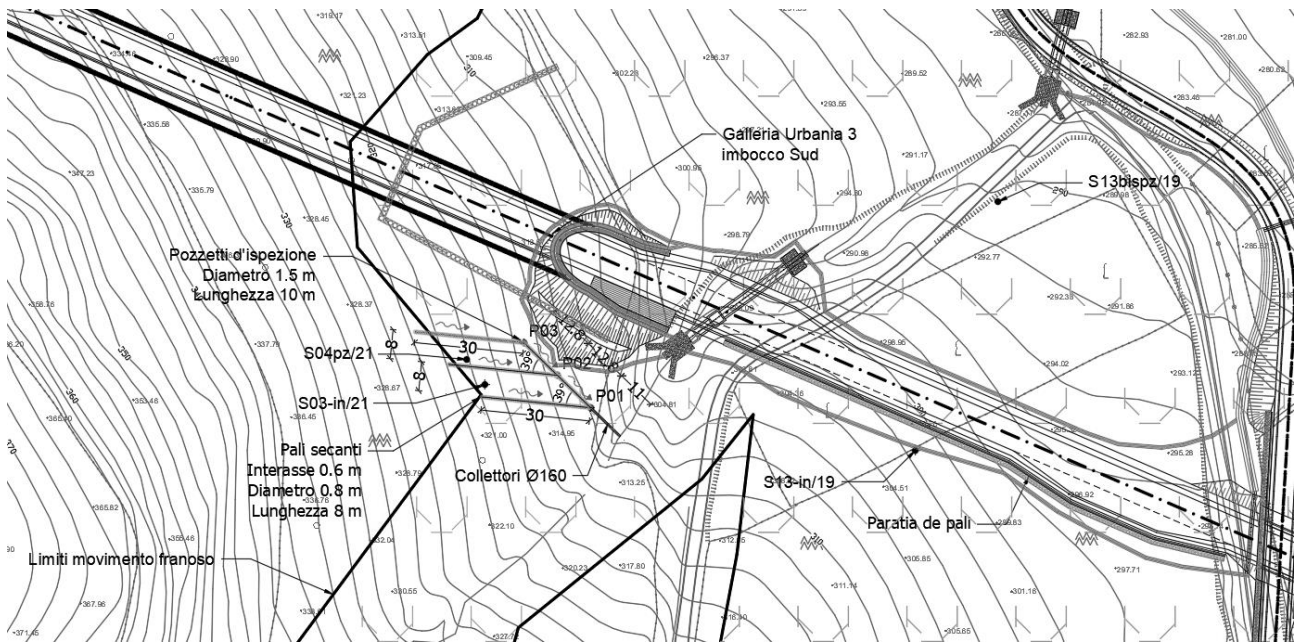


Figura 11-3 Schema della disposizione in pianta del sistema drenante costituito da pali secanti

Si evidenzia che parte del corpo di frana verrà rimosso durante le fasi di lavoro per la realizzazione del tratto in artificiale della galleria Urbania 3.

Lungo lo sviluppo delle paratie di imbocco è prevista l'installazione di un sistema di dreni sub orizzontali di lunghezza pari a 15 m, per garantire la riduzione del livello di falda a monte.

11.2.1. ANALISI DELLE CONDIZIONI DI ATTIVAZIONE DEI MECCANISMI DI INSTABILITÀ (ANTE OPERAM)

11.2.1.1. Verifica di stabilità ante operam

È stata analizzata la condizione di innesco dei meccanismi di instabilità del versante considerando quanto descritto nel paragrafo 4.1.2. Per ottenere la posizione ($H - z_w$), riferita al piano campagna, che corrisponde alle condizioni di incipiente scorrimento del versante, Eq (2), si sono stati utilizzati i seguenti parametri:

β [°]	H[m]	$\varphi' = \varphi'_{res}$ [°]	γ [kN/m ³]	γ_w [kN/m ³]
15.0	7.0	18(*)	19	10

si ottiene la posizione della superficie libera della falda in condizioni di incipiente scorrimento ($F = 1$) ($H - z_w \approx 4.7$ m)

Tale condizione costituisce lo scenario di riferimento per il dimensionamento dell'intervento di progetto previsto per il caso in esame.

(*) per il dimensionamento degli interventi per il movimento F6 è stato assunto un angolo d'attrito coerente con le pendenze presenti nell'area. Si è quindi assunto il valore massimo presente nel range di variabilità del parametro.

11.2.2. ANALISI DELLE CONDIZIONI DI STABILITÀ IN PRESENZA DEGLI INTERVENTI (CONDIZIONI POST OPERAM)

11.2.2.1. Risultati dell'analisi di stabilità (Post Operam)

Valutazione del massimo incremento del coefficiente di sicurezza

Nel paragrafo 11.2.1.1 sono state analizzate le condizioni *ante operam* del pendio, attualmente interessato da una frana attiva, che determinano l'innescò dei meccanismi di instabilità. Nello specifico, quando la superficie libera della falda è prossima al piano campagna ($H - z_w \approx 4.7$ m), il coefficiente di sicurezza iniziale, in assenza dell'intervento di drenaggio è:

$$F_0 = 1$$

Il valore massimo del coefficiente di sicurezza (F_{\max}) è stato stimato utilizzando l'Eq. 2. Nell'ipotesi di coesione nulla ($c' = 0$), imponendo che la pressione interstiziale sia nulla ($u = 0$) lungo la superficie di scorrimento, si ottiene:

$$u = 0 \Leftrightarrow F_{\max} = \frac{\tan \varphi'}{\tan \beta}$$

da cui:

$$F_{\max} = 1.2$$

Il massimo incremento ottenibile del coefficiente di sicurezza è quindi:

$$\Delta F_{\max} = 1.2 - 1.000 = 0.2$$

Dimensionamento della geometria dell'intervento di drenaggio

Sulla base delle caratteristiche dell'intervento descritte al paragrafo 11.1.2 e in accordo con le grandezze geometriche precedentemente introdotte, nelle analisi che seguono si assume:

- $S = 8$ m: interasse massimo tra le file di pali drenanti ($S/H_0 = 1.0$);
- $H_0 = 8.0$ m: lunghezza efficace dei pali (N.B. ai fini della stabilità del pendio, la valutazione dell'efficienza del sistema drenante è riferita al piano coincidente con la superficie di scorrimento; la lunghezza finale dei pali, $L = 8\text{m} > H$, garantisce un'adeguata penetrazione degli elementi drenanti nel substrato stabile.

Calcolo del coefficiente di sicurezza e del tempo per il raggiungimento delle condizioni di esercizio

Il valore a regime dell'efficienza (\bar{E}_∞) è stato stimato in base alla geometria del sistema di drenaggio mediante il diagramma di Figura 4-3. In particolare, per $D/H_0 = 1$, si ha:

$$S/H_0 = 8\text{m} / 8\text{m} = 1.0 \Leftrightarrow \bar{E}_\infty = 0.8$$

In condizioni stazionarie, quindi, l'intervento previsto è in grado di garantire un'efficienza del 80% lungo un piano posto alla profondità della superficie di scorrimento ($D/H_0 = 1$). L'effettivo incremento del coefficiente di sicurezza in condizioni stazionarie è

$$\Delta F_\infty = \bar{E}_\infty \cdot \Delta F_{\max}, = 0.8 \cdot 0.2 = 0.2$$

da cui si calcola il valore del coefficiente di sicurezza a regime:

$$F_\infty = F_0 + \Delta F_\infty = 1 + 0.2 = 1.2$$

Il margine di sicurezza raggiunto in presenza dell'intervento risulta adeguato poiché è maggiore del valore tipicamente riportato in letteratura, $F = 1.2$ (Cartier & Pouget, 1988⁵), in corrispondenza del quale si considerano arrestati i movimenti di una frana a seguito di interventi di stabilizzazione.

⁵ Cartier, G. & Pouget, P. 1988. Etude du comportement d'un remblai construit sur un versant instable: le remblai de Sallèdes (Puy-de-Dôme). Rapport de Recherche LPC, no 153, Paris

Per la stima del tempo necessario al raggiungimento del 90% dell'efficienza a regime t_{90} , ottenuto invertendo l'Eq. 11, sono stati adottati i seguenti parametri del terreno (Tabella 9-1):

- permeabilità $k = 2.65 \cdot 10^{-7}$ m/s
- modulo di Young $E = 5000$ kPa
- coefficiente di Poisson $\nu' = 0.2$

Dal diagramma di Figura 4-4, per $S/H_0 = 1.11$, si ottiene $T_{90} = 0.1$, da cui:

$$t_{90} = \frac{\gamma_w H_0^2}{k} \cdot \frac{2(1+\nu')(1-2\nu')}{E'} \cdot T_{90} = 0.81 \text{ giorni} \approx 1 \text{ giorno}$$

Le condizioni di regime del sistema drenante si raggiungono quindi in un tempo ben inferiore a una settimana.

La posizione media della superficie libera della falda (a partire dalla superficie di scorrimento) in condizioni di regime del sistema drenante è stata definita in accordo a quanto descritto nel paragrafo 4.3:

$$z_w^\infty = (1 - \bar{E}_\infty) \cdot z_w = (1 - 0.8) \cdot (7.0 - 4.7) = 0.4 \text{ m}$$

La profondità di riferimento della superficie libera della falda, a partire dal piano campagna è pari a:

$$H - z_w = 7.0 - 0.4 = 6.6 \text{ m.}$$

12. INTERVENTO DI STABILIZZAZIONE FRANA F7 TRA LE PK 4+875÷5+020

12.1. MODELLO GEOLOGICO - GEOTECNICO

12.1.1. LINEAMENTI GEOMORFOLOGICI DELL'AREA

L'area in esame è interessata da movimenti di versante attualmente classificati come attivi. La figura seguente riporta uno stralcio della carta geologica (Elab. T00GE00GEOCG01-4) in cui sono stati riportati i lineamenti geomorfologici dell'area e i movimenti osservati.



Figura 12-1 Stralcio della carta geologica di dettaglio

La Figura 12-2 mostra uno stralcio del profilo geologico in cui è riportata la sezione deformata del corpo di frana in asse al tracciato, campita con triangoli capovolti, e le indagini eseguite nell'area.

PROGETTAZIONE ATI:

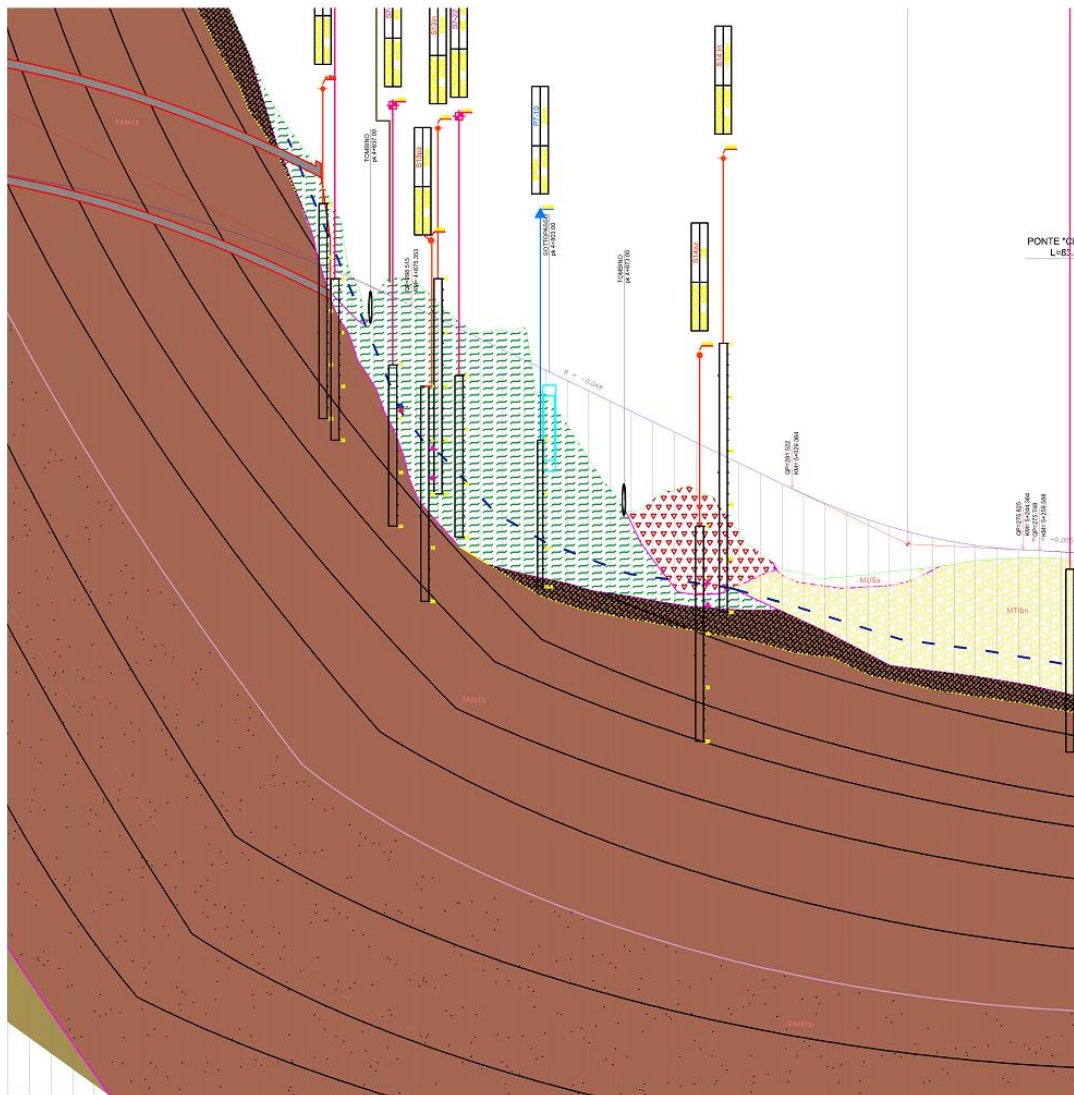


Figura 12-2 Stralcio del profilo geologico nell'area in esame

12.1.2. CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA

La Figura 12-3 mostra la geometria assunta per il caso in esame. Nello specifico, con riferimento alla simbologia della Figura 4-1:

- $\beta = 11^\circ$ - pendenza media del piano campagna e della superficie di scorrimento nella porzione del corpo di frana interagente con l'infrastruttura;
- $z = 9.0 \text{ m} = H$ - profondità massima della superficie di scorrimento nella porzione del corpo di frana interagente con l'infrastruttura;

PROGETTAZIONE ATI:

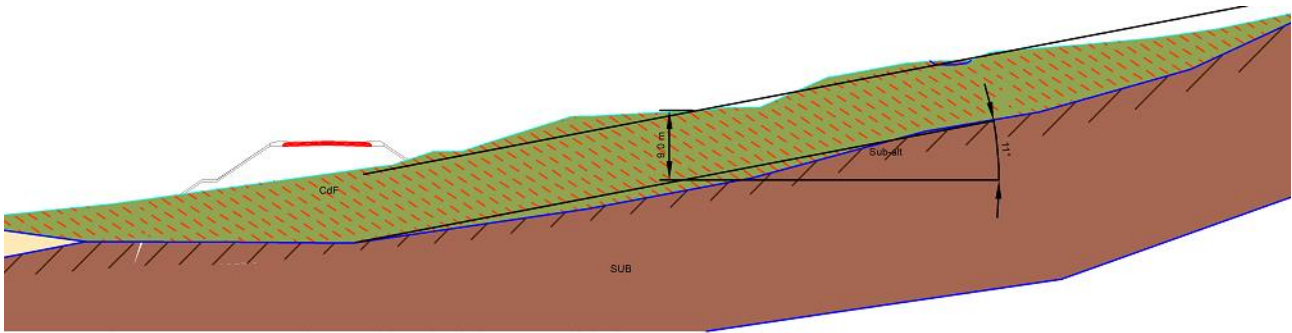


Figura 12-3 Geometria assunta per l'analisi delle condizioni di stabilità

Con riferimento allo stralcio del profilo geotecnico (Elab. T00GE00GETFG01-4) mostrato nella Figura 12-3 e quanto riportato dettagliatamente nella relazione geotecnica (Elab.T00GE00GETRE01), l'area in esame è caratterizzata dalle seguenti unità geotecniche:

Tabella 12-1 Parametri fisici e meccanici caratteristici

Descrizione	γ	c'	ϕ'	c'_{res}	ϕ'_{res}	C_u	E	k
	(kN/m ³)	(kPa)	(°)	(kPa)	(°)	(kPa)	(MPa)	(m/s)
CdF - Corpi di frana	18÷19	10÷20	22÷24	0	14÷18	80	5÷30	$2.65 \cdot 10^{-7}$
Sub_alt - Substrato alterato del flysch	20÷22	10÷20	25÷30	-	-	100÷200	40÷60 (z<5m) 60÷100(z>5m)	$2.77 \cdot 10^{-5}$
SUB - Substrato marnoso arenaceo	23÷24	30÷50	27÷30	-	-	300÷400	300÷350 (z<15m) 400÷600 (z=15÷30m) 600÷800 (z>30m)	$1.8 \cdot 10^{-8} \div 10^{-6}$

dove:

- γ : peso dell'unità di volume;
- c' : coesione efficace;
- ϕ' : angolo di resistenza al taglio efficace;
- c'_{res} : coesione in condizioni residue;
- C_u : coesione non drenata;
- ϕ'_{res} : angolo di resistenza al taglio in condizioni residue;
- E : modulo di Young operativo;
- k : permeabilità

12.2. INTERVENTI DI PROGETTO PREVISTI

Per garantire le condizioni di stabilità della porzione del corpo di frana nell'intorno delle opere di linea, si prevede la posa in opera di un sistema drenante costituito da file di pali secanti, eseguiti con la tecnologia dei pali "gobbi" e riempiti di materiale drenante a grana grossa, opportunamente selezionato. La Figura 11-3 mostra lo schema della disposizione in pianta del sistema drenante le cui caratteristiche principali sono di seguito elencate:

- diametro dei pali: 0.8m;
- lunghezza massima: 9m;
- interasse massimo: 15m

Gli studi geologici indicano che la lunghezza dei pali per garantire il drenaggio della pressione interstiziale sulla superficie di scorrimento del corpo di frana può essere ragionevolmente assunta

PROGETTAZIONE ATI:

coincidente con la superficie di contatto tra la coltre superficiale rimaneggiata e il substrato marnoso-arenaceo. Le indagini geognostiche hanno evidenziato che, nell'area in esame, tale superficie di contatto si trova ad una profondità compresa tra 1m e 9.0 m. Di conseguenza, in fase di esecuzione, si dovrà assicurare che i pali drenanti siano opportunamente intestati nel substrato marnoso-arenaceo. Per maggiori dettagli sulle caratteristiche del sistema di drenaggio si rimanda all'elaborato di progetto.

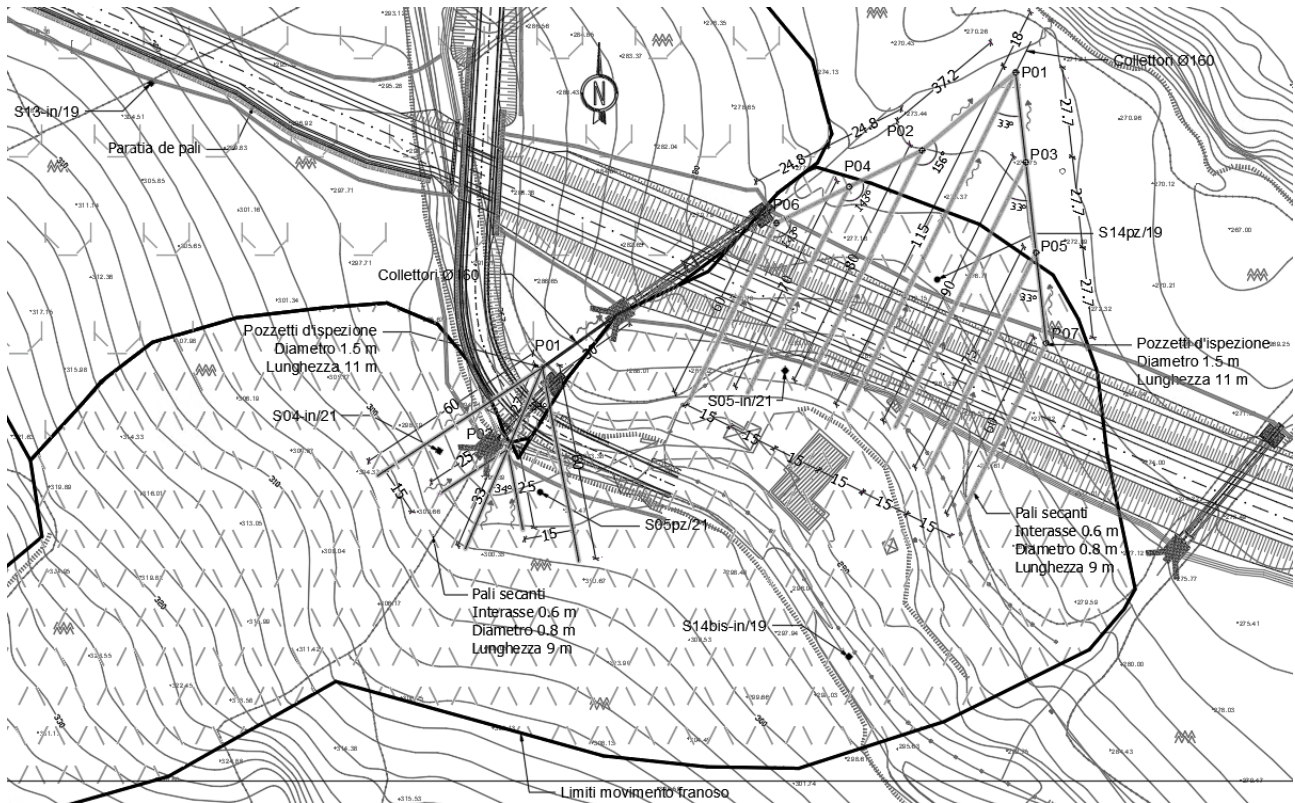


Figura 12-4 Schema della disposizione in pianta del sistema drenante costituito da pali secanti

12.2.1. ANALISI DELLE CONDIZIONI DI ATTIVAZIONE DEI MECCANISMI DI INSTABILITÀ (ANTE OPERAM)

12.2.1.1. Verifica di stabilità ante operam

È stata analizzata la condizione di innesco dei meccanismi di instabilità del versante considerando quanto descritto nel paragrafo 4.1.2. Per ottenere la posizione ($H - z_w$), riferita al piano campagna, che corrisponde alle condizioni di incipiente scorrimento del versante, Eq (2), si sono stati utilizzati i seguenti parametri:

β [°]	H [m]	$\varphi' = \varphi'_{res}$ [°]	γ [kN/m ³]	γ_w [kN/m ³]
11.0	9.0	16	19	10

si ottiene la posizione della superficie libera della falda in condizioni di incipiente scorrimento ($F = 1$)
 $(H - z_w) \approx 3.5$ m

Tale condizione costituisce lo scenario di riferimento per il dimensionamento dell'intervento di progetto previsto per il caso in esame.

PROGETTAZIONE ATI:

12.2.2. ANALISI DELLE CONDIZIONI DI STABILITÀ IN PRESENZA DEGLI INTERVENTI (CONDIZIONI POST OPERAM)

12.2.2.1. Risultati dell'analisi di stabilità (Post Operam)

Valutazione del massimo incremento del coefficiente di sicurezza

Nel paragrafo 12.2.1.1 sono state analizzate le condizioni *ante operam* del pendio, attualmente interessato da una frana attiva, che determinano l'innescò dei meccanismi di instabilità. Nello specifico, quando la superficie libera della falda è prossima al piano campagna ($H - z_w \approx 3.5$ m), il coefficiente di sicurezza iniziale, in assenza dell'intervento di drenaggio è:

$$F_0 = 1$$

Il valore massimo del coefficiente di sicurezza (F_{\max}) è stato stimato utilizzando l'Eq. 2. Nell'ipotesi di coesione nulla ($c' = 0$), imponendo che la pressione interstiziale sia nulla ($u = 0$) lungo la superficie di scorrimento, si ottiene:

$$u = 0 \Leftrightarrow F_{\max} = \frac{\tan \varphi'}{\tan \beta}$$

da cui:

$$F_{\max} = 1.5$$

Il massimo incremento ottenibile del coefficiente di sicurezza è quindi:

$$\Delta F_{\max} = 1.5 - 1.000 = 0.5$$

Dimensionamento della geometria dell'intervento di drenaggio

Sulla base delle caratteristiche dell'intervento descritte al 12.1.2 e in accordo con le grandezze geometriche precedentemente introdotte, nelle analisi che seguono si assume:

- $S = 15$ m: interasse massimo tra le file di pali drenanti ($S/H_0 = 1.7$);
- $H_0 = 9.0$ m: lunghezza efficace dei pali (N.B. ai fini della stabilità del pendio, la valutazione dell'efficienza del sistema drenante è riferita al piano coincidente con la superficie di scorrimento; la lunghezza finale dei pali, $L = 9\text{m} > H$, garantisce un'adeguata penetrazione degli elementi drenanti nel substrato stabile.

Calcolo del coefficiente di sicurezza e del tempo per il raggiungimento delle condizioni di esercizio

Il valore a regime dell'efficienza (\bar{E}_∞) è stato stimato in base alla geometria del sistema di drenaggio mediante il diagramma di Figura 4-3. In particolare, per $D/H_0 = 1$, si ha:

$$S/H_0 = 15\text{m} / 9.0\text{m} = 1.7 \Leftrightarrow \bar{E}_\infty = 0.6$$

In condizioni stazionarie, quindi, l'intervento previsto è in grado di garantire un'efficienza del 60% lungo un piano posto alla profondità della superficie di scorrimento ($D/H_0 = 1$). L'effettivo incremento del coefficiente di sicurezza in condizioni stazionarie è

$$\Delta F_\infty = \bar{E}_\infty \cdot \Delta F_{\max} = 0.6 \cdot 0.5 = 0.30$$

da cui si calcola il valore del coefficiente di sicurezza a regime:

$$F_\infty = F_0 + \Delta F_\infty = 1 + 0.30 = 1.30$$

Il margine di sicurezza raggiunto in presenza dell'intervento risulta adeguato poiché è maggiore del valore tipicamente riportato in letteratura, $F = 1.2$ (Cartier & Pouget, 1988⁶), in corrispondenza del quale si considerano arrestati i movimenti di una frana a seguito di interventi di stabilizzazione.

⁶ Cartier, G. & Pouget, P. 1988. Etude du comportement d'un remblai construit sur un versant instable: le remblai de Sallèdes (Puy-de-Dôme). Rapport de Recherche LPC, no 153, Paris

Per la stima del tempo necessario al raggiungimento del 90% dell'efficienza a regime t_{90} , ottenuto invertendo l'Eq. 11, sono stati adottati i seguenti parametri del terreno (Tabella 12-1):

- permeabilità $k = 2.65 \cdot 10^{-7}$ m/s
- modulo di Young $E = 5000$ kPa
- coefficiente di Poisson $\nu' = 0.2$

Dal diagramma di Figura 4-4, per $S/H_0 = 1.67$, si ottiene $T_{90} = 0.28$, da cui:

$$t_{90} = \frac{\gamma_w H_0^2}{k} \cdot \frac{2(1+\nu')(1-2\nu')}{E'} \cdot T_{90} = 2.85 \text{ giorni} \approx 2.9 \text{ giorni}$$

Le condizioni di regime del sistema drenante si raggiungono quindi in un tempo ben inferiore a una settimana.

La posizione media della superficie libera della falda (a partire dalla superficie di scorrimento) in condizioni di regime del sistema drenante è stata definita in accordo a quanto descritto nel paragrafo 4.3:

$$z_w^\infty = (1 - \bar{E}_\infty) \cdot z_w = (1 - 0.6) \cdot (9.0 - 3.5) \approx 2.0 \text{ m}$$

La profondità di riferimento della superficie libera della falda, a partire dal piano campagna è pari a:

$$H - z_w = 9.0 - 2.0 = 7.0 \text{ m.}$$

ALLEGATI

Dati

Descrizione terreno

Simbologia adottata

Nr.	Indice del terreno
Descrizione	Descrizione terreno
γ	Peso di volume del terreno espresso in kN/mc
γ_w	Peso di volume saturo del terreno espresso in kN/mc
ϕ	Angolo d'attrito interno 'efficace' del terreno espresso in gradi
c	Coesione 'efficace' del terreno espressa in kPa
ϕ_u	Angolo d'attrito interno 'totale' del terreno espresso gradi
c_u	Coesione 'totale' del terreno espressa in kPa

n°	Descrizione	γ [kN/mc]	γ_{sat} [kN/mc]	ϕ' [°]	c' [kPa]
1	E/C	19,00	19,00	24,00	10,0
2	CdF	18,00	18,00	14,00	0,0
3	Rilevato	19,00	19,00	35,00	0,0

Profilo del piano campagna

Simbologia e convenzioni di segno adottate

L'ascissa è intesa positiva da sinistra verso destra e l'ordinata positiva verso l'alto.

Nr.	Identificativo del punto
X	Ascissa del punto del profilo espressa in m
Y	Ordinata del punto del profilo espressa in m

n°	X [m]	Y [m]
1	0,00	14,51
2	10,08	15,76
3	15,26	16,40
4	16,94	16,57
5	19,48	16,89
6	23,02	19,25
7	30,85	19,25
8	31,78	18,63
9	33,87	18,99
10	36,05	19,40
11	40,00	19,99

Descrizione stratigrafia

Simbologia e convenzioni di segno adottate

Gli strati sono descritti mediante i punti di contorno (in senso antiorario) e l'indice del terreno di cui è costituito

Strato N° 1 costituito da terreno n° 1 (E/C)

Coordinate dei vertici dello strato n° 1

n°	X [m]	Y [m]
1	0,00	12,82
2	0,00	0,00
3	40,00	0,00
4	40,00	18,47
5	36,30	17,92
6	34,13	17,52
7	32,11	17,17
8	31,31	17,00
9	30,73	16,95
10	28,67	16,73
11	28,09	16,69
12	27,71	16,56
13	26,87	16,48
14	23,34	16,00
15	20,72	15,53
16	17,11	15,08
17	15,43	14,91
18	10,28	14,28

PROGETTAZIONE ATI:

Strato N° 2 costituito da terreno n° 2 (CdF)

Coordinate dei vertici dello strato n° 2

n°	X [m]	Y [m]
1	19,48	16,89
2	16,94	16,57
3	15,26	16,40
4	10,08	15,76
5	0,00	14,51
6	0,00	12,82
7	10,28	14,28
8	15,43	14,91
9	17,11	15,08
10	20,72	15,53
11	23,34	16,00
12	26,87	16,48
13	27,71	16,56
14	28,09	16,69
15	28,67	16,73
16	30,73	16,95
17	31,31	17,00
18	32,11	17,17
19	34,13	17,52
20	36,30	17,92
21	40,00	18,47
22	40,00	19,99
23	36,05	19,40
24	33,87	18,99
25	31,78	18,63

Strato N° 3 costituito da terreno n° 3 (Rilevato)

Coordinate dei vertici dello strato n° 3

n°	X [m]	Y [m]
1	31,78	18,63
2	30,85	19,25
3	23,02	19,25
4	19,48	16,89

Carichi sul profilo

Simbologia e convenzioni di segno adottate

L'ascissa è intesa positiva da sinistra verso destra.

N°	Identificativo del sovraccarico agente
Descrizione	Descrizione carico
Tipo	Tipo carico
Ψ_2	Coefficiente sismico carico variabile
Carichi distribuiti	
P_i, P_f	Posizione iniziale e finale del carico espressa in [m]
$V_{xi}, V_{xf}, V_{yi}, V_{yf}$	Intensità del carico in direzione X e Y nei punti iniziale e finale, espresse in [kN/m]

Carichi distribuiti

n°	Descrizione	Tipo	Ψ_2	P_i [m]	P_f [m]	V_y [kN/m]	V_x [kN/m]
1	Carico distribuito	Variabile	0,20	23,50 19,25	30,30 19,25	20,00 20,00	0,00 0,00

Interventi inseriti

Numero interventi inseriti 1

Paratia di pali - Paratia di pali

Grado di sicurezza desiderato a monte 1,30
Ascissa sul profilo (quota testa paratia) 17,18 m

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

Altezza totale paratia	8,00	m
Altezza inefficace paratia (a partire dal piede)	0,00	m
Diametro pali	0,15	m
Interasse pali	0,45	m
Altezza cordolo	0,30	m
Larghezza cordolo	0,30	m
Percentuale di armatura	1,00	%
Resistenza caratteristica a compressione del cls (R _{bk})	24517	kPa
Resistenza a taglio (per metro)	254,40	kN
Altezza di scavo	0,00	m

Dati zona sismica

	Simbolo	U.M.	SLV	SLD
Accelerazione al suolo	a _g	[m/s ²]	2.910	0.000
Accelerazione al suolo	a _g /g	[%]	0.297	0.000
Massimo fattore amplificazione spettro orizzontale	F0		2.361	0.000
Periodo inizio tratto spettro a velocità costante	Tc*		0.454	0.000
Tipo di sottosuolo - Coefficiente stratigrafico	Ss		B	1.120
Categoria topografica - Coefficiente amplificazione topografica	St		T1	1.000
Coefficiente riduzione fronti di scavo	β _s		0.380	0.470
Rapporto intensità sismica verticale/orizzontale			0.50	0.50

Fronti di scavo

	Simbolo	SLV	SLD
Coefficiente di intensità sismica orizzontale (percento)	k _h =(a _g /g*β _s *St*S)	12.62	0.00
Coefficiente di intensità sismica verticale (percento)	k _v =0.50 * k _h	6.31	0.00

Dati normativa

Normativa :

Norme Tecniche sulle Costruzioni 2018 - D.M. 17/01/2018

Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni:

Carichi	Effetto	Simbologia	A2 Statico	A2 Sismico
Permanenti	Favorevole	γ _{Gfav}	1.00	1.00
Permanenti	Sfavorevole	γ _{Gsfav}	1.00	1.00
Variabili	Favorevole	γ _{Qfav}	0.00	0.00
Variabili	Sfavorevole	γ _{Qsfav}	1.30	1.00

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno:

Parametri	Simbologia	M2 Statico	M2 Sismico
Tangente dell'angolo di attrito	γ _{tanφ}	1.25	1.00
Coesione efficace	γ _{c'}	1.25	1.00
Resistenza non drenata	γ _{cu}	1.40	1.00
Peso dell'unità di volume	γ _γ	1.00	1.00

Coefficiente di sicurezza richiesto

Tipo calcolo	Simbolo	Statico	Sismico
Pendio naturale	γ _R	1.00	1.00
Fronte di scavo	γ _R	1.10	1.20

Impostazioni delle superfici di rottura

PROGETTAZIONE ATI:

Superfici di rottura circolari

Si considerano delle superfici di rottura circolari generate tramite la seguente maglia dei centri

Origine maglia	[m]	$X_0 = 13,60$	$Y_0 = 20,40$
Passo maglia	[m]	$dX = 0,50$	$dY = 0,50$
Numero passi		$N_x = 24$	$N_y = 17$
Raggio	[m]	$R = 5,00$	

Si utilizza un raggio variabile con passo $dR=0,50$ [m] ed un numero di incrementi pari a 20

Opzioni di calcolo

Per l'analisi sono stati utilizzati i seguenti metodi di calcolo:

- BISHOP

Le superfici sono state analizzate sia in condizioni **statiche** che **sismiche**.

Le superfici sono state analizzate per i casi:

- Fronte di scavo [A2-M2] - Parametri di progetto
- Sisma orizzontale e Sisma verticale (verso il basso e verso l'alto)

Analisi condotta in termini di **tensioni efficaci**

Presenza di carichi distribuiti

Condizioni di esclusione

Sono state escluse dall'analisi le superfici aventi:

- lunghezza di corda inferiore a	1,00	m
- freccia inferiore a	0,50	m
- volume inferiore a	2,00	mc
- ascissa di intersezione a valle maggiore di	9,48	m
- ascissa di intersezione a monte minore di	13,00	m
- pendenza media della superficie inferiore a	1.00	[%]

PROGETTAZIONE ATI:

Risultati analisi

Numero di superfici analizzate	3579
Coefficiente di sicurezza minimo	2.744
Superficie con coefficiente di sicurezza minimo	1

Quadro sintetico coefficienti di sicurezza

Metodo	Nr. superfici	FS _{min}	S _{min}	FS _{max}	S _{max}
BISHOP	3579	2.744	1	35.029	3579

Caratteristiche delle superfici analizzate

Simbologia adottata

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

N° numero d'ordine della superficie cerchio

F forma (C: circolare, S: spirale logaritmica, G: generica)

C_x ascissa x del centro [m]

C_y ordinata y del centro [m]

R raggio del cerchio espresso in m

x_v ascissa del punto di intersezione con il profilo (valle) espresse in m

x_m ascissa del punto di intersezione con il profilo (monte) espresse in m

V volume interessato dalla superficie espresso [mc]

FS coefficiente di sicurezza. Tra parentesi il metodo di calcolo usato (F: Fellenius, B: Bishop, J: Janbu, C: Janbu completo, L: Bell, M: Morgenstern-Price P: Spencer, S: Sarma, V: Maksimovic, G: GLE)

Caso caso di calcolo

Sisma H sisma orizzontale, V sisma verticale (+ verso l'alto, - verso il basso)

La colonna FS (fattore di sicurezza) potrebbe contenere più valori. Questo è dovuto alla presenza degli interventi quando considerati come incremento delle forze di interstriscia. In questo caso vengono analizzate più superfici di scorrimento ed ogni superficie è separata dalla successiva dall'intervento.

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
1	C	15,10	22,90	14,50	3,02	29,13	160,68	2,744 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2	C	15,60	22,90	14,50	3,48	29,63	162,92	2,747 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3	C	16,10	22,90	14,50	3,94	30,13	164,95	2,755 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
4	C	16,60	22,90	14,50	4,40	30,63	167,03	2,772 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
5	C	17,10	22,90	14,50	4,87	31,09	169,13	2,779 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
6	C	15,10	22,40	14,00	3,27	28,74	157,13	2,787 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
7	C	15,60	22,40	14,00	3,73	29,24	159,08	2,798 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
8	C	16,10	22,40	14,00	4,20	29,74	161,28	2,804 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
9	C	17,60	22,90	14,50	5,33	31,51	171,14	2,817 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
10	C	16,60	22,40	14,00	4,66	30,24	163,33	2,817 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
11	C	15,10	22,90	14,50	3,02	29,13	160,68	2,824 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
12	C	15,60	22,90	14,50	3,48	29,63	162,92	2,828 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
13	C	17,10	22,40	14,00	5,13	30,74	165,43	2,832 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
14	C	14,60	22,40	14,50	2,26	28,75	171,68	2,835 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
15	C	16,10	22,90	14,50	3,94	30,13	164,95	2,836 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
16	C	15,10	22,40	14,50	2,72	29,25	173,89	2,836 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
17	C	15,10	21,90	13,50	3,53	28,34	153,31	2,846 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
18	C	17,60	22,40	14,00	5,59	31,19	167,58	2,848 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
19	C	15,60	21,90	13,50	3,99	28,84	155,44	2,850 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
20	C	15,60	22,40	14,50	3,19	29,75	175,99	2,851 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
21	C	13,60	22,40	14,50	1,33	27,75	167,07	2,852 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
22	C	14,10	22,40	14,50	1,79	28,25	169,21	2,852 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
23	C	16,10	21,90	13,50	4,46	29,34	157,55	2,854 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
24	C	16,60	22,90	14,50	4,40	30,63	167,03	2,855 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
25	C	18,10	22,90	14,50	5,80	31,97	172,95	2,858 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
26	C	16,10	22,40	14,50	3,65	30,25	178,05	2,860 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
27	C	17,10	22,90	14,50	4,87	31,09	169,13	2,862 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
28	C	15,10	22,40	14,00	3,27	28,74	157,13	2,867 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
29	C	16,60	21,90	13,50	4,93	29,84	159,51	2,873 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
30	C	15,60	22,40	14,00	3,73	29,24	159,08	2,879 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
31	C	16,60	22,40	14,50	4,12	30,75	180,14	2,880 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
32	C	16,10	22,40	14,00	4,20	29,74	161,28	2,885 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
33	C	17,10	21,90	13,50	5,39	30,34	161,47	2,886 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
34	C	18,10	22,40	14,00	6,06	31,61	169,42	2,891 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
35	C	17,10	22,40	14,50	4,58	31,20	182,40	2,892 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
36	C	14,60	21,90	14,00	2,52	28,35	167,65	2,895 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
37	C	16,60	22,40	14,00	4,66	30,24	163,33	2,900 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
38	C	17,60	22,90	14,50	5,33	31,51	171,14	2,902 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
39	C	15,10	21,90	14,00	2,99	28,85	169,82	2,903 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
40	C	18,60	22,90	14,50	6,26	32,49	174,64	2,904 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
41	C	15,60	21,90	14,00	3,45	29,35	172,06	2,904 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
42	C	17,60	21,90	13,50	5,86	30,84	163,59	2,909 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
43	C	14,10	21,90	14,00	2,05	27,85	165,35	2,913 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
44	C	17,10	22,40	14,00	5,13	30,74	165,43	2,916 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
45	C	15,60	21,40	13,00	4,26	28,42	151,48	2,916 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
46	C	16,10	21,90	14,00	3,92	29,85	174,01	2,917 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
47	C	14,60	22,40	14,50	2,26	28,75	171,68	2,920 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
48	C	15,10	22,40	14,50	2,72	29,25	173,89	2,922 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
49	C	13,60	21,90	14,00	1,59	27,35	163,08	2,923 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
50	C	16,10	21,40	13,00	4,73	28,92	153,61	2,924 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
51	C	17,60	22,40	14,50	5,05	31,63	184,24	2,927 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
52	C	15,10	21,90	13,50	3,53	28,34	153,31	2,927 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
53	C	15,10	21,40	13,00	3,80	27,92	149,33	2,929 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
54	C	18,10	21,90	13,50	6,33	31,28	165,71	2,931 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
55	C	15,60	21,90	13,50	3,99	28,84	155,44	2,931 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
56	C	16,60	21,40	13,00	5,20	29,42	155,68	2,932 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
57	C	16,60	21,90	14,00	4,39	30,35	176,08	2,932 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
58	C	17,60	22,40	14,00	5,59	31,19	167,58	2,933 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
59	C	18,60	22,40	14,00	6,52	32,10	171,15	2,934 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
60	C	16,10	21,90	13,50	4,46	29,34	157,55	2,935 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
61	C	15,60	22,40	14,50	3,19	29,75	175,99	2,938 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
62	C	13,60	22,40	14,50	1,33	27,75	167,07	2,939 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
63	C	14,10	22,40	14,50	1,79	28,25	169,21	2,940 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
64	C	14,10	21,90	14,50	1,51	28,36	182,69	2,945 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
65	C	16,10	22,40	14,50	3,65	30,25	178,05	2,947 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
66	C	18,10	22,90	14,50	5,80	31,97	172,95	2,947 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
67	C	15,10	21,90	14,50	2,45	29,36	187,17	2,949 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
68	C	17,10	21,40	13,00	5,67	29,92	157,52	2,949 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
69	C	14,60	21,90	14,50	1,98	28,86	184,91	2,951 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
70	C	17,10	21,90	14,00	4,86	30,85	178,26	2,953 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
71	C	16,60	21,90	13,50	4,93	29,84	159,51	2,956 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
72	C	13,60	21,90	14,50	1,05	27,86	180,27	2,959 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
73	C	19,10	22,90	14,50	6,72	33,02	176,26	2,959 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
74	C	15,60	21,90	14,50	2,92	29,86	189,25	2,963 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
75	C	17,60	21,40	13,00	6,14	30,42	159,62	2,967 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
76	C	17,60	21,90	14,00	5,32	31,29	180,32	2,969 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
77	C	16,60	22,40	14,50	4,12	30,75	180,14	2,969 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
78	C	17,10	21,90	13,50	5,39	30,34	161,47	2,970 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
79	C	15,10	21,40	13,50	3,26	28,43	165,72	2,970 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
80	C	18,10	22,40	14,50	5,52	32,12	186,11	2,970 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
81	C	18,60	21,90	13,50	6,79	31,71	167,47	2,971 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
82	C	16,10	21,90	14,50	3,38	30,36	191,32	2,972 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
83	C	14,10	21,40	13,50	2,32	27,43	161,43	2,974 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
84	C	15,60	21,40	13,50	3,73	28,93	167,90	2,974 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
85	C	16,10	21,40	13,50	4,20	29,43	169,98	2,977 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
86	C	18,10	22,40	14,00	6,06	31,61	169,42	2,979 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
87	C	17,10	22,40	14,50	4,58	31,20	182,40	2,981 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
88	C	14,60	21,90	14,00	2,52	28,35	167,65	2,982 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
89	C	14,60	21,40	13,50	2,79	27,93	163,29	2,984 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
90	C	18,10	21,40	13,00	6,60	30,91	161,57	2,985 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
91	C	15,10	21,90	14,00	2,99	28,85	169,82	2,990 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
92	C	15,60	21,90	14,00	3,45	29,35	172,06	2,991 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
93	C	19,10	22,40	14,00	6,99	32,62	172,84	2,992 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
94	C	17,60	21,90	13,50	5,86	30,84	163,59	2,994 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
95	C	16,60	21,90	14,50	3,85	30,86	193,42	2,994 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
96	C	18,60	22,90	14,50	6,26	32,49	174,64	2,996 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
97	C	16,60	21,40	13,50	4,67	29,93	171,93	2,996 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
98	C	15,60	21,40	13,00	4,26	28,42	151,48	2,999 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
99	C	15,10	20,90	12,50	4,07	27,49	145,49	2,999 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
100	C	16,10	20,90	12,50	5,01	28,49	149,54	3,000 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
101	C	13,60	21,40	13,50	1,86	26,93	159,04	3,001 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
102	C	14,10	21,90	14,00	2,05	27,85	165,35	3,001 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
103	C	15,60	20,90	12,50	4,54	27,99	147,40	3,003 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
104	C	16,10	21,90	14,00	3,92	29,85	174,01	3,005 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
105	C	16,10	21,40	13,00	4,73	28,92	153,61	3,006 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
106	C	16,60	20,90	12,50	5,48	28,99	151,50	3,008 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
107	C	18,10	21,90	14,00	5,79	31,72	182,27	3,009 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
108	C	19,60	22,90	14,50	7,19	33,55	178,14	3,009 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
109	C	17,10	21,90	14,50	4,32	31,30	195,75	3,009 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
110	C	17,10	21,40	13,50	5,14	30,43	173,89	3,012 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
111	C	16,10	22,90	14,50	3,94	30,13	164,95	3,012 (B)	[A2M2]	--
112	C	15,10	21,40	13,00	3,80	27,92	149,33	3,012 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
113	C	13,60	21,90	14,00	1,59	27,35	163,08	3,013 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
114	C	16,60	21,40	13,00	5,20	29,42	155,68	3,015 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
115	C	17,10	20,90	12,50	5,95	29,49	153,59	3,016 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
116	C	14,60	21,40	14,00	2,26	28,43	180,53	3,016 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
117	C	18,10	21,90	13,50	6,33	31,28	165,71	3,017 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
118	C	17,60	22,40	14,50	5,05	31,63	184,24	3,019 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
119	C	18,60	21,40	13,00	7,07	31,36	163,62	3,020 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
120	C	15,10	21,40	14,00	2,73	28,93	182,70	3,021 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
121	C	16,60	21,90	14,00	4,39	30,35	176,08	3,021 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
122	C	18,60	22,40	14,50	5,98	32,64	187,87	3,022 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
123	C	15,60	21,40	14,00	3,20	29,43	184,98	3,024 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
124	C	13,60	21,40	14,00	1,32	27,43	176,02	3,025 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
125	C	18,60	22,40	14,00	6,52	32,10	171,15	3,026 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
126	C	15,60	22,90	14,50	3,48	29,63	162,92	3,026 (B)	[A2M2]	--

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
127	C	17,60	21,40	13,50	5,61	30,92	176,12	3,027 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
128	C	19,10	21,90	13,50	7,26	32,22	169,11	3,031 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
129	C	17,10	21,40	13,00	5,67	29,92	157,52	3,033 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
130	C	14,10	21,40	14,00	1,79	27,93	178,10	3,035 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
131	C	15,60	20,90	13,00	4,01	28,49	163,67	3,035 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
132	C	16,10	21,40	14,00	3,67	29,93	186,93	3,038 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
133	C	14,10	21,90	14,50	1,51	28,36	182,69	3,038 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
134	C	17,60	21,90	14,50	4,79	31,73	197,62	3,041 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
135	C	15,10	21,90	14,50	2,45	29,36	187,17	3,041 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
136	C	17,10	21,90	14,00	4,86	30,85	178,26	3,043 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
137	C	16,60	22,90	14,50	4,40	30,63	167,03	3,043 (B)	[A2M2]	--
138	C	14,60	21,90	14,50	1,98	28,86	184,91	3,044 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
139	C	17,60	20,90	12,50	6,42	29,99	155,41	3,044 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
140	C	19,60	22,40	14,00	7,46	33,15	174,55	3,047 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
141	C	16,60	22,40	14,00	4,66	30,24	163,33	3,049 (B)	[A2M2]	--
142	C	14,60	20,90	13,00	3,07	27,49	159,36	3,051 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
143	C	15,10	22,90	14,50	3,02	29,13	160,68	3,052 (B)	[A2M2]	--
144	C	17,60	21,40	13,00	6,14	30,42	159,62	3,052 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
145	C	13,60	21,90	14,50	1,05	27,86	180,27	3,053 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
146	C	20,10	22,90	14,50	7,65	34,07	179,87	3,055 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
147	C	15,60	21,90	14,50	2,92	29,86	189,25	3,056 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
148	C	16,60	21,40	14,00	4,14	30,43	189,00	3,056 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
149	C	19,10	22,90	14,50	6,72	33,02	176,26	3,057 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
150	C	15,10	20,90	13,00	3,54	27,99	161,38	3,057 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
151	C	16,10	22,40	14,00	4,20	29,74	161,28	3,057 (B)	[A2M2]	--
152	C	18,60	21,90	14,00	6,26	32,23	183,90	3,058 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
153	C	15,10	21,40	13,50	3,26	28,43	165,72	3,058 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
154	C	18,10	21,40	13,50	6,08	31,37	178,22	3,059 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
155	C	17,60	21,90	14,00	5,32	31,29	180,32	3,060 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
156	C	18,10	20,90	12,50	6,89	30,49	157,42	3,060 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
157	C	18,60	21,90	13,50	6,79	31,71	167,47	3,060 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
158	C	15,60	21,40	13,50	3,73	28,93	167,90	3,063 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
159	C	14,10	21,40	13,50	2,32	27,43	161,43	3,063 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
160	C	14,10	21,40	14,50	1,26	28,44	196,10	3,063 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
161	C	16,10	21,40	13,50	4,20	29,43	169,98	3,065 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
162	C	15,10	21,40	14,50	2,20	29,44	200,61	3,065 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
163	C	18,10	22,40	14,50	5,52	32,12	186,11	3,066 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
164	C	16,10	21,90	14,50	3,38	30,36	191,32	3,066 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
165	C	16,10	20,90	13,00	4,48	28,99	165,44	3,066 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
166	C	14,60	21,40	14,50	1,73	28,94	198,33	3,067 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
167	C	19,10	22,40	14,50	6,45	33,16	189,59	3,068 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
168	C	18,10	21,40	13,00	6,60	30,91	161,57	3,071 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
169	C	16,60	20,90	13,00	4,95	29,49	167,64	3,072 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
170	C	17,10	21,40	14,00	4,61	30,93	191,16	3,072 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
171	C	19,10	21,40	13,00	7,54	31,80	165,36	3,072 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
172	C	14,60	21,40	13,50	2,79	27,93	163,29	3,074 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
173	C	17,10	22,90	14,50	4,87	31,09	169,13	3,077 (B)	[A2M2]	--
174	C	14,10	20,90	13,00	2,60	26,99	157,03	3,078 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
175	C	15,60	22,40	14,00	3,73	29,24	159,08	3,079 (B)	[A2M2]	--
176	C	13,60	21,40	14,50	0,79	27,94	193,54	3,079 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
177	C	16,60	20,40	12,00	5,77	28,54	147,51	3,079 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
178	C	18,60	20,90	12,50	7,36	30,98	159,45	3,080 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
179	C	15,60	21,40	14,50	2,67	29,94	202,67	3,082 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
180	C	15,10	20,90	12,50	4,07	27,49	145,49	3,083 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
181	C	16,10	20,90	12,50	5,01	28,49	149,54	3,083 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
182	C	19,60	21,90	13,50	7,73	32,74	170,74	3,084 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
183	C	17,10	20,90	13,00	5,42	29,99	169,58	3,085 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
184	C	15,10	20,90	13,50	3,01	28,50	178,41	3,086 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
185	C	16,60	21,40	13,50	4,67	29,93	171,93	3,086 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
186	C	19,10	22,40	14,00	6,99	32,62	172,84	3,087 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
187	C	15,60	20,90	12,50	4,54	27,99	147,40	3,087 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
188	C	15,60	20,40	12,00	4,83	27,54	143,39	3,088 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
189	C	17,10	22,40	14,00	5,13	30,74	165,43	3,089 (B)	[A2M2]	--
190	C	17,10	20,40	12,00	6,24	29,04	149,48	3,089 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
191	C	16,60	21,90	14,50	3,85	30,86	193,42	3,090 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
192	C	16,60	20,90	12,50	5,48	28,99	151,50	3,091 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
193	C	18,10	21,90	14,50	5,26	32,24	199,41	3,092 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
194	C	13,60	21,40	13,50	1,86	26,93	159,04	3,092 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
195	C	17,60	21,40	14,00	5,08	31,38	193,32	3,093 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
196	C	17,10	21,90	13,50	5,39	30,34	161,47	3,095 (B)	[A2M2]	--
197	C	15,10	22,40	14,00	3,27	28,74	157,13	3,095 (B)	[A2M2]	--
198	C	16,10	21,40	14,50	3,14	30,44	204,81	3,098 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
199	C	16,10	20,40	12,00	5,30	28,04	145,28	3,099 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
200	C	18,60	21,40	13,50	6,55	31,81	179,96	3,099 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
201	C	17,10	20,90	12,50	5,95	29,49	153,59	3,100 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
202	C	16,60	21,90	13,50	4,93	29,84	159,51	3,100 (B)	[A2M2]	--
203	C	17,10	21,40	13,50	5,14	30,43	173,89	3,102 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
204	C	18,10	21,90	14,00	5,79	31,72	182,27	3,103 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
205	C	16,10	21,90	13,50	4,46	29,34	157,55	3,103 (B)	[A2M2]	--
206	C	13,60	20,90	13,00	2,13	26,49	154,66	3,103 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
207	C	20,10	22,40	14,00	7,92	33,67	176,18	3,103 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
208	C	14,10	20,90	13,50	2,07	27,50	173,98	3,104 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
209	C	17,60	20,90	13,00	5,90	30,49	171,71	3,104 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
210	C	17,10	21,90	14,50	4,32	31,30	195,75	3,105 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
211	C	16,60	21,40	14,50	3,61	30,93	206,97	3,107 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
212	C	18,60	21,40	13,00	7,07	31,36	163,62	3,109 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
213	C	19,60	22,90	14,50	7,19	33,55	178,14	3,110 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
214	C	14,60	21,40	14,00	2,26	28,43	180,53	3,110 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
215	C	20,60	22,90	14,50	8,12	34,60	181,74	3,111 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
216	C	19,10	21,90	14,00	6,73	32,75	185,66	3,113 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
217	C	16,10	20,90	13,50	3,96	29,50	182,43	3,113 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
218	C	14,60	20,90	13,50	2,54	28,00	175,77	3,114 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
219	C	15,10	20,40	12,00	4,36	27,04	141,14	3,114 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
220	C	15,10	21,40	14,00	2,73	28,93	182,70	3,115 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
221	C	15,60	20,90	13,50	3,49	29,00	180,22	3,115 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
222	C	15,60	21,40	14,00	3,20	29,43	184,98	3,118 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
223	C	17,60	21,40	13,50	5,61	30,92	176,12	3,118 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
224	C	18,10	20,90	13,00	6,37	30,98	173,83	3,120 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
225	C	13,60	21,40	14,00	1,32	27,43	176,02	3,120 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
226	C	19,10	20,90	12,50	7,84	31,43	161,31	3,121 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
227	C	18,60	22,40	14,50	5,98	32,64	187,87	3,122 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
228	C	15,60	20,90	13,00	4,01	28,49	163,67	3,123 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
229	C	17,60	20,40	12,00	6,72	29,54	151,14	3,124 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
230	C	19,60	22,40	14,50	6,92	33,69	191,34	3,124 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
231	C	19,10	21,90	13,50	7,26	32,22	169,11	3,125 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
232	C	13,60	20,90	13,50	1,60	27,00	171,53	3,126 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
233	C	16,60	20,90	13,50	4,43	30,00	184,49	3,130 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
234	C	17,60	20,90	12,50	6,42	29,99	155,41	3,130 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
235	C	14,10	21,40	14,00	1,79	27,93	178,10	3,130 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
236	C	15,60	21,90	13,50	3,99	28,84	155,44	3,130 (B)	[A2M2]	--
237	C	17,10	21,40	14,50	4,08	31,38	209,26	3,131 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
238	C	16,10	20,40	12,50	4,78	28,55	161,39	3,133 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
239	C	16,10	21,40	14,00	3,67	29,93	186,93	3,133 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
240	C	19,60	21,40	13,00	8,01	32,32	166,90	3,134 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
241	C	14,60	20,90	14,00	2,02	28,50	193,80	3,134 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
242	C	18,10	21,40	14,00	5,55	31,82	195,21	3,135 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
243	C	17,60	22,40	14,00	5,59	31,19	167,58	3,138 (B)	[A2M2]	--
244	C	17,60	21,90	14,50	4,79	31,73	197,62	3,139 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
245	C	16,60	20,40	12,50	5,25	29,05	163,42	3,140 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
246	C	18,60	21,90	14,50	5,73	32,76	201,23	3,141 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
247	C	14,60	20,90	13,00	3,07	27,49	159,36	3,141 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
248	C	15,10	20,40	12,50	3,83	27,55	157,14	3,143 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
249	C	16,10	22,40	14,50	3,65	30,25	178,05	3,143 (B)	[A2M2]	--
250	C	18,10	20,40	12,00	7,19	30,04	153,19	3,143 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
251	C	17,10	21,40	13,00	5,67	29,92	157,52	3,147 (B)	[A2M2]	--
252	C	18,10	20,90	12,50	6,89	30,49	157,42	3,147 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
253	C	19,60	22,40	14,00	7,46	33,15	174,55	3,147 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
254	C	15,10	20,90	13,00	3,54	27,99	161,38	3,147 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
255	C	15,60	20,40	12,50	4,31	28,05	159,02	3,147 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
256	C	20,10	21,90	13,50	8,20	33,26	172,42	3,150 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
257	C	16,60	21,40	14,00	4,14	30,43	189,00	3,152 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
258	C	18,10	21,40	13,50	6,08	31,37	178,22	3,152 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
259	C	16,60	21,40	13,00	5,20	29,42	155,68	3,152 (B)	[A2M2]	--
260	C	17,60	21,90	13,50	5,86	30,84	163,59	3,153 (B)	[A2M2]	--
261	C	17,10	20,90	13,50	4,90	30,50	186,51	3,153 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
262	C	13,60	20,90	14,00	1,08	27,50	189,06	3,153 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
263	C	17,60	20,90	13,50	5,37	30,99	188,81	3,154 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
264	C	17,60	21,40	13,00	6,14	30,42	159,62	3,156 (B)	[A2M2]	--
265	C	18,60	21,90	14,00	6,26	32,23	183,90	3,156 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
266	C	16,10	20,90	13,00	4,48	28,99	165,44	3,157 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
267	C	15,10	20,90	14,00	2,49	29,00	195,60	3,157 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
268	C	15,60	22,40	14,50	3,19	29,75	175,99	3,158 (B)	[A2M2]	--
269	C	18,60	20,90	13,00	6,84	31,44	175,74	3,158 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
270	C	19,10	21,40	13,50	7,02	32,33	181,66	3,160 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
271	C	20,10	22,90	14,50	7,65	34,07	179,87	3,161 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
272	C	20,60	22,40	14,00	8,39	34,19	177,97	3,161 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
273	C	17,60	22,90	14,50	5,33	31,51	171,14	3,161 (B)	[A2M2]	--
274	C	16,60	20,90	13,00	4,95	29,49	167,64	3,162 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
275	C	15,10	21,90	13,50	3,53	28,34	153,31	3,162 (B)	[A2M2]	--
276	C	14,10	20,90	14,00	1,55	28,00	191,08	3,162 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
277	C	16,60	20,40	12,00	5,77	28,54	147,51	3,162 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
278	C	14,10	21,40	14,50	1,26	28,44	196,10	3,163 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
279	C	19,10	21,40	13,00	7,54	31,80	165,36	3,164 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
280	C	15,10	21,40	14,50	2,20	29,44	200,61	3,164 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
281	C	14,60	20,40	12,50	3,36	27,05	154,77	3,165 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
282	C	14,60	21,40	14,50	1,73	28,94	198,33	3,166 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
283	C	15,10	22,40	14,50	2,72	29,25	173,89	3,167 (B)	[A2M2]	--
284	C	15,60	20,90	14,00	2,96	29,50	197,72	3,168 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
285	C	18,60	20,90	12,50	7,36	30,98	159,45	3,168 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
286	C	17,10	21,40	14,00	4,61	30,93	191,16	3,168 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
287	C	17,60	21,40	14,50	4,55	31,83	211,21	3,169 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
288	C	14,10	20,90	13,00	2,60	26,99	157,03	3,171 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
289	C	17,10	20,40	12,50	5,72	29,55	165,13	3,172 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
290	C	19,10	22,40	14,50	6,45	33,16	189,59	3,172 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
291	C	19,60	21,90	14,00	7,20	33,27	187,40	3,172 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
292	C	16,10	20,90	14,00	3,43	30,00	200,05	3,173 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
293	C	17,10	20,40	12,00	6,24	29,04	149,48	3,173 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
294	C	15,60	20,40	12,00	4,83	27,54	143,39	3,173 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
295	C	16,10	21,40	13,00	4,73	28,92	153,61	3,175 (B)	[A2M2]	--
296	C	17,10	20,90	13,00	5,42	29,99	169,58	3,176 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
297	C	14,10	20,90	14,50	1,02	28,51	209,81	3,176 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
298	C	20,10	22,40	14,50	7,39	34,21	193,20	3,177 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
299	C	14,60	20,90	14,50	1,49	29,01	212,05	3,179 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
300	C	18,60	20,40	12,00	7,66	30,54	155,05	3,179 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
301	C	15,10	20,90	13,50	3,01	28,50	178,41	3,180 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
302	C	13,60	21,40	14,50	0,79	27,94	193,54	3,180 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
303	C	19,60	20,90	12,50	8,31	31,90	163,06	3,180 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
304	C	15,60	21,40	14,50	2,67	29,94	202,67	3,182 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
305	C	15,60	20,40	13,00	3,78	28,55	175,96	3,183 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
306	C	19,60	21,90	13,50	7,73	32,74	170,74	3,183 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
307	C	16,10	20,40	13,00	4,26	29,05	177,99	3,184 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
308	C	16,10	20,40	12,00	5,30	28,04	145,28	3,185 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
309	C	19,10	20,40	12,00	8,14	31,03	157,18	3,187 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
310	C	19,10	21,90	14,50	6,20	33,28	202,96	3,188 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
311	C	16,60	22,40	14,50	4,12	30,75	180,14	3,189 (B)	[A2M2]	--
312	C	16,60	20,90	14,00	3,91	30,50	202,06	3,189 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
313	C	18,60	21,40	14,00	6,02	32,34	196,97	3,190 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
314	C	14,60	20,40	13,00	2,84	27,55	171,53	3,190 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
315	C	17,60	21,40	14,00	5,08	31,38	193,32	3,191 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
316	C	18,10	20,90	13,50	5,85	31,44	190,84	3,194 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
317	C	18,10	21,90	14,50	5,26	32,24	199,41	3,194 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
318	C	16,60	21,90	14,00	4,39	30,35	176,08	3,195 (B)	[A2M2]	--
319	C	17,60	20,40	12,50	6,20	30,05	167,07	3,195 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
320	C	18,60	21,40	13,50	6,55	31,81	179,96	3,196 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
321	C	14,10	20,40	12,50	2,89	26,55	152,46	3,196 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
322	C	17,60	20,90	13,00	5,90	30,49	171,71	3,196 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
323	C	17,10	20,90	14,00	4,38	30,99	204,36	3,197 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
324	C	16,10	21,90	14,00	3,92	29,85	174,01	3,197 (B)	[A2M2]	--
325	C	15,10	20,40	13,00	3,31	28,05	173,53	3,198 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
326	C	13,60	20,90	13,00	2,13	26,49	154,66	3,199 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
327	C	14,60	22,40	14,50	2,26	28,75	171,68	3,199 (B)	[A2M2]	--
328	C	16,10	21,40	14,50	3,14	30,44	204,81	3,199 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
329	C	14,10	20,90	13,50	2,07	27,50	173,98	3,200 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
330	C	15,10	20,40	12,00	4,36	27,04	141,14	3,202 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
331	C	15,60	21,40	13,00	4,26	28,42	151,48	3,203 (B)	[A2M2]	--
332	C	13,60	20,90	14,50	0,55	28,01	207,01	3,204 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
333	C	17,10	20,90	12,50	5,95	29,49	153,59	3,205 (B)	[A2M2]	--
334	C	15,10	20,90	14,50	1,97	29,51	213,82	3,206 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
335	C	20,10	22,40	14,00	7,92	33,67	176,18	3,208 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
336	C	18,10	21,40	13,00	6,60	30,91	161,57	3,208 (B)	[A2M2]	--
337	C	16,60	21,40	14,50	3,61	30,93	206,97	3,208 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
338	C	20,10	21,40	13,00	8,48	32,84	168,41	3,208 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
339	C	15,60	21,90	14,00	3,45	29,35	172,06	3,209 (B)	[A2M2]	--
340	C	16,10	20,90	13,50	3,96	29,50	182,43	3,209 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
341	C	17,60	20,40	12,00	6,72	29,54	151,14	3,210 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
342	C	13,60	20,40	12,50	2,42	26,05	150,39	3,210 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
343	C	15,60	20,90	14,50	2,44	30,01	216,22	3,210 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
344	C	19,10	20,90	13,00	7,31	31,90	177,55	3,210 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
345	C	15,60	20,90	13,50	3,49	29,00	180,22	3,211 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
346	C	18,10	21,90	13,50	6,33	31,28	165,71	3,211 (B)	[A2M2]	--
347	C	14,60	20,90	13,50	2,54	28,00	175,77	3,211 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
348	C	17,60	20,90	12,50	6,42	29,99	155,41	3,212 (B)	[A2M2]	--
349	C	18,10	20,40	12,50	6,67	30,55	169,10	3,212 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
350	C	19,10	20,90	12,50	7,84	31,43	161,31	3,212 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
351	C	18,10	20,90	13,00	6,37	30,98	173,83	3,213 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
352	C	18,10	21,40	14,50	5,02	32,35	212,96	3,214 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
353	C	19,10	21,90	14,00	6,73	32,75	185,66	3,216 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
354	C	20,60	21,90	13,50	8,67	33,78	174,03	3,216 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
355	C	16,60	20,40	13,00	4,73	29,55	179,82	3,217 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
356	C	14,10	20,40	13,00	2,37	27,05	169,15	3,217 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
357	C	20,60	22,90	14,50	8,12	34,60	181,74	3,221 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
358	C	16,10	20,40	12,50	4,78	28,55	161,39	3,222 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
359	C	18,60	20,40	12,50	7,15	31,04	171,37	3,225 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
360	C	13,60	20,90	13,50	1,60	27,00	171,53	3,225 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
361	C	14,60	20,40	13,50	2,32	28,05	188,88	3,225 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
362	C	20,60	22,40	14,50	7,86	34,73	195,02	3,225 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
363	C	17,60	20,90	14,00	4,85	31,45	206,42	3,225 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
364	C	16,60	20,90	13,50	4,43	30,00	184,49	3,226 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
365	C	20,10	21,90	14,00	7,67	33,79	188,97	3,227 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
366	C	18,10	20,90	12,50	6,89	30,49	157,42	3,228 (B)	[A2M2]	--
367	C	16,60	20,90	12,50	5,48	28,99	151,50	3,229 (B)	[A2M2]	--
368	C	16,10	20,90	14,50	2,91	30,51	218,36	3,229 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
369	C	17,10	22,40	14,50	4,58	31,20	182,40	3,230 (B)	[A2M2]	--
370	C	16,60	20,40	12,50	5,25	29,05	163,42	3,230 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
371	C	15,60	20,40	13,50	3,26	29,05	193,29	3,230 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
372	C	16,60	20,90	14,50	3,39	30,99	220,66	3,230 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
373	C	18,10	20,40	12,00	7,19	30,04	153,19	3,230 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
374	C	15,10	20,40	13,50	2,79	28,55	191,01	3,230 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
375	C	19,60	21,40	13,00	8,01	32,32	166,90	3,231 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
376	C	19,60	21,40	13,50	7,49	32,85	183,18	3,231 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
377	C	18,10	22,40	14,00	6,06	31,61	169,42	3,231 (B)	[A2M2]	--
378	C	17,10	20,40	13,00	5,20	30,05	181,74	3,232 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
379	C	19,60	22,40	14,50	6,92	33,69	191,34	3,232 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
380	C	17,10	21,40	14,50	4,08	31,38	209,26	3,234 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
381	C	14,60	20,90	14,00	2,02	28,50	193,80	3,234 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
382	C	15,10	20,40	12,50	3,83	27,55	157,14	3,234 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
383	C	18,10	21,40	14,00	5,55	31,82	195,21	3,236 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
384	C	18,60	20,90	13,50	6,32	31,91	192,52	3,238 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
385	C	15,60	20,40	12,50	4,31	28,05	159,02	3,239 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
386	C	14,10	20,40	13,50	1,84	27,55	186,53	3,242 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
387	C	15,10	21,90	14,00	2,99	28,85	169,82	3,242 (B)	[A2M2]	--
388	C	13,60	20,40	13,00	1,89	26,55	166,72	3,244 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
389	C	17,10	21,90	14,00	4,86	30,85	178,26	3,247 (B)	[A2M2]	--
390	C	19,60	21,90	14,50	6,67	33,80	204,71	3,247 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
391	C	18,60	21,90	14,50	5,73	32,76	201,23	3,248 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
392	C	19,10	21,40	14,00	6,49	32,86	198,48	3,248 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
393	C	16,60	21,40	13,50	4,67	29,93	171,93	3,249 (B)	[A2M2]	--
394	C	17,10	20,90	13,50	4,90	30,50	186,51	3,251 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
395	C	19,60	20,40	12,00	8,61	31,50	158,90	3,251 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
396	C	17,60	20,90	13,50	5,37	30,99	188,81	3,251 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
397	C	17,60	20,40	13,00	5,68	30,55	183,91	3,252 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
398	C	16,10	21,40	13,50	4,20	29,43	169,98	3,253 (B)	[A2M2]	--
399	C	20,10	21,90	13,50	8,20	33,26	172,42	3,254 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
400	C	18,60	20,90	13,00	6,84	31,44	175,74	3,254 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
401	C	18,10	22,90	14,50	5,80	31,97	172,95	3,254 (B)	[A2M2]	--
402	C	20,10	20,90	12,50	8,78	32,41	164,62	3,254 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
403	C	16,10	20,90	12,50	5,01	28,49	149,54	3,255 (B)	[A2M2]	--
404	C	13,60	20,90	14,00	1,08	27,50	189,06	3,255 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
405	C	17,10	21,40	13,50	5,14	30,43	173,89	3,256 (B)	[A2M2]	--
406	C	16,10	20,40	13,50	3,74	29,55	195,09	3,256 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
407	C	15,10	20,90	14,00	2,49	29,00	195,60	3,259 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
408	C	14,60	20,40	12,50	3,36	27,05	154,77	3,260 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
409	C	17,10	20,90	14,50	3,86	31,45	222,86	3,261 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
410	C	19,10	21,40	13,50	7,02	32,33	181,66	3,261 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
411	C	18,10	20,40	13,00	6,15	31,04	186,25	3,262 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
412	C	13,60	20,40	13,50	1,37	27,05	184,13	3,263 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
413	C	15,10	21,40	13,00	3,80	27,92	149,33	3,264 (B)	[A2M2]	--
414	C	17,10	20,40	12,50	5,72	29,55	165,13	3,264 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
415	C	14,10	22,40	14,50	1,79	28,25	169,21	3,264 (B)	[A2M2]	--
416	C	20,60	21,40	13,00	8,96	33,36	170,10	3,265 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
417	C	14,10	20,90	14,00	1,55	28,00	191,08	3,265 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
418	C	14,10	20,40	14,00	1,32	28,05	204,64	3,268 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
419	C	18,60	20,40	12,00	7,66	30,54	155,05	3,269 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
420	C	17,10	20,40	12,00	6,24	29,04	149,48	3,269 (B)	[A2M2]	--
421	C	15,60	20,90	14,00	2,96	29,50	197,72	3,270 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
422	C	20,60	22,40	14,00	8,39	34,19	177,97	3,270 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
423	C	14,60	21,90	14,00	2,52	28,35	167,65	3,270 (B)	[A2M2]	--
424	C	15,10	20,40	14,00	2,27	29,05	209,16	3,270 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
425	C	19,60	20,90	13,00	7,79	32,42	179,11	3,271 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
426	C	18,10	20,90	14,00	5,33	31,92	208,27	3,271 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
427	C	17,60	21,40	14,50	4,55	31,83	211,21	3,274 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
428	C	16,60	20,40	13,50	4,21	30,05	197,16	3,274 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
429	C	18,60	21,40	14,50	5,50	32,87	214,60	3,275 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
430	C	16,10	20,90	14,00	3,43	30,00	200,05	3,275 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
431	C	19,60	20,90	12,50	8,31	31,90	163,06	3,275 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
432	C	14,60	20,40	14,00	1,80	28,55	206,89	3,276 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
433	C	19,10	20,40	12,00	8,14	31,03	157,18	3,276 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
434	C	18,10	20,40	12,00	7,19	30,04	153,19	3,277 (B)	[A2M2]	--
435	C	15,60	20,40	13,00	3,78	28,55	175,96	3,279 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
436	C	16,10	20,40	13,00	4,26	29,05	177,99	3,279 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
437	C	19,60	21,90	14,00	7,20	33,27	187,40	3,279 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
438	C	18,60	20,90	12,50	7,36	30,98	159,45	3,280 (B)	[A2M2]	--
439	C	14,10	20,90	14,50	1,02	28,51	209,81	3,281 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
440	C	19,10	20,40	12,50	7,62	31,50	173,14	3,281 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
441	C	17,60	20,40	12,00	6,72	29,54	151,14	3,282 (B)	[A2M2]	--
442	C	21,10	22,40	14,50	8,32	35,25	196,88	3,283 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
443	C	20,10	21,40	13,50	7,96	33,37	184,95	3,283 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
444	C	14,60	20,90	14,50	1,49	29,01	212,05	3,284 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
445	C	15,60	21,40	13,50	3,73	28,93	167,90	3,284 (B)	[A2M2]	--
446	C	13,60	20,40	14,00	0,85	27,55	202,22	3,285 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
447	C	20,60	21,90	14,00	8,14	34,31	190,85	3,287 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
448	C	14,60	20,40	13,00	2,84	27,55	171,53	3,288 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
449	C	16,10	21,90	14,50	3,38	30,36	191,32	3,288 (B)	[A2M2]	--
450	C	18,60	21,40	13,00	7,07	31,36	163,62	3,289 (B)	[A2M2]	--
451	C	17,60	20,40	12,50	6,20	30,05	167,07	3,289 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
452	C	20,10	22,40	14,50	7,39	34,21	193,20	3,290 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
453	C	16,60	20,90	14,00	3,91	30,50	202,06	3,292 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
454	C	14,10	20,40	12,50	2,89	26,55	152,46	3,293 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
455	C	18,10	20,90	13,50	5,85	31,44	190,84	3,294 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
456	C	18,60	21,40	14,00	6,02	32,34	196,97	3,295 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
457	C	17,60	20,40	13,50	5,16	31,04	201,60	3,295 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
458	C	16,60	20,40	12,00	5,77	28,54	147,51	3,296 (B)	[A2M2]	--
459	C	15,10	20,40	13,00	3,31	28,05	173,53	3,296 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
460	C	17,60	21,90	14,00	5,32	31,29	180,32	3,296 (B)	[A2M2]	--
461	C	15,60	21,90	14,50	2,92	29,86	189,25	3,297 (B)	[A2M2]	--
462	C	19,10	20,90	13,50	6,79	32,43	194,35	3,297 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
463	C	19,10	21,90	14,50	6,20	33,28	202,96	3,299 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
464	C	17,10	20,90	14,00	4,38	30,99	204,36	3,300 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
465	C	17,60	21,40	13,50	5,61	30,92	176,12	3,300 (B)	[A2M2]	--
466	C	20,10	21,90	14,50	7,14	34,32	206,66	3,300 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
467	C	17,10	20,40	13,50	4,69	30,55	199,18	3,300 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
468	C	19,60	21,40	14,00	6,96	33,38	200,39	3,302 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
469	C	17,60	20,90	14,50	4,33	31,93	224,78	3,303 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
470	C	18,60	21,90	13,50	6,79	31,71	167,47	3,303 (B)	[A2M2]	--
471	C	18,60	20,40	13,00	6,63	31,50	188,01	3,305 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
472	C	15,60	20,90	12,50	4,54	27,99	147,40	3,305 (B)	[A2M2]	--
473	C	18,10	20,40	12,50	6,67	30,55	169,10	3,306 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
474	C	13,60	22,40	14,50	1,33	27,75	167,07	3,307 (B)	[A2M2]	--
475	C	17,10	20,90	13,00	5,42	29,99	169,58	3,308 (B)	[A2M2]	--
476	C	15,10	21,90	14,50	2,45	29,36	187,17	3,309 (B)	[A2M2]	--
477	C	13,60	20,40	12,50	2,42	26,05	150,39	3,309 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
478	C	19,10	20,90	13,00	7,31	31,90	177,55	3,310 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
479	C	15,60	20,40	14,00	2,75	29,55	210,84	3,310 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
480	C	20,10	20,40	12,00	9,09	31,97	160,46	3,311 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
481	C	20,10	21,40	13,00	8,48	32,84	168,41	3,311 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
482	C	17,60	22,40	14,50	5,05	31,63	184,24	3,312 (B)	[A2M2]	--
483	C	13,60	20,40	14,50	0,33	28,05	221,15	3,312 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
484	C	14,60	20,40	14,50	1,28	29,05	225,80	3,312 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
485	C	13,60	20,90	14,50	0,55	28,01	207,01	3,313 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
486	C	15,10	20,90	14,50	1,97	29,51	213,82	3,314 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
487	C	14,10	20,40	14,50	0,81	28,55	223,39	3,314 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
488	C	16,10	20,40	14,00	3,22	30,05	213,21	3,315 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
489	C	16,60	20,40	13,00	4,73	29,55	179,82	3,315 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
490	C	19,10	21,40	14,50	5,97	33,38	216,48	3,316 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
491	C	15,60	20,90	14,50	2,44	30,01	216,22	3,317 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
492	C	15,10	21,40	13,50	3,26	28,43	165,72	3,317 (B)	[A2M2]	--
493	C	14,10	20,40	13,00	2,37	27,05	169,15	3,318 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
494	C	18,60	20,40	12,50	7,15	31,04	171,37	3,319 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
495	C	16,60	20,90	13,00	4,95	29,49	167,64	3,322 (B)	[A2M2]	--
496	C	18,60	20,40	12,00	7,66	30,54	155,05	3,323 (B)	[A2M2]	--
497	C	18,10	21,40	14,50	5,02	32,35	212,96	3,323 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
498	C	18,60	20,90	14,00	5,80	32,43	210,16	3,324 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
499	C	20,60	21,90	13,50	8,67	33,78	174,03	3,326 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
500	C	17,60	20,90	13,00	5,90	30,49	171,71	3,326 (B)	[A2M2]	--
501	C	14,60	20,40	13,50	2,32	28,05	188,88	3,327 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
502	C	18,60	22,40	14,00	6,52	32,10	171,15	3,330 (B)	[A2M2]	--
503	C	17,60	20,90	14,00	4,85	31,45	206,42	3,330 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
504	C	18,10	20,40	13,50	5,64	31,51	203,73	3,331 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
505	C	17,10	20,40	13,00	5,20	30,05	181,74	3,331 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
506	C	15,60	20,40	13,50	3,26	29,05	193,29	3,331 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
507	C	15,10	20,40	13,50	2,79	28,55	191,01	3,332 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
508	C	17,10	20,40	14,00	4,17	31,04	217,79	3,332 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
509	C	21,60	22,40	14,50	8,79	35,78	198,60	3,333 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
510	C	16,60	20,40	14,00	3,70	30,55	215,21	3,334 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
511	C	16,10	20,90	14,50	2,91	30,51	218,36	3,337 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
512	C	19,60	20,40	12,50	8,09	31,98	174,77	3,338 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
513	C	19,60	21,40	13,50	7,49	32,85	183,18	3,338 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
514	C	16,60	20,90	14,50	3,39	30,99	220,66	3,338 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
515	C	20,10	21,90	14,00	7,67	33,79	188,97	3,339 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
516	C	14,10	21,90	14,00	2,05	27,85	165,35	3,340 (B)	[A2M2]	--
517	C	16,60	21,90	14,50	3,85	30,86	193,42	3,341 (B)	[A2M2]	--
518	C	20,60	22,40	14,50	7,86	34,73	195,02	3,342 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
519	C	18,60	20,90	13,50	6,32	31,91	192,52	3,342 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
520	C	19,60	20,40	12,00	8,61	31,50	158,90	3,345 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
521	C	15,60	20,90	13,00	4,01	28,49	163,67	3,345 (B)	[A2M2]	--
522	C	18,10	20,90	14,50	4,81	32,44	226,64	3,345 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
523	C	15,10	20,40	14,50	1,76	29,55	227,43	3,346 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
524	C	16,10	21,40	14,00	3,67	29,93	186,93	3,346 (B)	[A2M2]	--
525	C	14,10	20,40	13,50	1,84	27,55	186,53	3,346 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
526	C	14,60	21,90	14,50	1,98	28,86	184,91	3,348 (B)	[A2M2]	--
527	C	13,60	20,40	13,00	1,89	26,55	166,72	3,348 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
528	C	15,10	20,90	12,50	4,07	27,49	145,49	3,348 (B)	[A2M2]	--
529	C	15,60	20,40	14,50	2,23	30,05	229,88	3,349 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
530	C	21,10	21,90	14,00	8,61	34,83	192,56	3,350 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
531	C	16,10	20,90	13,00	4,48	28,99	165,44	3,351 (B)	[A2M2]	--
532	C	20,60	21,90	14,50	7,61	34,84	208,36	3,352 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
533	C	17,60	20,40	13,00	5,68	30,55	183,91	3,352 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
534	C	16,60	21,40	14,00	4,14	30,43	189,00	3,355 (B)	[A2M2]	--
535	C	20,10	20,90	12,50	8,78	32,41	164,62	3,355 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
536	C	15,60	21,40	14,00	3,20	29,43	184,98	3,357 (B)	[A2M2]	--
537	C	20,60	21,40	13,50	8,43	33,88	186,58	3,357 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
538	C	20,10	20,90	13,00	8,26	32,93	180,51	3,358 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
539	C	19,10	21,40	14,00	6,49	32,86	198,48	3,359 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
540	C	18,60	22,90	14,50	6,26	32,49	174,64	3,359 (B)	[A2M2]	--
541	C	20,10	21,40	14,00	7,44	33,89	202,00	3,359 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
542	C	16,10	20,40	13,50	3,74	29,55	195,09	3,359 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
543	C	18,10	20,40	13,00	6,15	31,04	186,25	3,361 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
544	C	19,60	21,90	14,50	6,67	33,80	204,71	3,362 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
545	C	16,60	20,40	14,50	3,18	31,04	234,57	3,363 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
546	C	19,10	20,40	12,00	8,14	31,03	157,18	3,363 (B)	[A2M2]	--
547	C	19,10	20,40	13,00	7,10	31,98	189,77	3,364 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
548	C	17,60	20,40	14,00	4,65	31,51	219,88	3,365 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
549	C	16,10	20,40	12,00	5,30	28,04	145,28	3,369 (B)	[A2M2]	--
550	C	13,60	20,40	13,50	1,37	27,05	184,13	3,369 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
551	C	16,10	20,40	14,50	2,71	30,55	232,02	3,370 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
552	C	17,10	20,90	14,50	3,86	31,45	222,86	3,370 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
553	C	18,10	20,90	13,00	6,37	30,98	173,83	3,371 (B)	[A2M2]	--
554	C	20,60	21,40	13,00	8,96	33,36	170,10	3,373 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
555	C	18,10	21,40	13,50	6,08	31,37	178,22	3,375 (B)	[A2M2]	--
556	C	19,10	20,90	12,50	7,84	31,43	161,31	3,375 (B)	[A2M2]	--
557	C	19,60	20,90	13,00	7,79	32,42	179,11	3,375 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
558	C	14,10	20,40	14,00	1,32	28,05	204,64	3,376 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
559	C	19,60	21,40	14,50	6,44	33,90	218,26	3,377 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
560	C	15,10	20,40	14,00	2,27	29,05	209,16	3,377 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
561	C	19,60	20,90	13,50	7,27	32,94	195,79	3,377 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
562	C	16,60	20,40	13,50	4,21	30,05	197,16	3,378 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
563	C	18,10	20,90	14,00	5,33	31,92	208,27	3,380 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
564	C	14,10	21,90	14,50	1,51	28,36	182,69	3,380 (B)	[A2M2]	--
565	C	19,10	20,40	12,50	7,62	31,50	173,14	3,380 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
566	C	16,60	20,40	12,50	5,25	29,05	163,42	3,381 (B)	[A2M2]	--
567	C	14,60	20,40	14,00	1,80	28,55	206,89	3,383 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
568	C	14,60	21,40	13,50	2,79	27,93	163,29	3,385 (B)	[A2M2]	--
569	C	18,10	21,90	14,00	5,79	31,72	182,27	3,386 (B)	[A2M2]	--
570	C	17,10	21,90	14,50	4,32	31,30	195,75	3,386 (B)	[A2M2]	--
571	C	17,60	20,40	12,50	6,20	30,05	167,07	3,389 (B)	[A2M2]	--
572	C	18,60	21,40	14,50	5,50	32,87	214,60	3,389 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
573	C	15,10	21,40	14,00	2,73	28,93	182,70	3,389 (B)	[A2M2]	--
574	C	19,10	20,90	14,00	6,27	32,95	211,57	3,390 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
575	C	17,10	20,40	12,50	5,72	29,55	165,13	3,390 (B)	[A2M2]	--
576	C	18,60	20,40	13,50	6,11	31,99	205,43	3,391 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
577	C	17,10	20,40	14,50	3,66	31,51	236,74	3,392 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
578	C	20,10	21,40	13,50	7,96	33,37	184,95	3,394 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
579	C	22,10	22,40	14,50	9,26	36,29	200,56	3,394 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
580	C	13,60	20,40	14,00	0,85	27,55	202,22	3,394 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
581	C	17,10	21,40	14,00	4,61	30,93	191,16	3,398 (B)	[A2M2]	--
582	C	19,10	21,40	13,00	7,54	31,80	165,36	3,398 (B)	[A2M2]	--
583	C	17,60	20,40	13,50	5,16	31,04	201,60	3,400 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
584	C	20,60	21,90	14,00	8,14	34,31	190,85	3,403 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
585	C	21,60	21,90	14,00	9,08	35,35	194,44	3,404 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
586	C	21,10	22,40	14,50	8,32	35,25	196,88	3,404 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
587	C	15,60	20,40	12,00	4,83	27,54	143,39	3,405 (B)	[A2M2]	--
588	C	19,10	20,90	13,50	6,79	32,43	194,35	3,406 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
589	C	17,10	20,40	13,50	4,69	30,55	199,18	3,406 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
590	C	21,10	21,90	14,50	8,08	35,36	210,35	3,407 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
591	C	21,10	21,40	13,50	8,90	34,40	188,42	3,407 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
592	C	13,60	21,90	14,00	1,59	27,35	163,08	3,407 (B)	[A2M2]	--
593	C	18,60	20,40	13,00	6,63	31,50	188,01	3,408 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
594	C	18,10	22,40	14,50	5,52	32,12	186,11	3,408 (B)	[A2M2]	--
595	C	20,10	20,40	12,00	9,09	31,97	160,46	3,410 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
596	C	18,10	20,40	12,50	6,67	30,55	169,10	3,410 (B)	[A2M2]	--
597	C	16,60	20,90	13,50	4,43	30,00	184,49	3,410 (B)	[A2M2]	--
598	C	16,10	20,40	12,50	4,78	28,55	161,39	3,413 (B)	[A2M2]	--
599	C	20,10	20,40	12,50	8,57	32,49	176,46	3,413 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
600	C	18,10	20,40	14,00	5,12	31,99	221,59	3,413 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
601	C	18,60	20,90	14,50	5,28	32,95	228,19	3,414 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
602	C	17,60	20,90	14,50	4,33	31,93	224,78	3,415 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
603	C	20,60	21,40	14,00	7,91	34,41	204,00	3,416 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
604	C	19,60	21,40	14,00	6,96	33,38	200,39	3,417 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
605	C	14,10	21,40	13,50	2,32	27,43	161,43	3,418 (B)	[A2M2]	--
606	C	15,60	20,40	14,00	2,75	29,55	210,84	3,420 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
607	C	20,10	21,90	14,50	7,14	34,32	206,66	3,420 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
608	C	16,10	20,90	13,50	3,96	29,50	182,43	3,422 (B)	[A2M2]	--
609	C	20,60	20,90	13,00	8,73	33,45	182,34	3,422 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
610	C	15,10	20,90	13,00	3,54	27,99	161,38	3,423 (B)	[A2M2]	--
611	C	14,60	21,40	14,00	2,26	28,43	180,53	3,424 (B)	[A2M2]	--
612	C	16,10	20,40	14,00	3,22	30,05	213,21	3,424 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
613	C	14,60	20,40	14,50	1,28	29,05	225,80	3,424 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
614	C	13,60	20,40	14,50	0,33	28,05	221,15	3,425 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
615	C	20,10	20,90	13,50	7,74	33,45	197,62	3,426 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
616	C	14,10	20,40	14,50	0,81	28,55	223,39	3,427 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
617	C	20,10	21,40	14,50	6,91	34,42	220,31	3,427 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
618	C	19,10	21,90	13,50	7,26	32,22	169,11	3,428 (B)	[A2M2]	--
619	C	19,60	20,40	13,00	7,58	32,50	191,52	3,431 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
620	C	17,10	20,90	13,50	4,90	30,50	186,51	3,432 (B)	[A2M2]	--
621	C	19,10	21,40	14,50	5,97	33,38	216,48	3,434 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
622	C	18,60	20,90	14,00	5,80	32,43	210,16	3,437 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
623	C	18,10	20,40	13,50	5,64	31,51	203,73	3,438 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
624	C	19,60	20,40	12,50	8,09	31,98	174,77	3,440 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
625	C	17,10	20,40	14,00	4,17	31,04	217,79	3,442 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
626	C	17,60	20,40	14,50	4,13	32,00	238,59	3,442 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
627	C	19,60	20,90	14,00	6,75	33,46	213,56	3,443 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
628	C	19,10	20,40	13,50	6,59	32,50	207,13	3,444 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
629	C	16,60	20,40	14,00	3,70	30,55	215,21	3,444 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
630	C	15,60	21,40	14,50	2,67	29,94	202,67	3,445 (B)	[A2M2]	--
631	C	13,60	21,90	14,50	1,05	27,86	180,27	3,447 (B)	[A2M2]	--
632	C	16,10	21,40	14,50	3,14	30,44	204,81	3,451 (B)	[A2M2]	--
633	C	18,60	20,40	12,50	7,15	31,04	171,37	3,453 (B)	[A2M2]	--
634	C	19,10	22,40	14,00	6,99	32,62	172,84	3,453 (B)	[A2M2]	--
635	C	15,10	21,40	14,50	2,20	29,44	200,61	3,455 (B)	[A2M2]	--
636	C	17,60	20,90	13,50	5,37	30,99	188,81	3,456 (B)	[A2M2]	--

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
637	C	17,60	21,40	14,00	5,08	31,38	193,32	3,457 (B)	[A2M2]	--
638	C	15,10	20,90	13,50	3,01	28,50	178,41	3,458 (B)	[A2M2]	--
639	C	21,60	22,40	14,50	8,79	35,78	198,60	3,459 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
640	C	18,60	20,90	13,00	6,84	31,44	175,74	3,460 (B)	[A2M2]	--
641	C	15,60	20,90	13,50	3,49	29,00	180,22	3,460 (B)	[A2M2]	--
642	C	15,10	20,40	14,50	1,76	29,55	227,43	3,460 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
643	C	19,10	20,90	14,50	5,76	33,46	230,24	3,461 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
644	C	18,10	20,90	14,50	4,81	32,44	226,64	3,462 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
645	C	17,60	21,90	14,50	4,79	31,73	197,62	3,463 (B)	[A2M2]	--
646	C	15,60	20,40	14,50	2,23	30,05	229,88	3,463 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
647	C	14,60	20,90	13,00	3,07	27,49	159,36	3,466 (B)	[A2M2]	--
648	C	18,60	20,40	14,00	5,60	32,50	223,48	3,467 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
649	C	18,60	21,40	13,50	6,55	31,81	179,96	3,468 (B)	[A2M2]	--
650	C	20,10	20,90	13,00	8,26	32,93	180,51	3,470 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
651	C	21,60	21,90	14,50	8,55	35,88	212,14	3,471 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
652	C	19,10	20,40	13,00	7,10	31,98	189,77	3,471 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
653	C	21,10	21,90	14,00	8,61	34,83	192,56	3,472 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
654	C	20,60	21,40	13,50	8,43	33,88	186,58	3,474 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
655	C	20,60	21,90	14,50	7,61	34,84	208,36	3,476 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
656	C	17,60	20,40	14,00	4,65	31,51	219,88	3,477 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
657	C	16,60	20,40	14,50	3,18	31,04	234,57	3,477 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
658	C	20,10	21,40	14,00	7,44	33,89	202,00	3,478 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
659	C	15,60	20,40	12,50	4,31	28,05	159,02	3,483 (B)	[A2M2]	--
660	C	17,10	20,40	13,00	5,20	30,05	181,74	3,483 (B)	[A2M2]	--
661	C	16,60	21,40	14,50	3,61	30,93	206,97	3,483 (B)	[A2M2]	--
662	C	19,10	22,90	14,50	6,72	33,02	176,26	3,484 (B)	[A2M2]	--
663	C	18,10	20,40	14,50	4,61	32,51	240,44	3,484 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
664	C	20,60	20,40	12,50	9,05	33,00	177,96	3,485 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
665	C	16,10	20,40	13,00	4,26	29,05	177,99	3,486 (B)	[A2M2]	--
666	C	16,10	20,40	14,50	2,71	30,55	232,02	3,486 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
667	C	20,60	21,40	14,50	7,39	34,93	221,89	3,486 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
668	C	19,60	20,40	12,00	8,61	31,50	158,90	3,489 (B)	[A2M2]	--
669	C	21,10	21,40	14,00	8,38	34,92	205,62	3,491 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
670	C	19,60	20,90	13,50	7,27	32,94	195,79	3,492 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
671	C	21,60	21,40	13,50	9,38	34,92	189,97	3,492 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
672	C	14,60	21,40	14,50	1,73	28,94	198,33	3,494 (B)	[A2M2]	--
673	C	21,10	20,90	13,00	9,21	33,96	183,95	3,494 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
674	C	18,60	21,90	14,00	6,26	32,23	183,90	3,496 (B)	[A2M2]	--
675	C	16,60	20,40	13,00	4,73	29,55	179,82	3,497 (B)	[A2M2]	--
676	C	19,60	20,90	12,50	8,31	31,90	163,06	3,497 (B)	[A2M2]	--
677	C	14,10	21,40	14,00	1,79	27,93	178,10	3,499 (B)	[A2M2]	--
678	C	20,60	20,90	13,50	8,21	33,97	199,35	3,499 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
679	C	19,60	21,40	14,50	6,44	33,90	218,26	3,499 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
680	C	15,10	20,40	12,00	4,36	27,04	141,14	3,503 (B)	[A2M2]	--
681	C	18,60	20,40	13,50	6,11	31,99	205,43	3,503 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
682	C	17,60	20,40	13,00	5,68	30,55	183,91	3,507 (B)	[A2M2]	--
683	C	20,10	20,90	14,00	7,22	33,97	215,36	3,507 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
684	C	17,10	20,40	14,50	3,66	31,51	236,74	3,508 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
685	C	19,10	20,90	14,00	6,27	32,95	211,57	3,509 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
686	C	16,10	20,90	14,00	3,43	30,00	200,05	3,511 (B)	[A2M2]	--
687	C	19,60	20,90	14,50	6,23	33,98	232,01	3,512 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
688	C	22,10	21,90	14,50	9,03	36,39	214,10	3,519 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
689	C	13,60	21,40	13,50	1,86	26,93	159,04	3,519 (B)	[A2M2]	--
690	C	20,10	20,40	13,00	8,06	33,01	192,72	3,521 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
691	C	20,10	20,40	12,50	8,57	32,49	176,46	3,522 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
692	C	18,60	22,40	14,50	5,98	32,64	187,87	3,522 (B)	[A2M2]	--
693	C	16,60	20,90	14,00	3,91	30,50	202,06	3,524 (B)	[A2M2]	--
694	C	22,10	22,40	14,50	9,26	36,29	200,56	3,525 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
695	C	15,60	20,40	13,00	3,78	28,55	175,96	3,527 (B)	[A2M2]	--
696	C	15,10	20,40	12,50	3,83	27,55	157,14	3,527 (B)	[A2M2]	--
697	C	21,10	21,40	13,50	8,90	34,40	188,42	3,528 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
698	C	18,10	20,40	14,00	5,12	31,99	221,59	3,529 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
699	C	21,60	21,90	14,00	9,08	35,35	194,44	3,530 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
700	C	19,60	21,40	13,00	8,01	32,32	166,90	3,530 (B)	[A2M2]	--
701	C	14,10	21,40	14,50	1,26	28,44	196,10	3,531 (B)	[A2M2]	--
702	C	13,60	21,40	14,00	1,32	27,43	176,02	3,535 (B)	[A2M2]	--
703	C	21,10	21,90	14,50	8,08	35,36	210,35	3,535 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
704	C	18,60	20,90	14,50	5,28	32,95	228,19	3,536 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
705	C	19,60	20,40	13,50	7,07	33,01	208,46	3,536 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
706	C	21,60	21,40	14,00	8,85	35,44	207,52	3,537 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
707	C	20,60	20,90	13,00	8,73	33,45	182,34	3,538 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
708	C	15,60	20,90	14,00	2,96	29,50	197,72	3,539 (B)	[A2M2]	--
709	C	20,60	21,40	14,00	7,91	34,41	204,00	3,539 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
710	C	21,10	21,40	14,50	7,86	35,45	223,97	3,540 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
711	C	18,10	20,40	13,00	6,15	31,04	186,25	3,542 (B)	[A2M2]	--
712	C	19,60	20,40	13,00	7,58	32,50	191,52	3,543 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
713	C	17,10	21,40	14,50	4,08	31,38	209,26	3,544 (B)	[A2M2]	--
714	C	19,10	20,40	14,00	6,08	33,01	224,75	3,544 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
715	C	18,10	20,90	13,50	5,85	31,44	190,84	3,544 (B)	[A2M2]	--
716	C	20,10	20,90	13,50	7,74	33,45	197,62	3,545 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
717	C	18,10	21,40	14,00	5,55	31,82	195,21	3,549 (B)	[A2M2]	--
718	C	14,60	20,90	13,50	2,54	28,00	175,77	3,550 (B)	[A2M2]	--
719	C	19,60	21,90	13,50	7,73	32,74	170,74	3,552 (B)	[A2M2]	--
720	C	20,10	21,40	14,50	6,91	34,42	220,31	3,553 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
721	C	17,10	20,90	14,00	4,38	30,99	204,36	3,554 (B)	[A2M2]	--

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
722	C	20,60	20,90	14,00	7,70	34,48	217,25	3,555 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
723	C	19,10	20,40	13,50	6,59	32,50	207,13	3,560 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
724	C	17,60	20,40	14,50	4,13	32,00	238,59	3,562 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
725	C	15,10	20,90	14,00	2,49	29,00	195,60	3,563 (B)	[A2M2]	--
726	C	21,10	20,90	13,50	8,69	34,48	201,27	3,563 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
727	C	20,10	20,90	14,50	6,71	34,49	234,07	3,564 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
728	C	18,60	20,40	14,50	5,09	33,02	241,87	3,565 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
729	C	19,60	20,90	14,00	6,75	33,46	213,56	3,565 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
730	C	14,10	20,90	13,00	2,60	26,99	157,03	3,567 (B)	[A2M2]	--
731	C	19,10	20,40	12,50	7,62	31,50	173,14	3,567 (B)	[A2M2]	--
732	C	14,60	20,90	14,00	2,02	28,50	193,80	3,568 (B)	[A2M2]	--
733	C	19,10	20,90	13,00	7,31	31,90	177,55	3,571 (B)	[A2M2]	--
734	C	18,10	21,90	14,50	5,26	32,24	199,41	3,572 (B)	[A2M2]	--
735	C	19,60	22,40	14,00	7,46	33,15	174,55	3,581 (B)	[A2M2]	--
736	C	20,10	20,40	13,50	7,54	33,52	210,35	3,581 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
737	C	20,60	20,40	13,00	8,53	33,52	194,65	3,585 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
738	C	16,60	20,40	13,50	4,21	30,05	197,16	3,585 (B)	[A2M2]	--
739	C	14,10	20,90	13,50	2,07	27,50	173,98	3,585 (B)	[A2M2]	--
740	C	19,10	20,90	14,50	5,76	33,46	230,24	3,586 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
741	C	18,60	20,40	14,00	5,60	32,50	223,48	3,587 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
742	C	19,60	20,40	14,00	6,55	33,52	226,84	3,594 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
743	C	15,60	20,40	13,50	3,26	29,05	193,29	3,594 (B)	[A2M2]	--
744	C	16,10	20,40	13,50	3,74	29,55	195,09	3,595 (B)	[A2M2]	--
745	C	19,10	21,40	13,50	7,02	32,33	181,66	3,596 (B)	[A2M2]	--
746	C	20,60	20,40	12,50	9,05	33,00	177,96	3,599 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
747	C	15,10	20,40	13,00	3,31	28,05	173,53	3,600 (B)	[A2M2]	--
748	C	19,60	22,90	14,50	7,19	33,55	178,14	3,601 (B)	[A2M2]	--
749	C	15,60	20,90	14,50	2,44	30,01	216,22	3,605 (B)	[A2M2]	--
750	C	13,60	21,40	14,50	0,79	27,94	193,54	3,605 (B)	[A2M2]	--
751	C	21,60	21,90	14,50	8,55	35,88	212,14	3,605 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
752	C	18,10	20,40	14,50	4,61	32,51	240,44	3,608 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
753	C	19,10	20,40	14,50	5,56	33,53	244,02	3,608 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
754	C	21,60	21,40	14,50	8,34	35,96	225,75	3,610 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
755	C	17,10	20,40	13,50	4,69	30,55	199,18	3,616 (B)	[A2M2]	--
756	C	21,10	20,90	13,00	9,21	33,96	183,95	3,616 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
757	C	19,10	21,90	14,00	6,73	32,75	185,66	3,618 (B)	[A2M2]	--
758	C	20,60	21,40	14,50	7,39	34,93	221,89	3,618 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
759	C	22,10	21,40	14,00	9,33	35,95	209,28	3,618 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
760	C	16,10	20,90	14,50	2,91	30,51	218,36	3,620 (B)	[A2M2]	--
761	C	21,60	21,40	13,50	9,38	34,92	189,97	3,620 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
762	C	20,10	20,40	12,00	9,09	31,97	160,46	3,621 (B)	[A2M2]	--
763	C	21,10	21,40	14,00	8,38	34,92	205,62	3,621 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
764	C	20,60	20,90	13,50	8,21	33,97	199,35	3,623 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
765	C	17,60	20,90	14,00	4,85	31,45	206,42	3,624 (B)	[A2M2]	--
766	C	14,60	20,40	12,50	3,36	27,05	154,77	3,624 (B)	[A2M2]	--
767	C	17,60	20,40	13,50	5,16	31,04	201,60	3,629 (B)	[A2M2]	--
768	C	17,60	21,40	14,50	4,55	31,83	211,21	3,630 (B)	[A2M2]	--
769	C	14,60	20,90	14,50	1,49	29,01	212,05	3,631 (B)	[A2M2]	--
770	C	19,10	22,40	14,50	6,45	33,16	189,59	3,634 (B)	[A2M2]	--
771	C	20,10	20,90	14,00	7,22	33,97	215,36	3,634 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
772	C	15,10	20,90	14,50	1,97	29,51	213,82	3,636 (B)	[A2M2]	--
773	C	18,60	20,40	13,00	6,63	31,50	188,01	3,638 (B)	[A2M2]	--
774	C	16,60	20,90	14,50	3,39	30,99	220,66	3,639 (B)	[A2M2]	--
775	C	15,10	20,40	13,50	2,79	28,55	191,01	3,639 (B)	[A2M2]	--
776	C	20,10	20,40	13,00	8,06	33,01	192,72	3,641 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
777	C	21,10	20,90	14,00	8,17	35,00	218,79	3,642 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
778	C	19,60	20,90	14,50	6,23	33,98	232,01	3,642 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
779	C	14,60	20,40	13,00	2,84	27,55	171,53	3,642 (B)	[A2M2]	--
780	C	20,60	20,90	14,50	7,18	35,00	235,65	3,643 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
781	C	18,60	20,90	13,50	6,32	31,91	192,52	3,645 (B)	[A2M2]	--
782	C	21,60	20,90	13,50	9,16	34,99	202,68	3,646 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
783	C	22,10	21,40	14,50	8,81	36,47	227,81	3,648 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
784	C	21,10	20,40	13,00	9,01	34,03	196,33	3,649 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
785	C	20,10	20,90	12,50	8,78	32,41	164,62	3,651 (B)	[A2M2]	--
786	C	20,60	20,40	13,50	8,02	34,03	212,21	3,652 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
787	C	20,10	20,40	14,00	7,03	34,03	228,75	3,657 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
788	C	19,60	20,40	14,50	6,04	34,03	245,88	3,657 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
789	C	22,10	21,90	14,50	9,03	36,39	214,10	3,657 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
790	C	19,60	20,40	13,50	7,07	33,01	208,46	3,660 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
791	C	14,10	20,90	14,00	1,55	28,00	191,08	3,663 (B)	[A2M2]	--
792	C	18,60	21,40	14,00	6,02	32,34	196,97	3,667 (B)	[A2M2]	--
793	C	19,10	20,40	14,00	6,08	33,01	224,75	3,671 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
794	C	14,10	20,90	14,50	1,02	28,51	209,81	3,671 (B)	[A2M2]	--
795	C	21,60	21,40	14,00	8,85	35,44	207,52	3,671 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
796	C	21,10	21,40	14,50	7,86	35,45	223,97	3,676 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
797	C	13,60	20,90	13,00	2,13	26,49	154,66	3,677 (B)	[A2M2]	--
798	C	14,60	20,40	13,50	2,32	28,05	188,88	3,680 (B)	[A2M2]	--
799	C	13,60	20,90	13,50	1,60	27,00	171,53	3,683 (B)	[A2M2]	--
800	C	21,10	20,90	14,50	7,66	35,51	237,69	3,683 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
801	C	18,60	21,90	14,50	5,73	32,76	201,23	3,684 (B)	[A2M2]	--
802	C	16,10	20,40	14,00	3,22	30,05	213,21	3,685 (B)	[A2M2]	--
803	C	20,60	20,90	14,00	7,70	34,48	217,25	3,686 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
804	C	20,10	21,40	13,00	8,48	32,84	168,41	3,689 (B)	[A2M2]	--
805	C	19,60	20,40	12,50	8,09	31,98	174,77	3,690 (B)	[A2M2]	--
806	C	21,10	20,90	13,50	8,69	34,48	201,27	3,692 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
807	C	18,60	20,40	14,50	5,09	33,02	241,87	3,695 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
808	C	15,10	20,40	14,00	2,27	29,05	209,16	3,695 (B)	[A2M2]	--
809	C	20,10	21,90	13,50	8,20	33,26	172,42	3,697 (B)	[A2M2]	--
810	C	20,10	20,90	14,50	6,71	34,49	234,07	3,698 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
811	C	21,60	20,90	14,00	8,65	35,51	220,85	3,698 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
812	C	13,60	20,90	14,00	1,08	27,50	189,06	3,701 (B)	[A2M2]	--
813	C	19,60	20,90	13,00	7,79	32,42	179,11	3,704 (B)	[A2M2]	--
814	C	16,60	20,40	14,00	3,70	30,55	215,21	3,705 (B)	[A2M2]	--
815	C	20,10	20,40	13,50	7,54	33,52	210,35	3,708 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
816	C	20,60	20,40	13,00	8,53	33,52	194,65	3,709 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
817	C	17,10	20,90	14,50	3,86	31,45	222,86	3,710 (B)	[A2M2]	--
818	C	18,10	20,40	13,50	5,64	31,51	203,73	3,710 (B)	[A2M2]	--
819	C	20,60	20,40	14,00	7,51	34,54	230,49	3,712 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
820	C	15,60	20,40	14,00	2,75	29,55	210,84	3,715 (B)	[A2M2]	--
821	C	20,10	22,40	14,00	7,92	33,67	176,18	3,716 (B)	[A2M2]	--
822	C	20,10	20,40	14,50	6,52	34,54	247,81	3,718 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
823	C	21,10	20,40	13,50	8,50	34,54	214,11	3,719 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
824	C	17,10	20,40	14,00	4,17	31,04	217,79	3,720 (B)	[A2M2]	--
825	C	20,10	22,90	14,50	7,65	34,07	179,87	3,723 (B)	[A2M2]	--
826	C	19,60	20,40	14,00	6,55	33,52	226,84	3,724 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
827	C	18,10	20,90	14,00	5,33	31,92	208,27	3,725 (B)	[A2M2]	--
828	C	22,60	21,40	14,50	9,28	36,98	229,64	3,726 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
829	C	18,10	21,40	14,50	5,02	32,35	212,96	3,733 (B)	[A2M2]	--
830	C	19,10	20,40	14,50	5,56	33,53	244,02	3,742 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
831	C	14,10	20,40	12,50	2,89	26,55	152,46	3,743 (B)	[A2M2]	--
832	C	19,60	21,40	13,50	7,49	32,85	183,18	3,747 (B)	[A2M2]	--
833	C	14,10	20,40	13,00	2,37	27,05	169,15	3,748 (B)	[A2M2]	--
834	C	14,60	20,40	14,00	1,80	28,55	206,89	3,748 (B)	[A2M2]	--
835	C	19,60	21,90	14,00	7,20	33,27	187,40	3,751 (B)	[A2M2]	--
836	C	21,60	21,40	14,50	8,34	35,96	225,75	3,752 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
837	C	22,10	21,40	14,00	9,33	35,95	209,28	3,759 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
838	C	21,60	20,90	14,50	8,14	36,02	239,46	3,759 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
839	C	19,10	20,40	13,00	7,10	31,98	189,77	3,762 (B)	[A2M2]	--
840	C	14,10	20,40	13,50	1,84	27,55	186,53	3,764 (B)	[A2M2]	--
841	C	19,60	22,40	14,50	6,92	33,69	191,34	3,765 (B)	[A2M2]	--
842	C	13,60	20,90	14,50	0,55	28,01	207,01	3,768 (B)	[A2M2]	--
843	C	22,10	20,90	14,00	9,13	36,02	222,47	3,769 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
844	C	19,10	20,90	13,50	6,79	32,43	194,35	3,772 (B)	[A2M2]	--
845	C	15,60	20,40	14,50	2,23	30,05	229,88	3,777 (B)	[A2M2]	--
846	C	21,10	20,40	13,00	9,01	34,03	196,33	3,779 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
847	C	21,10	20,90	14,00	8,17	35,00	218,79	3,780 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
848	C	21,60	20,90	13,50	9,16	34,99	202,68	3,783 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
849	C	20,60	20,90	14,50	7,18	35,00	235,65	3,784 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
850	C	20,60	20,40	13,50	8,02	34,03	212,21	3,784 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
851	C	14,10	20,40	14,00	1,32	28,05	204,64	3,787 (B)	[A2M2]	--
852	C	20,10	20,40	14,00	7,03	34,03	228,75	3,792 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
853	C	22,10	21,40	14,50	8,81	36,47	227,81	3,793 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
854	C	19,60	20,40	14,50	6,04	34,03	245,88	3,794 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
855	C	17,60	20,40	14,00	4,65	31,51	219,88	3,795 (B)	[A2M2]	--
856	C	19,10	21,90	14,50	6,20	33,28	202,96	3,799 (B)	[A2M2]	--
857	C	14,60	20,40	14,50	1,28	29,05	225,80	3,799 (B)	[A2M2]	--
858	C	19,10	21,40	14,00	6,49	32,86	198,48	3,800 (B)	[A2M2]	--
859	C	16,10	20,40	14,50	2,71	30,55	232,02	3,800 (B)	[A2M2]	--
860	C	20,60	20,40	14,50	7,00	35,05	249,40	3,803 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
861	C	16,60	20,40	14,50	3,18	31,04	234,57	3,803 (B)	[A2M2]	--
862	C	17,60	20,90	14,50	4,33	31,93	224,78	3,804 (B)	[A2M2]	--
863	C	22,10	20,90	14,50	8,61	36,53	241,75	3,805 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
864	C	21,10	20,40	14,00	7,99	35,05	232,04	3,806 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
865	C	15,10	20,40	14,50	1,76	29,55	227,43	3,811 (B)	[A2M2]	--
866	C	21,60	20,40	13,50	8,97	35,05	215,37	3,813 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
867	C	21,10	20,90	14,50	7,66	35,51	237,69	3,827 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
868	C	20,60	21,40	13,00	8,96	33,36	170,10	3,829 (B)	[A2M2]	--
869	C	18,60	20,40	13,50	6,11	31,99	205,43	3,835 (B)	[A2M2]	--
870	C	21,10	20,40	14,50	7,48	35,56	251,50	3,838 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
871	C	18,60	20,90	14,00	5,80	32,43	210,16	3,840 (B)	[A2M2]	--
872	C	21,60	20,90	14,00	8,65	35,51	220,85	3,841 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
873	C	20,10	20,40	12,50	8,57	32,49	176,46	3,846 (B)	[A2M2]	--
874	C	14,10	20,40	14,50	0,81	28,55	223,39	3,848 (B)	[A2M2]	--
875	C	13,60	20,40	12,50	2,42	26,05	150,39	3,849 (B)	[A2M2]	--
876	C	20,60	20,40	14,00	7,51	34,54	230,49	3,851 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
877	C	20,60	21,90	13,50	8,67	33,78	174,03	3,855 (B)	[A2M2]	--
878	C	21,10	20,40	13,50	8,50	34,54	214,11	3,856 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
879	C	20,60	22,40	14,00	8,39	34,19	177,97	3,858 (B)	[A2M2]	--
880	C	21,60	20,40	14,00	8,46	35,56	234,20	3,860 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
881	C	20,10	20,40	14,50	6,52	34,54	247,81	3,860 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
882	C	20,60	22,90	14,50	8,12	34,60	181,74	3,861 (B)	[A2M2]	--
883	C	13,60	20,40	13,50	1,37	27,05	184,13	3,863 (B)	[A2M2]	--
884	C	13,60	20,40	13,00	1,89	26,55	166,72	3,865 (B)	[A2M2]	--
885	C	18,60	21,40	14,50	5,50	32,87	214,60	3,866 (B)	[A2M2]	--
886	C	17,10	20,40	14,50	3,66	31,51	236,74	3,872 (B)	[A2M2]	--
887	C	13,60	20,40	14,00	0,85	27,55	202,22	3,872 (B)	[A2M2]	--
888	C	20,10	21,40	13,50	7,96	33,37	184,95	3,876 (B)	[A2M2]	--
889	C	22,60	20,90	14,50	9,09	37,04	243,35	3,877 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
890	C	22,60	21,40	14,50	9,28	36,98	229,64	3,878 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
891	C	22,10	20,40	13,50	9,45	35,56	217,46	3,878 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
892	C	20,10	20,90	13,00	8,26	32,93	180,51	3,885 (B)	[A2M2]	--
893	C	20,10	21,90	14,00	7,67	33,79	188,97	3,887 (B)	[A2M2]	--
894	C	20,10	22,40	14,50	7,39	34,21	193,20	3,895 (B)	[A2M2]	--
895	C	13,60	20,40	14,50	0,33	28,05	221,15	3,896 (B)	[A2M2]	--
896	C	19,60	20,40	13,00	7,58	32,50	191,52	3,903 (B)	[A2M2]	--
897	C	18,10	20,40	14,00	5,12	31,99	221,59	3,903 (B)	[A2M2]	--
898	C	18,10	20,90	14,50	4,81	32,44	226,64	3,903 (B)	[A2M2]	--
899	C	21,60	20,90	14,50	8,14	36,02	239,46	3,910 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
900	C	21,60	20,40	14,50	7,95	36,07	253,33	3,917 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
901	C	22,10	20,90	14,00	9,13	36,02	222,47	3,919 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
902	C	19,60	21,40	14,00	6,96	33,38	200,39	3,926 (B)	[A2M2]	--
903	C	22,10	20,40	14,00	8,94	36,06	235,82	3,930 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
904	C	19,60	21,90	14,50	6,67	33,80	204,71	3,936 (B)	[A2M2]	--
905	C	19,60	20,90	13,50	7,27	32,94	195,79	3,940 (B)	[A2M2]	--
906	C	20,60	20,40	14,50	7,00	35,05	249,40	3,953 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
907	C	21,10	20,40	14,00	7,99	35,05	232,04	3,954 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
908	C	19,10	20,40	13,50	6,59	32,50	207,13	3,955 (B)	[A2M2]	--
909	C	22,10	20,40	14,50	8,43	36,57	255,71	3,958 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
910	C	22,10	20,90	14,50	8,61	36,53	241,75	3,958 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
911	C	21,60	20,40	13,50	8,97	35,05	215,37	3,959 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
912	C	19,10	21,40	14,50	5,97	33,38	216,48	3,971 (B)	[A2M2]	--
913	C	17,60	20,40	14,50	4,13	32,00	238,59	3,980 (B)	[A2M2]	--
914	C	22,60	20,40	14,00	9,42	36,57	238,18	3,982 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
915	C	19,10	20,90	14,00	6,27	32,95	211,57	3,988 (B)	[A2M2]	--
916	C	21,10	20,40	14,50	7,48	35,56	251,50	3,991 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
917	C	20,60	20,40	12,50	9,05	33,00	177,96	4,009 (B)	[A2M2]	--
918	C	21,60	20,40	14,00	8,46	35,56	234,20	4,012 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
919	C	18,60	20,40	14,00	5,60	32,50	223,48	4,021 (B)	[A2M2]	--
920	C	20,60	22,40	14,50	7,86	34,73	195,02	4,024 (B)	[A2M2]	--
921	C	22,10	20,40	13,50	9,45	35,56	217,46	4,029 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
922	C	20,60	21,90	14,00	8,14	34,31	190,85	4,031 (B)	[A2M2]	--
923	C	20,60	20,90	13,00	8,73	33,45	182,34	4,035 (B)	[A2M2]	--
924	C	22,60	20,90	14,50	9,09	37,04	243,35	4,037 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
925	C	22,60	20,40	14,50	8,91	37,08	257,15	4,042 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
926	C	20,60	21,40	13,50	8,43	33,88	186,58	4,045 (B)	[A2M2]	--
927	C	18,60	20,90	14,50	5,28	32,95	228,19	4,052 (B)	[A2M2]	--
928	C	20,10	20,90	13,50	7,74	33,45	197,62	4,064 (B)	[A2M2]	--
929	C	20,10	21,90	14,50	7,14	34,32	206,66	4,066 (B)	[A2M2]	--
930	C	20,10	21,40	14,00	7,44	33,89	202,00	4,066 (B)	[A2M2]	--
931	C	21,60	20,40	14,50	7,95	36,07	253,33	4,077 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
932	C	18,10	20,40	14,50	4,61	32,51	240,44	4,080 (B)	[A2M2]	--
933	C	22,10	20,40	14,00	8,94	36,06	235,82	4,089 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
934	C	20,10	20,40	13,00	8,06	33,01	192,72	4,094 (B)	[A2M2]	--
935	C	23,10	20,40	14,50	9,39	37,58	259,44	4,102 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
936	C	19,60	20,90	14,00	6,75	33,46	213,56	4,112 (B)	[A2M2]	--
937	C	19,60	21,40	14,50	6,44	33,90	218,26	4,113 (B)	[A2M2]	--
938	C	22,10	20,40	14,50	8,43	36,57	255,71	4,120 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
939	C	22,60	20,40	14,00	9,42	36,57	238,18	4,144 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
940	C	19,60	20,40	13,50	7,07	33,01	208,46	4,147 (B)	[A2M2]	--
941	C	19,10	20,90	14,50	5,76	33,46	230,24	4,164 (B)	[A2M2]	--
942	C	21,10	22,40	14,50	8,32	35,25	196,88	4,173 (B)	[A2M2]	--
943	C	21,10	21,40	13,50	8,90	34,40	188,42	4,182 (B)	[A2M2]	--
944	C	19,10	20,40	14,00	6,08	33,01	224,75	4,188 (B)	[A2M2]	--
945	C	21,10	21,90	14,00	8,61	34,83	192,56	4,194 (B)	[A2M2]	--
946	C	20,60	21,40	14,00	7,91	34,41	204,00	4,205 (B)	[A2M2]	--
947	C	20,60	21,90	14,50	7,61	34,84	208,36	4,206 (B)	[A2M2]	--
948	C	21,10	20,90	13,00	9,21	33,96	183,95	4,208 (B)	[A2M2]	--
949	C	22,60	20,40	14,50	8,91	37,08	257,15	4,213 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
950	C	20,60	20,90	13,50	8,21	33,97	199,35	4,231 (B)	[A2M2]	--
951	C	20,10	21,40	14,50	6,91	34,42	220,31	4,238 (B)	[A2M2]	--
952	C	20,60	20,40	13,00	8,53	33,52	194,65	4,244 (B)	[A2M2]	--
953	C	18,60	20,40	14,50	5,09	33,02	241,87	4,250 (B)	[A2M2]	--
954	C	20,10	20,90	14,00	7,22	33,97	215,36	4,263 (B)	[A2M2]	--
955	C	20,10	20,40	13,50	7,54	33,52	210,35	4,264 (B)	[A2M2]	--
956	C	23,10	20,40	14,50	9,39	37,58	259,44	4,277 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
957	C	19,60	20,90	14,50	6,23	33,98	232,01	4,292 (B)	[A2M2]	--
958	C	19,60	20,40	14,00	6,55	33,52	226,84	4,309 (B)	[A2M2]	--
959	C	21,60	22,40	14,50	8,79	35,78	198,60	4,322 (B)	[A2M2]	--
960	C	21,60	21,90	14,00	9,08	35,35	194,44	4,343 (B)	[A2M2]	--
961	C	21,10	21,90	14,50	8,08	35,36	210,35	4,349 (B)	[A2M2]	--
962	C	19,10	20,40	14,50	5,56	33,53	244,02	4,359 (B)	[A2M2]	--
963	C	21,60	21,40	13,50	9,38	34,92	189,97	4,388 (B)	[A2M2]	--
964	C	21,10	20,90	13,50	8,69	34,48	201,27	4,389 (B)	[A2M2]	--
965	C	21,10	21,40	14,00	8,38	34,92	205,62	4,390 (B)	[A2M2]	--
966	C	20,60	20,90	14,00	7,70	34,48	217,25	4,391 (B)	[A2M2]	--
967	C	20,60	21,40	14,50	7,39	34,93	221,89	4,393 (B)	[A2M2]	--
968	C	21,10	20,40	13,00	9,01	34,03	196,33	4,406 (B)	[A2M2]	--
969	C	20,10	20,90	14,50	6,71	34,49	234,07	4,421 (B)	[A2M2]	--
970	C	20,60	20,40	13,50	8,02	34,03	212,21	4,429 (B)	[A2M2]	--
971	C	16,10	23,40	14,50	4,25	29,99	152,20	4,451 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
972	C	16,60	24,40	14,50	5,41	30,15	129,06	4,452 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
973	C	20,10	20,40	14,00	7,03	34,03	228,75	4,457 (B)	[A2M2]	--
974	C	16,10	23,90	14,50	4,59	29,83	139,40	4,461 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
975	C	16,60	23,90	14,50	5,05	30,33	141,41	4,462 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
976	C	15,60	23,40	14,50	3,79	29,49	150,01	4,467 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
977	C	16,10	24,40	14,50	4,95	29,65	127,03	4,473 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
978	C	19,60	20,40	14,50	6,04	34,03	245,88	4,480 (B)	[A2M2]	--
979	C	15,60	23,90	14,50	4,13	29,33	137,29	4,482 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
980	C	17,10	24,40	14,50	5,86	30,65	131,05	4,485 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
981	C	17,10	23,90	14,50	5,51	30,83	143,52	4,485 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
982	C	16,60	23,40	14,50	4,71	30,49	154,14	4,486 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
983	C	22,10	22,40	14,50	9,26	36,29	200,56	4,488 (B)	[A2M2]	--
984	C	15,10	23,40	14,50	3,34	28,99	147,90	4,491 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
985	C	17,10	23,40	14,50	5,17	30,97	156,27	4,498 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
986	C	15,10	23,90	14,50	3,68	28,83	135,18	4,502 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
987	C	15,60	24,40	14,50	4,50	29,15	124,90	4,502 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
988	C	17,60	24,40	14,50	6,32	31,09	133,05	4,505 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
989	C	17,60	23,90	14,50	5,96	31,24	145,54	4,509 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
990	C	16,60	24,90	14,50	5,80	29,95	116,88	4,510 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
991	C	17,10	24,90	14,50	6,25	30,45	118,87	4,518 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
992	C	21,60	21,90	14,50	8,55	35,88	212,14	4,520 (B)	[A2M2]	--
993	C	14,60	23,90	14,50	3,22	28,33	133,13	4,524 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
994	C	21,60	21,40	14,00	8,85	35,44	207,52	4,529 (B)	[A2M2]	--
995	C	15,10	24,40	14,50	4,05	28,65	122,83	4,532 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
996	C	16,10	24,90	14,50	5,35	29,45	114,85	4,535 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
997	C	21,10	21,40	14,50	7,86	35,45	223,97	4,535 (B)	[A2M2]	--
998	C	14,60	23,40	14,50	2,88	28,49	145,66	4,537 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
999	C	14,60	22,90	14,50	2,55	28,63	158,52	4,551 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1000	C	17,60	23,40	14,50	5,63	31,38	158,22	4,554 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1001	C	17,60	24,90	14,50	6,70	30,93	120,79	4,558 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1002	C	15,60	24,90	14,50	4,90	28,95	112,80	4,564 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1003	C	16,10	23,40	14,50	4,25	29,99	152,20	4,567 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1004	C	14,60	24,40	14,50	3,60	28,15	120,75	4,580 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1005	C	18,10	24,40	14,50	6,77	31,49	134,89	4,584 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1006	C	15,60	23,40	14,50	3,79	29,49	150,01	4,587 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1007	C	14,10	23,40	14,50	2,42	27,99	143,45	4,589 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1008	C	16,60	23,40	14,00	5,28	29,97	138,43	4,589 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1009	C	21,10	20,40	13,50	8,50	34,54	214,11	4,593 (B)	[A2M2]	--
1010	C	14,10	23,90	14,50	2,77	27,83	130,88	4,599 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1011	C	16,60	23,40	14,50	4,71	30,49	154,14	4,599 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1012	C	21,10	20,90	14,00	8,17	35,00	218,79	4,600 (B)	[A2M2]	--
1013	C	20,60	20,40	14,00	7,51	34,54	230,49	4,602 (B)	[A2M2]	--
1014	C	21,60	20,90	13,50	9,16	34,99	202,68	4,602 (B)	[A2M2]	--
1015	C	16,60	23,90	14,50	5,05	30,33	141,41	4,603 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1016	C	16,10	23,40	14,00	4,82	29,47	136,41	4,603 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1017	C	18,10	23,90	14,50	6,42	31,64	147,33	4,606 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1018	C	18,10	24,90	14,50	7,15	31,32	122,68	4,606 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1019	C	16,10	23,90	14,50	4,59	29,83	139,40	4,607 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1020	C	17,10	23,40	14,50	5,17	30,97	156,27	4,608 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1021	C	14,10	22,90	14,50	2,09	28,13	156,20	4,613 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1022	C	20,60	20,90	14,50	7,18	35,00	235,65	4,613 (B)	[A2M2]	--
1023	C	15,10	23,40	14,50	3,34	28,99	147,90	4,615 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1024	C	17,10	23,90	14,00	6,08	30,31	128,23	4,617 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1025	C	16,10	23,90	14,00	5,17	29,31	124,25	4,619 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1026	C	17,10	25,40	14,50	6,66	30,23	106,95	4,619 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1027	C	17,10	23,40	14,00	5,74	30,47	140,41	4,623 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1028	C	17,10	23,90	14,50	5,51	30,83	143,52	4,623 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1029	C	16,60	23,90	14,00	5,63	29,81	126,17	4,628 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1030	C	16,60	24,40	14,50	5,41	30,15	129,06	4,628 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1031	C	20,10	20,40	14,50	6,52	34,54	247,81	4,630 (B)	[A2M2]	--
1032	C	15,60	23,40	14,00	4,36	28,97	134,26	4,632 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1033	C	15,10	24,90	14,50	4,45	28,45	110,73	4,634 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1034	C	15,60	23,90	14,50	4,13	29,33	137,29	4,634 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1035	C	13,60	22,90	14,50	1,63	27,63	154,05	4,637 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1036	C	16,10	22,90	14,00	4,50	29,62	148,72	4,637 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1037	C	16,60	22,90	14,00	4,96	30,12	150,74	4,642 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1038	C	16,60	25,40	14,50	6,21	29,73	105,00	4,642 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1039	C	17,60	23,90	14,50	5,96	31,24	145,54	4,645 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1040	C	18,10	23,40	14,50	6,10	31,79	160,09	4,645 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1041	C	17,60	23,40	14,00	6,20	30,95	142,42	4,649 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1042	C	17,60	25,40	14,50	7,11	30,73	108,86	4,653 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1043	C	14,60	22,90	14,50	2,55	28,63	158,52	4,654 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1044	C	17,10	24,40	14,00	6,45	30,12	116,33	4,654 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1045	C	13,60	23,40	14,50	1,96	27,49	141,22	4,655 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1046	C	15,60	22,90	14,00	4,03	29,12	146,61	4,655 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1047	C	16,10	24,40	14,50	4,95	29,65	127,03	4,656 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1048	C	17,10	24,40	14,50	5,86	30,65	131,05	4,657 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1049	C	17,10	22,90	14,00	5,42	30,62	152,82	4,658 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1050	C	17,60	23,90	14,00	6,54	30,81	130,16	4,659 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1051	C	15,10	23,90	14,50	3,68	28,83	135,18	4,659 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1052	C	17,60	23,40	14,50	5,63	31,38	158,22	4,663 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1053	C	22,10	21,90	14,50	9,03	36,39	214,10	4,665 (B)	[A2M2]	--
1054	C	14,60	23,40	14,50	2,88	28,49	145,66	4,667 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1055	C	17,60	24,40	14,50	6,32	31,09	133,05	4,673 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1056	C	15,60	23,90	14,00	4,72	28,81	122,08	4,674 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1057	C	15,10	22,90	14,00	3,57	28,62	144,49	4,675 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1058	C	17,60	22,90	14,00	5,88	31,07	154,88	4,677 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1059	C	16,60	24,40	14,00	6,00	29,62	114,34	4,678 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1060	C	15,10	23,40	14,00	3,90	28,47	132,13	4,684 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1061	C	18,10	25,40	14,50	7,56	31,14	110,78	4,686 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
1062	C	18,10	23,90	14,00	6,99	31,22	132,12	4,688 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1063	C	16,10	25,40	14,50	5,77	29,23	102,95	4,688 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1064	C	14,60	23,90	14,50	3,22	28,33	133,13	4,688 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1065	C	13,60	23,90	14,50	2,31	27,33	128,65	4,689 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1066	C	17,60	24,40	14,00	6,90	30,62	118,22	4,689 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1067	C	14,10	24,40	14,50	3,14	27,65	118,47	4,690 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1068	C	15,60	24,40	14,50	4,50	29,15	124,90	4,693 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1069	C	18,60	24,40	14,50	7,23	31,91	136,60	4,702 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1070	C	15,10	23,90	14,00	4,26	28,31	120,08	4,707 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1071	C	18,10	23,40	14,00	6,66	31,36	144,34	4,707 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1072	C	16,10	24,40	14,00	5,55	29,12	112,29	4,708 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1073	C	21,60	21,40	14,50	8,34	35,96	225,75	4,718 (B)	[A2M2]	--
1074	C	18,60	23,90	14,50	6,88	32,13	149,05	4,720 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1075	C	14,10	22,90	14,50	2,09	28,13	156,20	4,721 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1076	C	18,10	24,40	14,00	7,36	31,06	120,16	4,722 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1077	C	14,60	24,90	14,50	4,00	27,95	108,61	4,724 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1078	C	14,10	23,40	14,50	2,42	27,99	143,45	4,725 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1079	C	18,60	24,90	14,50	7,60	31,70	124,40	4,726 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1080	C	15,10	24,40	14,50	4,05	28,65	122,83	4,732 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1081	C	21,10	20,90	14,50	7,66	35,51	237,69	4,733 (B)	[A2M2]	--
1082	C	16,60	24,90	14,50	5,80	29,95	116,88	4,735 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1083	C	17,10	24,90	14,50	6,25	30,45	118,87	4,737 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1084	C	22,10	21,40	14,00	9,33	35,95	209,28	4,737 (B)	[A2M2]	--
1085	C	18,10	23,90	14,50	6,42	31,64	147,33	4,741 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1086	C	15,60	25,40	14,50	5,32	28,73	100,99	4,742 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1087	C	14,60	22,90	14,00	3,11	28,12	142,26	4,743 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1088	C	14,60	23,40	14,00	3,45	27,97	129,99	4,743 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1089	C	13,60	22,90	14,50	1,63	27,63	154,05	4,749 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1090	C	15,60	24,40	14,00	5,10	28,62	110,31	4,750 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1091	C	21,60	20,90	14,00	8,65	35,51	220,85	4,752 (B)	[A2M2]	--
1092	C	16,60	23,40	14,00	5,28	29,97	138,43	4,753 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1093	C	18,10	24,40	14,50	6,77	31,49	134,89	4,753 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1094	C	18,10	23,40	14,50	6,10	31,79	160,09	4,754 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1095	C	14,60	22,40	14,00	2,80	28,24	154,85	4,758 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1096	C	18,10	22,90	14,00	6,34	31,49	156,75	4,759 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1097	C	17,10	24,90	14,00	6,85	29,91	104,71	4,763 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1098	C	18,60	23,40	14,50	6,56	32,33	161,77	4,763 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1099	C	17,10	23,40	13,50	6,31	29,95	125,38	4,770 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1100	C	16,10	24,90	14,50	5,35	29,45	114,85	4,770 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1101	C	17,60	24,90	14,00	7,30	30,41	106,60	4,771 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1102	C	16,10	23,40	14,00	4,82	29,47	136,41	4,772 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1103	C	17,60	24,90	14,50	6,70	30,93	120,79	4,772 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1104	C	14,10	23,90	14,50	2,77	27,83	130,88	4,773 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1105	C	16,10	22,90	14,00	4,50	29,62	148,72	4,775 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1106	C	16,60	22,90	14,00	4,96	30,12	150,74	4,776 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1107	C	16,60	23,40	13,50	5,85	29,45	123,41	4,780 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1108	C	18,60	25,40	14,50	8,00	31,51	112,52	4,781 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1109	C	17,10	23,40	14,00	5,74	30,47	140,41	4,783 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1110	C	13,60	24,40	14,50	2,69	27,15	116,34	4,787 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1111	C	17,10	22,90	14,00	5,42	30,62	152,82	4,789 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1112	C	14,60	24,40	14,50	3,60	28,15	120,75	4,791 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1113	C	16,60	22,90	13,50	5,52	29,60	135,18	4,792 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1114	C	15,60	22,90	14,00	4,03	29,12	146,61	4,798 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1115	C	16,60	24,90	14,00	6,41	29,41	102,78	4,798 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1116	C	13,60	23,40	14,50	1,96	27,49	141,22	4,799 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1117	C	14,10	22,40	14,00	2,34	27,74	152,73	4,800 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1118	C	18,60	23,90	14,00	7,45	31,61	133,89	4,800 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1119	C	17,10	22,90	13,50	5,98	30,10	137,13	4,802 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1120	C	14,10	22,90	14,00	2,65	27,62	140,05	4,805 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1121	C	17,60	22,90	14,00	5,88	31,07	154,88	4,806 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1122	C	17,60	23,40	14,00	6,20	30,95	142,42	4,806 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1123	C	15,60	23,40	14,00	4,36	28,97	134,26	4,808 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1124	C	18,60	24,40	14,00	7,81	31,45	121,94	4,809 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1125	C	15,10	24,40	14,00	4,65	28,12	108,26	4,810 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1126	C	15,60	24,90	14,50	4,90	28,95	112,80	4,810 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1127	C	17,60	23,40	13,50	6,76	30,45	127,25	4,811 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1128	C	15,10	25,40	14,50	4,88	28,23	98,95	4,813 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1129	C	16,10	22,90	13,50	5,06	29,10	133,15	4,814 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1130	C	17,10	23,90	14,00	6,08	30,31	128,23	4,814 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1131	C	14,60	23,90	14,00	3,81	27,81	117,85	4,816 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1132	C	16,10	23,40	13,50	5,39	28,95	121,32	4,817 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1133	C	18,60	23,40	14,00	7,12	31,77	146,09	4,817 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1134	C	18,10	24,90	14,50	7,15	31,32	122,68	4,818 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1135	C	17,10	25,90	14,50	7,11	29,99	95,43	4,819 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1136	C	17,60	22,90	13,50	6,44	30,60	139,18	4,822 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1137	C	15,10	22,90	14,00	3,57	28,62	144,49	4,823 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1138	C	18,10	24,90	14,00	7,75	30,90	108,48	4,823 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1139	C	17,60	23,90	13,50	7,12	30,27	115,65	4,823 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1140	C	17,60	25,90	14,50	7,55	30,49	97,29	4,825 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1141	C	14,10	23,40	14,00	2,99	27,47	127,78	4,826 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1142	C	21,10	20,40	14,00	7,99	35,05	232,04	4,826 (B)	[A2M2]	--
1143	C	16,60	22,40	13,50	5,21	29,73	147,22	4,827 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1144	C	16,10	23,90	14,00	5,17	29,31	124,25	4,829 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1145	C	21,60	20,40	13,50	8,97	35,05	215,37	4,830 (B)	[A2M2]	--
1146	C	16,60	23,90	14,00	5,63	29,81	126,17	4,832 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
1147	C	20,60	20,40	14,50	7,00	35,05	249,40	4,835 (B)	[A2M2]	--
1148	C	15,60	22,90	13,50	4,60	28,60	131,07	4,835 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1149	C	15,60	22,40	13,50	4,28	28,73	143,19	4,835 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1150	C	16,60	23,90	13,50	6,21	29,27	111,81	4,838 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1151	C	16,10	24,90	14,00	5,96	28,91	100,78	4,840 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1152	C	14,10	24,90	14,50	3,55	27,45	106,43	4,841 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1153	C	17,10	22,40	13,50	5,67	30,23	149,21	4,843 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1154	C	22,10	21,40	14,50	8,81	36,47	227,81	4,843 (B)	[A2M2]	--
1155	C	19,10	24,40	14,50	7,68	32,45	138,20	4,843 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1156	C	16,10	22,40	13,50	4,74	29,23	145,19	4,846 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1157	C	18,10	22,90	13,50	6,90	31,06	141,14	4,847 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1158	C	17,10	23,90	13,50	6,66	29,77	113,63	4,848 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1159	C	18,10	23,40	13,50	7,22	30,93	129,20	4,848 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1160	C	19,10	23,90	14,50	7,34	32,67	150,72	4,852 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1161	C	16,60	25,90	14,50	6,67	29,49	93,47	4,853 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1162	C	17,60	23,90	14,00	6,54	30,81	130,16	4,853 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1163	C	15,60	23,40	13,50	4,94	28,45	119,33	4,855 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1164	C	18,60	23,90	14,50	6,88	32,13	149,05	4,856 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1165	C	18,10	25,90	14,50	7,99	30,95	99,15	4,858 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1166	C	18,10	23,40	14,00	6,66	31,36	144,34	4,863 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1167	C	19,10	24,90	14,50	8,05	32,21	126,01	4,866 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1168	C	15,10	23,40	14,00	3,90	28,47	132,13	4,868 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1169	C	15,10	22,90	13,50	4,14	28,10	129,06	4,869 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1170	C	18,60	24,40	14,50	7,23	31,91	136,60	4,872 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1171	C	18,60	23,40	14,50	6,56	32,33	161,77	4,873 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1172	C	17,60	22,40	13,50	6,14	30,73	151,29	4,874 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1173	C	18,60	22,90	14,00	6,81	31,94	158,50	4,874 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1174	C	13,60	23,90	14,50	2,31	27,33	128,65	4,875 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1175	C	13,60	22,90	14,00	2,19	27,12	137,92	4,876 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1176	C	18,60	24,90	14,00	8,20	31,28	110,30	4,878 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1177	C	18,10	23,90	14,00	6,99	31,22	132,12	4,879 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1178	C	14,60	22,40	14,00	2,80	28,24	154,85	4,883 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1179	C	13,60	22,40	14,00	1,88	27,24	150,41	4,886 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1180	C	18,10	23,90	13,50	7,57	30,77	117,52	4,887 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1181	C	18,10	22,90	14,00	6,34	31,49	156,75	4,887 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1182	C	19,10	23,40	14,50	7,02	32,86	163,47	4,892 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1183	C	15,60	23,90	14,00	4,72	28,81	122,08	4,895 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1184	C	15,10	24,90	14,50	4,45	28,45	110,73	4,896 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1185	C	18,10	22,40	13,50	6,60	31,17	153,29	4,897 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1186	C	14,60	22,90	14,00	3,11	28,12	142,26	4,899 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1187	C	17,10	24,40	14,00	6,45	30,12	116,33	4,901 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1188	C	17,10	25,40	14,50	6,66	30,23	106,95	4,902 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1189	C	16,10	23,90	13,50	5,76	28,77	109,72	4,904 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1190	C	14,10	23,90	14,00	3,35	27,31	115,74	4,905 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1191	C	15,10	22,40	13,50	3,82	28,23	141,02	4,907 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1192	C	18,60	23,40	13,50	7,68	31,34	131,09	4,912 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1193	C	13,60	23,40	14,00	2,53	26,97	125,65	4,914 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1194	C	14,10	24,40	14,50	3,14	27,65	118,47	4,918 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1195	C	18,60	23,90	13,50	8,03	31,19	119,39	4,926 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1196	C	15,60	24,90	14,00	5,51	28,41	98,74	4,928 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1197	C	17,60	25,40	14,50	7,11	30,73	108,86	4,930 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1198	C	21,60	20,90	14,50	8,14	36,02	239,46	4,931 (B)	[A2M2]	--
1199	C	14,10	22,40	14,00	2,34	27,74	152,73	4,931 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1200	C	18,60	25,90	14,50	8,44	31,32	100,95	4,931 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1201	C	17,60	24,40	14,00	6,90	30,62	118,22	4,932 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1202	C	16,60	24,40	14,00	6,00	29,62	114,34	4,935 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1203	C	19,10	25,40	14,50	8,45	31,94	114,14	4,936 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1204	C	17,60	24,40	13,50	7,50	30,08	104,30	4,937 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1205	C	14,60	23,40	14,00	3,45	27,97	129,99	4,937 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1206	C	16,60	25,40	14,50	6,21	29,73	105,00	4,938 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1207	C	15,10	23,90	14,00	4,26	28,31	120,08	4,938 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1208	C	18,60	24,90	14,50	7,60	31,70	124,40	4,940 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1209	C	19,10	23,90	14,00	7,91	32,09	135,51	4,940 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1210	C	16,10	25,90	14,50	6,23	28,99	91,47	4,941 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1211	C	21,10	20,40	14,50	7,48	35,56	251,50	4,946 (B)	[A2M2]	--
1212	C	18,60	22,90	13,50	7,36	31,47	143,00	4,946 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1213	C	14,60	24,40	14,00	4,20	27,62	106,08	4,947 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1214	C	14,60	25,40	14,50	4,43	27,73	96,83	4,948 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1215	C	15,10	23,40	13,50	4,48	27,95	117,18	4,949 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1216	C	22,10	20,90	14,00	9,13	36,02	222,47	4,951 (B)	[A2M2]	--
1217	C	19,10	24,40	14,00	8,26	31,86	123,61	4,951 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1218	C	14,60	22,40	13,50	3,36	27,73	138,92	4,951 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1219	C	17,10	24,40	13,50	7,05	29,58	102,38	4,955 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1220	C	18,10	25,40	14,50	7,56	31,14	110,78	4,958 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1221	C	15,60	23,90	13,50	5,30	28,27	107,77	4,958 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1222	C	18,10	24,40	14,00	7,36	31,06	120,16	4,960 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1223	C	19,10	23,40	14,00	7,58	32,29	147,74	4,961 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1224	C	17,60	25,40	14,00	7,73	30,18	95,28	4,965 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1225	C	14,10	22,90	14,00	2,65	27,62	140,05	4,969 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1226	C	18,60	23,40	14,00	7,12	31,77	146,09	4,975 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1227	C	21,60	20,40	14,00	8,46	35,56	234,20	4,975 (B)	[A2M2]	--
1228	C	18,10	24,40	13,50	7,95	30,58	106,10	4,975 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1229	C	13,60	24,90	14,50	3,10	26,95	104,29	4,977 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1230	C	16,10	24,40	14,00	5,55	29,12	112,29	4,977 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1231	C	16,60	22,90	13,50	5,52	29,60	135,18	4,985 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
1232	C	16,60	24,40	13,50	6,60	29,08	100,44	4,986 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1233	C	19,60	24,40	14,50	8,14	32,99	139,84	4,988 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1234	C	16,60	22,40	13,50	5,21	29,73	147,22	4,988 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1235	C	19,10	23,90	14,50	7,34	32,67	150,72	4,989 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1236	C	17,10	22,90	13,50	5,98	30,10	137,13	4,990 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1237	C	18,10	25,40	14,00	8,18	30,68	97,13	4,991 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1238	C	14,60	22,90	13,50	3,68	27,60	126,80	4,991 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1239	C	19,60	23,90	14,50	7,80	33,20	152,33	4,991 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1240	C	17,10	22,90	13,00	6,54	29,58	122,35	4,993 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1241	C	18,60	23,90	14,00	7,45	31,61	133,89	4,993 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1242	C	17,10	25,40	14,00	7,29	29,68	93,38	4,994 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1243	C	14,60	21,90	13,50	3,06	27,84	151,10	4,996 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1244	C	17,10	23,40	13,50	6,31	29,95	125,38	4,997 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1245	C	17,10	22,40	13,50	5,67	30,23	149,21	5,000 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1246	C	16,10	25,40	14,50	5,77	29,23	102,95	5,001 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1247	C	17,60	22,90	13,00	7,00	30,08	124,29	5,001 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1248	C	19,10	23,40	14,50	7,02	32,86	163,47	5,002 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1249	C	22,10	20,40	13,50	9,45	35,56	217,46	5,003 (B)	[A2M2]	--
1250	C	18,60	22,90	14,00	6,81	31,94	158,50	5,004 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1251	C	14,60	24,90	14,50	4,00	27,95	108,61	5,004 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1252	C	15,60	22,40	13,50	4,28	28,73	143,19	5,005 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1253	C	17,60	22,90	13,50	6,44	30,60	139,18	5,007 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1254	C	17,10	22,40	13,00	6,22	29,71	133,89	5,009 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1255	C	18,60	22,40	13,50	7,06	31,60	155,11	5,012 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1256	C	16,10	22,40	13,50	4,74	29,23	145,19	5,012 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1257	C	17,60	22,40	13,00	6,68	30,21	135,87	5,012 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1258	C	16,10	22,90	13,50	5,06	29,10	133,15	5,013 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1259	C	19,10	22,90	14,00	7,27	32,47	160,17	5,014 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1260	C	16,60	23,40	13,50	5,85	29,45	123,41	5,014 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1261	C	19,10	24,40	14,50	7,68	32,45	138,20	5,016 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1262	C	17,60	23,40	13,00	7,34	29,92	113,02	5,018 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1263	C	19,60	23,40	14,50	7,48	33,39	165,17	5,020 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1264	C	19,10	24,90	14,00	8,65	31,66	111,96	5,021 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1265	C	16,60	22,90	13,00	6,08	29,08	120,41	5,022 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1266	C	15,60	25,90	14,50	5,78	28,49	89,49	5,023 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1267	C	13,60	22,40	14,00	1,88	27,24	150,41	5,024 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1268	C	18,60	24,40	13,50	8,40	31,03	107,98	5,025 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1269	C	16,60	22,40	13,00	5,76	29,21	131,88	5,026 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1270	C	19,60	24,90	14,50	8,50	32,75	127,62	5,026 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1271	C	13,60	23,90	14,00	2,90	26,81	113,62	5,026 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1272	C	18,10	22,90	13,50	6,90	31,06	141,14	5,028 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1273	C	17,60	22,40	13,50	6,14	30,73	151,29	5,029 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1274	C	16,60	25,40	14,00	6,84	29,18	91,44	5,031 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1275	C	13,60	24,40	14,50	2,69	27,15	116,34	5,031 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1276	C	14,10	23,40	14,00	2,99	27,47	127,78	5,032 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1277	C	15,60	24,40	14,00	5,10	28,62	110,31	5,032 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1278	C	17,10	23,40	13,00	6,88	29,42	111,06	5,033 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1279	C	16,60	21,90	13,00	5,47	29,33	143,70	5,033 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1280	C	17,60	23,40	13,50	6,76	30,45	127,25	5,034 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1281	C	18,10	22,90	13,00	7,46	30,58	126,19	5,037 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1282	C	15,60	22,90	13,50	4,60	28,60	131,07	5,042 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1283	C	16,10	22,40	13,00	5,30	28,71	129,93	5,042 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1284	C	18,60	25,40	14,00	8,62	31,10	98,94	5,047 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1285	C	18,60	24,40	14,00	7,81	31,45	121,94	5,048 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1286	C	16,10	22,90	13,00	5,62	28,58	118,40	5,048 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1287	C	13,60	22,90	14,00	2,19	27,12	137,92	5,049 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1288	C	15,10	24,90	14,00	5,06	27,91	96,68	5,049 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1289	C	14,60	23,40	13,50	4,02	27,45	115,06	5,049 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1290	C	18,10	22,40	13,50	6,60	31,17	153,29	5,050 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1291	C	18,60	25,40	14,50	8,00	31,51	112,52	5,054 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1292	C	19,10	23,40	13,50	8,14	31,74	132,72	5,054 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1293	C	14,10	22,40	13,50	2,90	27,23	136,66	5,055 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1294	C	16,60	23,40	13,00	6,43	28,92	109,14	5,056 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1295	C	22,60	21,40	14,50	9,28	36,98	229,64	5,057 (B)	[A2M2]	--
1296	C	15,60	22,40	13,00	4,84	28,21	127,95	5,057 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1297	C	16,10	21,90	13,00	5,00	28,83	141,70	5,058 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1298	C	19,10	23,90	13,50	8,48	31,58	121,10	5,060 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1299	C	22,10	20,90	14,50	8,61	36,53	241,75	5,061 (B)	[A2M2]	--
1300	C	16,10	23,40	13,50	5,39	28,95	121,32	5,061 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1301	C	16,10	24,40	13,50	6,15	28,58	98,44	5,063 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1302	C	18,10	22,40	13,00	7,15	30,71	137,79	5,063 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1303	C	14,60	23,90	14,00	3,81	27,81	117,85	5,064 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1304	C	15,10	23,90	13,50	4,85	27,77	105,67	5,066 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1305	C	18,10	23,40	13,00	7,79	30,42	114,83	5,066 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1306	C	17,10	21,90	13,00	5,93	29,83	145,61	5,067 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1307	C	18,10	23,40	13,50	7,22	30,93	129,20	5,068 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1308	C	18,60	22,90	13,00	7,92	31,04	128,08	5,071 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1309	C	14,10	24,40	14,00	3,75	27,12	103,99	5,072 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1310	C	15,60	25,40	14,50	5,32	28,73	100,99	5,073 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1311	C	19,10	25,90	14,50	8,88	31,68	102,58	5,073 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1312	C	17,60	21,90	13,00	6,40	30,33	147,67	5,075 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1313	C	14,10	22,90	13,50	3,22	27,10	124,69	5,075 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1314	C	14,10	21,90	13,50	2,60	27,34	148,87	5,080 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1315	C	17,60	24,90	14,00	7,30	30,41	106,60	5,080 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1316	C	19,10	22,90	13,50	7,82	31,91	144,64	5,080 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
1317	C	17,10	24,90	14,00	6,85	29,91	104,71	5,082 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1318	C	19,10	24,90	14,50	8,05	32,21	126,01	5,084 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1319	C	15,10	22,90	13,50	4,14	28,10	129,06	5,085 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1320	C	15,10	22,40	13,50	3,82	28,23	141,02	5,086 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1321	C	15,60	22,90	13,00	5,16	28,08	116,44	5,094 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1322	C	17,60	23,90	13,50	7,12	30,27	115,65	5,097 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1323	C	18,60	22,40	13,00	7,61	31,16	139,76	5,098 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1324	C	19,60	23,90	14,00	8,36	32,63	137,12	5,100 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1325	C	15,10	24,40	14,00	4,65	28,12	108,26	5,109 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1326	C	15,60	23,40	13,50	4,94	28,45	119,33	5,110 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1327	C	14,10	25,40	14,50	3,99	27,23	94,71	5,111 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1328	C	19,60	25,40	14,50	8,90	32,49	115,70	5,112 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1329	C	19,60	23,40	14,00	8,04	32,83	149,34	5,115 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1330	C	17,60	26,40	14,50	8,03	30,21	86,07	5,117 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1331	C	18,60	23,40	13,00	8,25	30,91	116,67	5,120 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1332	C	15,60	21,90	13,00	4,54	28,33	139,51	5,120 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1333	C	19,10	23,40	14,00	7,58	32,29	147,74	5,121 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1334	C	16,10	23,40	13,00	5,97	28,42	107,12	5,125 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1335	C	20,10	23,90	14,50	8,26	33,73	154,06	5,127 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1336	C	18,10	24,90	14,00	7,75	30,90	108,48	5,127 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1337	C	18,60	22,90	13,50	7,36	31,47	143,00	5,129 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1338	C	19,10	24,40	13,50	8,86	31,42	109,72	5,129 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1339	C	19,60	24,40	14,00	8,72	32,40	125,17	5,130 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1340	C	19,60	23,40	14,50	7,48	33,39	165,17	5,131 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1341	C	18,60	23,40	13,50	7,68	31,34	131,09	5,131 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1342	C	18,10	21,90	13,00	6,86	30,83	149,56	5,131 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1343	C	19,60	23,90	14,50	7,80	33,20	152,33	5,131 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1344	C	16,60	23,90	13,50	6,21	29,27	111,81	5,132 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1345	C	17,10	23,90	13,50	6,66	29,77	113,63	5,133 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1346	C	16,60	24,90	14,00	6,41	29,41	102,78	5,133 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1347	C	13,60	23,40	14,00	2,53	26,97	125,65	5,134 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1348	C	16,10	25,40	14,00	6,40	28,68	89,47	5,134 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1349	C	17,60	24,90	13,50	7,92	29,86	93,18	5,134 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1350	C	18,10	23,90	13,00	8,16	30,24	103,74	5,136 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1351	C	19,10	23,90	14,00	7,91	32,09	135,51	5,136 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1352	C	20,10	24,40	14,50	8,59	33,53	141,50	5,136 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1353	C	14,60	22,40	13,50	3,36	27,73	138,92	5,137 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1354	C	18,10	24,90	13,50	8,36	30,36	95,04	5,140 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1355	C	15,60	24,40	13,50	5,70	28,08	96,45	5,141 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1356	C	18,10	26,40	14,50	8,47	30,71	87,90	5,144 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1357	C	13,60	22,40	13,50	2,43	26,73	134,53	5,145 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1358	C	14,10	24,90	14,50	3,55	27,45	106,43	5,145 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1359	C	19,10	22,90	14,00	7,27	32,47	160,17	5,145 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1360	C	15,10	22,40	13,00	4,38	27,71	125,80	5,146 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1361	C	19,10	22,40	13,50	7,53	32,08	156,82	5,146 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1362	C	21,60	20,40	14,50	7,95	36,07	253,33	5,149 (B)	[A2M2]	--
1363	C	14,60	21,90	13,50	3,06	27,84	151,10	5,150 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1364	C	17,10	23,90	13,00	7,26	29,24	99,99	5,153 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1365	C	20,10	23,40	14,50	7,94	33,92	166,84	5,155 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1366	C	19,10	25,40	14,00	9,07	31,47	100,62	5,156 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1367	C	19,60	22,90	14,00	7,73	33,00	161,78	5,157 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1368	C	18,10	23,90	13,50	7,57	30,77	117,52	5,158 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1369	C	13,60	21,90	13,50	2,13	26,84	146,70	5,159 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1370	C	17,10	26,40	14,50	7,59	29,71	84,18	5,163 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1371	C	14,10	23,40	13,50	3,57	26,95	112,96	5,163 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1372	C	17,60	23,90	13,00	7,71	29,74	101,83	5,164 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1373	C	19,60	24,40	14,50	8,14	32,99	139,84	5,164 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1374	C	18,60	22,40	13,50	7,06	31,60	155,11	5,165 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1375	C	15,10	25,40	14,50	4,88	28,23	98,95	5,166 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1376	C	14,10	23,90	14,00	3,35	27,31	115,74	5,170 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1377	C	15,10	21,90	13,00	4,07	27,83	137,49	5,171 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1378	C	17,10	24,90	13,50	7,47	29,36	91,31	5,172 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1379	C	18,60	21,90	13,00	7,33	31,27	151,61	5,174 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1380	C	22,10	20,40	14,00	8,94	36,06	235,82	5,174 (B)	[A2M2]	--
1381	C	15,10	25,90	14,50	5,34	27,99	87,45	5,176 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1382	C	18,60	24,90	14,00	8,20	31,28	110,30	5,179 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1383	C	18,60	26,40	14,50	8,91	31,11	89,72	5,181 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1384	C	19,10	22,90	13,00	8,38	31,45	129,89	5,186 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1385	C	13,60	22,90	13,50	2,76	26,60	122,57	5,189 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1386	C	20,10	24,90	14,50	8,96	33,30	129,18	5,191 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1387	C	16,10	24,90	14,00	5,96	28,91	100,78	5,192 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1388	C	19,10	24,40	14,00	8,26	31,86	123,61	5,194 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1389	C	18,60	23,90	13,50	8,03	31,19	119,39	5,194 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1390	C	17,60	25,90	14,50	7,55	30,49	97,29	5,195 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1391	C	19,10	23,40	13,00	8,71	31,31	118,50	5,196 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1392	C	18,60	24,90	13,50	8,81	30,86	96,86	5,198 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1393	C	19,60	24,90	14,00	9,10	32,15	113,51	5,199 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1394	C	17,10	25,90	14,50	7,11	29,99	95,43	5,203 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1395	C	14,60	24,90	14,00	4,62	27,41	94,58	5,203 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1396	C	14,60	23,90	13,50	4,40	27,27	103,54	5,206 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1397	C	18,60	23,90	13,00	8,61	30,74	105,52	5,213 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1398	C	16,10	23,90	13,50	5,76	28,77	109,72	5,214 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1399	C	19,10	25,40	14,50	8,45	31,94	114,14	5,214 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1400	C	18,10	25,90	14,50	7,99	30,95	99,15	5,220 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1401	C	15,10	23,40	13,50	4,48	27,95	117,18	5,221 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
1402	C	14,60	22,90	13,50	3,68	27,60	126,80	5,222 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1403	C	19,60	23,40	13,50	8,60	32,26	134,34	5,223 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1404	C	16,60	21,90	13,00	5,47	29,33	143,70	5,226 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1405	C	16,60	23,90	13,00	6,80	28,74	97,99	5,229 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1406	C	17,60	22,40	13,00	6,68	30,21	135,87	5,230 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1407	C	17,10	22,40	13,00	6,22	29,71	133,89	5,232 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1408	C	19,10	22,40	13,00	8,08	31,58	141,49	5,232 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1409	C	16,60	26,40	14,50	7,16	29,21	82,26	5,234 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1410	C	19,60	23,90	13,50	8,94	32,05	122,66	5,235 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1411	C	15,60	23,40	13,00	5,52	27,92	105,06	5,237 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1412	C	15,10	22,90	13,00	4,70	27,58	114,21	5,239 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1413	C	13,60	24,40	14,00	3,30	26,62	101,86	5,240 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1414	C	14,10	21,90	13,50	2,60	27,34	148,87	5,242 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1415	C	17,10	21,90	12,50	6,48	29,32	130,59	5,242 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1416	C	19,60	24,90	14,50	8,50	32,75	127,62	5,248 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1417	C	17,60	22,40	12,50	7,24	29,70	121,23	5,250 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1418	C	14,10	22,40	13,50	2,90	27,23	136,66	5,253 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1419	C	16,60	22,40	13,00	5,76	29,21	131,88	5,255 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1420	C	17,10	21,90	13,00	5,93	29,83	145,61	5,257 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1421	C	19,60	22,90	13,50	8,28	32,44	146,23	5,257 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1422	C	16,10	21,90	13,00	5,00	28,83	141,70	5,257 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1423	C	16,60	25,90	14,50	6,67	29,49	93,47	5,257 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1424	C	18,10	22,90	12,50	8,02	30,06	112,11	5,258 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1425	C	15,60	25,40	14,00	5,96	28,18	87,45	5,259 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1426	C	17,10	22,90	13,00	6,54	29,58	122,35	5,259 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1427	C	17,60	21,90	13,00	6,40	30,33	147,67	5,260 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1428	C	17,60	22,90	13,00	7,00	30,08	124,29	5,260 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1429	C	16,60	24,90	13,50	7,03	28,86	89,33	5,261 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1430	C	18,10	22,40	12,50	7,70	30,20	123,13	5,262 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1431	C	20,60	23,90	14,50	8,72	34,27	155,80	5,263 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1432	C	16,60	21,90	12,50	6,01	28,82	128,66	5,263 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1433	C	19,60	25,90	14,50	9,33	32,19	104,11	5,263 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1434	C	19,10	22,90	13,50	7,82	31,91	144,64	5,266 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1435	C	20,10	23,40	14,50	7,94	33,92	166,84	5,266 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1436	C	14,60	21,90	13,00	3,61	27,33	135,27	5,267 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1437	C	20,10	23,90	14,50	8,26	33,73	154,06	5,267 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1438	C	19,10	23,90	13,00	9,07	31,16	107,37	5,267 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1439	C	20,10	23,40	14,00	8,50	33,36	151,00	5,269 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1440	C	14,60	22,40	13,00	3,91	27,21	123,64	5,269 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1441	C	17,10	22,40	12,50	6,78	29,20	119,23	5,271 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1442	C	22,10	20,40	14,50	8,43	36,57	255,71	5,271 (B)	[A2M2]	--
1443	C	14,60	24,40	14,00	4,20	27,62	106,08	5,272 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1444	C	19,10	24,90	13,50	9,26	31,24	98,63	5,273 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1445	C	20,10	23,90	14,00	8,82	33,16	138,71	5,274 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1446	C	17,60	22,90	12,50	7,56	29,56	110,20	5,274 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1447	C	22,60	20,90	14,50	9,09	37,04	243,35	5,275 (B)	[A2M2]	--
1448	C	19,10	23,40	13,50	8,14	31,74	132,72	5,278 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1449	C	19,60	23,40	14,00	8,04	32,83	149,34	5,278 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1450	C	18,10	22,40	13,00	7,15	30,71	137,79	5,279 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1451	C	16,10	22,40	13,00	5,30	28,71	129,93	5,279 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1452	C	17,60	21,90	12,50	6,94	29,82	132,40	5,282 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1453	C	20,60	24,40	14,50	9,05	34,07	143,15	5,284 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1454	C	20,60	23,40	14,50	8,41	34,45	168,65	5,284 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1455	C	15,60	23,90	13,50	5,30	28,27	107,77	5,286 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1456	C	16,60	22,40	12,50	6,32	28,70	117,34	5,286 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1457	C	18,10	25,90	14,00	8,64	30,42	86,10	5,287 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1458	C	17,60	24,40	13,50	7,50	30,08	104,30	5,287 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1459	C	18,60	25,90	14,50	8,44	31,32	100,95	5,290 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1460	C	19,60	22,90	14,00	7,73	33,00	161,78	5,291 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1461	C	20,10	25,40	14,50	9,35	33,03	117,24	5,292 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1462	C	18,10	22,90	13,00	7,46	30,58	126,19	5,293 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1463	C	18,10	21,90	12,50	7,41	30,32	134,40	5,293 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1464	C	19,10	21,90	13,00	7,80	31,70	153,31	5,295 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1465	C	16,60	22,90	13,00	6,08	29,08	120,41	5,299 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1466	C	16,10	23,90	13,00	6,35	28,24	96,08	5,301 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1467	C	15,10	24,40	13,50	5,26	27,58	94,40	5,301 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1468	C	19,60	23,90	14,00	8,36	32,63	137,12	5,301 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1469	C	17,10	22,90	12,50	7,11	29,06	108,27	5,302 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1470	C	19,10	22,40	13,50	7,53	32,08	156,82	5,302 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1471	C	15,60	22,40	13,00	4,84	28,21	127,95	5,303 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1472	C	15,60	24,90	14,00	5,51	28,41	98,74	5,306 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1473	C	13,60	25,40	14,50	3,55	26,73	92,60	5,307 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1474	C	17,60	25,90	14,00	8,20	29,92	84,25	5,308 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1475	C	13,60	24,90	14,50	3,10	26,95	104,29	5,309 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1476	C	19,60	22,40	13,50	8,00	32,60	158,40	5,309 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1477	C	16,10	22,40	12,50	5,86	28,20	115,41	5,309 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1478	C	20,10	22,90	14,00	8,20	33,53	163,49	5,310 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1479	C	14,60	21,40	13,00	3,33	27,42	147,11	5,310 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1480	C	19,60	24,40	13,50	9,31	31,81	111,27	5,311 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1481	C	20,10	24,40	14,00	9,17	32,94	126,72	5,311 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1482	C	19,10	26,40	14,50	9,35	31,47	91,37	5,311 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1483	C	18,60	22,40	13,00	7,61	31,16	139,76	5,311 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1484	C	13,60	23,90	14,00	2,90	26,81	113,62	5,312 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1485	C	17,10	21,40	12,50	6,20	29,41	142,01	5,314 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1486	C	20,10	24,40	14,50	8,59	33,53	141,50	5,315 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
1487	C	18,10	21,90	13,00	6,86	30,83	149,56	5,315 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1488	C	18,10	24,40	13,50	7,95	30,58	106,10	5,318 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1489	C	17,10	24,40	13,50	7,05	29,58	102,38	5,319 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1490	C	14,10	22,90	13,50	3,22	27,10	124,69	5,321 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1491	C	22,60	20,40	14,00	9,42	36,57	238,18	5,322 (B)	[A2M2]	--
1492	C	18,60	25,90	14,00	9,08	30,90	87,90	5,322 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1493	C	18,60	22,40	12,50	8,16	30,70	124,95	5,322 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1494	C	18,60	22,90	13,00	7,92	31,04	128,08	5,324 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1495	C	16,60	21,40	12,50	5,73	28,91	140,01	5,325 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1496	C	19,10	24,90	14,00	8,65	31,66	111,96	5,328 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1497	C	15,60	21,90	13,00	4,54	28,33	139,51	5,328 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1498	C	13,60	21,90	13,50	2,13	26,84	146,70	5,329 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1499	C	19,10	23,90	13,50	8,48	31,58	121,10	5,332 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1500	C	14,60	25,40	14,50	4,43	27,73	96,83	5,334 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1501	C	17,60	23,40	13,00	7,34	29,92	113,02	5,335 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1502	C	16,10	22,90	13,00	5,62	28,58	118,40	5,336 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1503	C	18,60	22,90	12,50	8,48	30,56	113,87	5,337 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1504	C	18,10	24,40	13,00	8,56	30,04	92,90	5,337 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1505	C	16,10	21,90	12,50	5,55	28,32	126,49	5,340 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1506	C	14,60	23,40	13,50	4,02	27,45	115,06	5,341 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1507	C	17,10	25,90	14,00	7,76	29,42	82,40	5,341 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1508	C	16,10	21,40	12,50	5,27	28,41	138,06	5,342 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1509	C	16,60	22,90	12,50	6,65	28,56	106,34	5,344 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1510	C	14,60	22,90	13,00	4,25	27,08	112,19	5,345 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1511	C	17,60	21,40	12,50	6,67	29,91	143,79	5,346 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1512	C	13,60	23,40	13,50	3,11	26,45	110,73	5,349 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1513	C	20,60	24,90	14,50	9,41	33,84	130,84	5,351 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1514	C	16,10	24,90	13,50	6,58	28,36	87,43	5,353 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1515	C	13,60	22,40	13,50	2,43	26,73	134,53	5,354 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1516	C	18,60	21,90	13,00	7,33	31,27	151,61	5,356 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1517	C	19,60	22,90	13,00	8,84	31,88	131,51	5,357 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1518	C	14,10	21,90	13,00	3,15	26,83	133,16	5,360 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1519	C	17,60	24,40	13,00	8,11	29,54	91,04	5,360 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1520	C	17,10	23,40	13,00	6,88	29,42	111,06	5,361 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1521	C	18,10	23,40	12,50	8,37	29,89	101,27	5,361 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1522	C	18,60	21,90	12,50	7,87	30,82	136,22	5,362 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1523	C	14,60	25,90	14,50	4,90	27,49	85,37	5,363 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1524	C	16,10	26,40	14,50	6,72	28,71	80,32	5,363 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1525	C	18,60	24,40	13,50	8,40	31,03	107,98	5,364 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1526	C	14,10	23,90	13,50	3,95	26,77	101,48	5,364 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1527	C	15,10	23,40	13,00	5,06	27,42	102,98	5,367 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1528	C	16,60	24,40	13,50	6,60	29,08	100,44	5,367 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1529	C	19,10	22,40	12,50	8,62	31,14	126,85	5,370 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1530	C	18,10	21,40	12,50	7,14	30,41	145,83	5,372 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1531	C	19,60	23,40	13,00	9,17	31,71	120,10	5,374 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1532	C	16,10	25,90	14,50	6,23	28,99	91,47	5,374 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1533	C	17,60	25,40	14,00	7,73	30,18	95,28	5,376 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1534	C	18,10	23,40	13,00	7,79	30,42	114,83	5,378 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1535	C	19,60	24,40	14,00	8,72	32,40	125,17	5,380 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1536	C	14,10	22,40	13,00	3,45	26,71	121,54	5,380 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1537	C	18,60	24,40	13,00	9,01	30,54	94,64	5,380 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1538	C	17,60	23,40	12,50	7,92	29,39	99,42	5,380 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1539	C	15,10	21,90	13,00	4,07	27,83	137,49	5,388 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1540	C	19,10	22,90	12,50	8,94	31,02	115,78	5,388 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1541	C	14,10	24,90	14,00	4,17	26,91	92,52	5,390 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1542	C	18,10	25,40	14,00	8,18	30,68	97,13	5,392 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1543	C	14,10	21,40	13,00	2,86	26,92	145,04	5,392 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1544	C	19,60	22,40	13,00	8,54	32,06	143,13	5,395 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1545	C	20,60	23,40	14,50	8,41	34,45	168,65	5,395 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1546	C	16,10	22,90	12,50	6,19	28,06	104,41	5,396 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1547	C	15,60	22,90	13,00	5,16	28,08	116,44	5,396 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1548	C	16,60	23,40	13,00	6,43	28,92	109,14	5,397 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1549	C	19,60	25,40	14,50	8,90	32,49	115,70	5,398 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1550	C	15,60	21,90	12,50	5,08	27,82	124,53	5,401 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1551	C	17,10	24,40	13,00	7,66	29,04	89,16	5,403 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1552	C	20,60	23,90	14,50	8,72	34,27	155,80	5,404 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1553	C	17,10	23,40	12,50	7,47	28,89	97,52	5,406 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1554	C	15,10	22,40	13,00	4,38	27,71	125,80	5,406 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1555	C	21,10	23,90	14,50	9,18	34,81	157,54	5,408 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1556	C	15,60	22,40	12,50	5,40	27,70	113,37	5,411 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1557	C	21,10	23,40	14,50	8,87	34,98	170,38	5,414 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1558	C	20,10	23,40	13,50	9,06	32,79	135,89	5,414 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1559	C	19,10	21,90	12,50	8,34	31,25	138,21	5,416 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1560	C	15,10	23,90	13,50	4,85	27,77	105,67	5,418 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1561	C	18,60	23,40	12,50	8,83	30,39	103,03	5,419 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1562	C	20,10	24,90	14,50	8,96	33,30	129,18	5,419 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1563	C	15,10	25,40	14,00	5,52	27,68	85,47	5,421 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1564	C	14,10	24,40	14,00	3,75	27,12	103,99	5,425 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1565	C	17,10	25,40	14,00	7,29	29,68	93,38	5,426 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1566	C	18,60	23,40	13,00	8,25	30,91	116,67	5,429 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1567	C	18,60	21,40	12,50	7,61	30,91	147,77	5,429 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1568	C	20,10	22,90	13,50	8,75	32,97	147,84	5,431 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1569	C	15,60	21,40	12,50	4,80	27,91	135,86	5,432 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1570	C	20,10	23,90	13,50	9,39	32,59	124,21	5,435 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1571	C	20,60	23,40	14,00	8,96	33,89	152,58	5,435 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V

PROGETTAZIONE ATI:

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
1572	C	20,10	23,40	14,00	8,50	33,36	151,00	5,435 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1573	C	19,10	25,90	14,50	8,88	31,68	102,58	5,438 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1574	C	19,10	24,40	13,00	9,46	30,99	96,47	5,439 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1575	C	20,60	23,90	14,00	9,28	33,70	140,34	5,441 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1576	C	19,10	22,90	13,00	8,38	31,45	129,89	5,442 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1577	C	18,60	25,40	14,00	8,62	31,10	98,94	5,442 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1578	C	15,60	23,90	13,00	5,90	27,74	94,04	5,444 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1579	C	20,10	22,90	14,00	8,20	33,53	163,49	5,445 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1580	C	19,60	22,90	13,50	8,28	32,44	146,23	5,448 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1581	C	19,10	22,40	13,00	8,08	31,58	141,49	5,449 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1582	C	13,60	22,90	13,50	2,76	26,60	122,57	5,452 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1583	C	19,60	23,40	13,50	8,60	32,26	134,34	5,452 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1584	C	15,10	24,90	14,00	5,06	27,91	96,68	5,458 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1585	C	20,60	22,90	14,00	8,66	34,05	165,20	5,461 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1586	C	18,10	25,40	13,50	8,81	30,12	84,25	5,461 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1587	C	20,60	24,40	14,50	9,05	34,07	143,15	5,464 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1588	C	19,60	22,40	13,50	8,00	32,60	158,40	5,469 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1589	C	16,10	24,40	13,50	6,15	28,58	98,44	5,469 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1590	C	19,10	24,40	13,50	8,86	31,42	109,72	5,470 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1591	C	16,60	25,90	14,00	7,32	28,92	80,45	5,470 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1592	C	14,10	23,40	13,50	3,57	26,95	112,96	5,476 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1593	C	20,10	22,40	13,50	8,46	33,13	160,05	5,479 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1594	C	20,10	23,90	14,00	8,82	33,16	138,71	5,479 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1595	C	19,10	21,90	13,00	7,80	31,70	153,31	5,481 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1596	C	19,10	23,40	12,50	9,28	30,88	104,86	5,481 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1597	C	19,60	21,90	13,00	8,26	32,20	154,89	5,485 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1598	C	21,10	22,90	14,50	8,59	35,13	183,39	5,485 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1599	C	16,10	23,40	13,00	5,97	28,42	107,12	5,486 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1600	C	16,60	25,40	14,00	6,84	29,18	91,44	5,487 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1601	C	15,60	25,90	14,50	5,78	28,49	89,49	5,489 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1602	C	18,60	25,40	13,50	9,25	30,62	86,03	5,489 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1603	C	14,60	24,40	13,50	4,81	27,08	92,31	5,490 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1604	C	14,10	22,90	13,00	3,79	26,58	110,11	5,491 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1605	C	14,60	21,90	13,00	3,61	27,33	135,27	5,496 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1606	C	16,60	23,40	12,50	7,01	28,39	95,56	5,496 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1607	C	18,10	21,90	12,00	7,95	29,80	120,04	5,502 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1608	C	17,60	25,40	13,50	8,37	29,62	82,41	5,503 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1609	C	14,60	21,40	13,00	3,33	27,42	147,11	5,503 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1610	C	19,10	21,40	12,50	8,07	31,35	149,70	5,505 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1611	C	19,10	23,40	13,00	8,71	31,31	118,50	5,505 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1612	C	17,60	21,90	12,00	7,49	29,30	118,14	5,507 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1613	C	17,10	21,90	12,50	6,48	29,32	130,59	5,508 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1614	C	16,60	24,40	13,00	7,21	28,54	87,23	5,510 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1615	C	19,60	24,90	14,00	9,10	32,15	113,51	5,515 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1616	C	22,60	20,40	14,50	8,91	37,08	257,15	5,515 (B)	[A2M2]	--
1617	C	15,10	21,90	12,50	4,62	27,32	122,38	5,515 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1618	C	19,60	23,90	13,50	8,94	32,05	122,66	5,516 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1619	C	14,60	23,40	13,00	4,61	26,92	100,94	5,516 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1620	C	15,10	21,40	12,50	4,33	27,41	133,70	5,520 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1621	C	15,60	24,90	13,50	6,14	27,86	85,42	5,521 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1622	C	13,60	21,90	13,00	2,68	26,33	130,92	5,522 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1623	C	19,60	22,90	12,50	9,40	31,43	117,45	5,523 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1624	C	18,10	23,90	13,00	8,16	30,24	103,74	5,524 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1625	C	21,10	23,40	14,50	8,87	34,98	170,38	5,525 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1626	C	17,10	21,90	12,00	7,02	28,80	116,21	5,533 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1627	C	13,60	21,40	13,00	2,40	26,42	142,71	5,534 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1628	C	19,60	22,40	12,50	9,09	31,56	128,53	5,535 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1629	C	16,60	21,90	12,50	6,01	28,82	128,66	5,537 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1630	C	14,10	25,40	14,50	3,99	27,23	94,71	5,537 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1631	C	15,60	22,90	12,50	5,74	27,56	102,35	5,538 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1632	C	17,60	22,40	12,00	7,80	29,18	107,40	5,538 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1633	C	15,60	26,40	14,50	6,28	28,21	78,33	5,542 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1634	C	17,10	21,40	12,50	6,20	29,41	142,01	5,543 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1635	C	17,60	21,90	12,50	6,94	29,82	132,40	5,544 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1636	C	14,60	22,40	13,00	3,91	27,21	123,64	5,548 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1637	C	18,10	21,90	12,50	7,41	30,32	134,40	5,549 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1638	C	21,10	23,90	14,50	9,18	34,81	157,54	5,551 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1639	C	19,10	25,40	14,00	9,07	31,47	100,62	5,554 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1640	C	17,60	21,40	12,00	7,21	29,41	129,06	5,557 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1641	C	21,60	23,40	14,50	9,33	35,51	172,21	5,557 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1642	C	17,60	22,40	12,50	7,24	29,70	121,23	5,558 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1643	C	16,60	21,40	12,50	5,73	28,91	140,01	5,561 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1644	C	18,10	22,40	12,50	7,70	30,20	123,13	5,563 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1645	C	15,10	22,40	12,50	4,94	27,20	111,24	5,565 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1646	C	15,10	22,90	13,00	4,70	27,58	114,21	5,565 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1647	C	17,60	23,90	13,00	7,71	29,74	101,83	5,568 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1648	C	20,10	24,40	14,00	9,17	32,94	126,72	5,568 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1649	C	13,60	22,40	13,00	2,99	26,21	119,33	5,570 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1650	C	17,10	25,40	13,50	7,93	29,12	80,55	5,571 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1651	C	17,10	23,90	13,00	7,26	29,24	99,99	5,571 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1652	C	21,10	22,90	14,50	8,59	35,13	183,39	5,572 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1653	C	20,10	22,90	13,00	9,30	32,42	133,00	5,572 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1654	C	17,60	21,40	12,50	6,67	29,91	143,79	5,573 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1655	C	18,10	22,40	12,00	8,26	29,68	109,17	5,575 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1656	C	15,60	24,40	13,50	5,70	28,08	96,45	5,575 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
1657	C	19,60	21,90	12,50	8,80	31,68	139,89	5,575 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1658	C	17,10	21,40	12,00	6,74	28,91	127,10	5,578 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1659	C	18,60	23,90	12,50	9,21	30,20	92,48	5,578 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1660	C	18,60	21,90	12,00	8,42	30,30	121,76	5,579 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1661	C	20,60	24,90	14,50	9,41	33,84	130,84	5,583 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1662	C	16,10	21,40	12,50	5,27	28,41	138,06	5,584 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1663	C	20,10	25,40	14,50	9,35	33,03	117,24	5,586 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1664	C	16,10	25,90	14,00	6,88	28,42	78,54	5,587 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1665	C	18,10	24,90	13,50	8,36	30,36	95,04	5,588 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1666	C	14,60	23,90	13,50	4,40	27,27	103,54	5,588 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1667	C	16,60	21,40	12,00	6,27	28,41	125,17	5,589 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1668	C	17,10	22,40	12,50	6,78	29,20	119,23	5,589 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1669	C	21,10	23,40	14,00	9,42	34,42	154,33	5,591 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1670	C	18,10	21,40	12,00	7,67	29,91	130,89	5,592 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1671	C	14,10	25,90	14,50	4,46	26,99	83,31	5,593 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1672	C	14,10	21,40	13,00	2,86	26,92	145,04	5,594 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1673	C	20,10	22,40	13,00	9,00	32,58	144,66	5,594 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1674	C	18,60	22,40	12,00	8,72	30,18	111,01	5,595 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1675	C	18,10	21,40	12,50	7,14	30,41	145,83	5,596 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1676	C	20,60	22,90	14,00	8,66	34,05	165,20	5,598 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1677	C	17,60	24,90	13,50	7,92	29,86	93,18	5,599 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1678	C	18,60	23,90	13,00	8,61	30,74	105,52	5,599 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1679	C	21,60	22,90	14,50	9,05	35,65	185,33	5,600 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1680	C	17,60	23,90	12,50	8,31	29,20	88,85	5,600 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1681	C	14,10	21,90	13,00	3,15	26,83	133,16	5,602 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1682	C	13,60	23,90	13,50	3,50	26,27	99,29	5,602 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1683	C	20,60	23,40	14,00	8,96	33,89	152,58	5,604 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1684	C	18,10	26,90	14,50	8,98	30,42	77,03	5,610 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1685	C	17,10	22,40	12,00	7,34	28,68	105,41	5,611 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1686	C	18,10	23,90	12,50	8,76	29,70	90,63	5,613 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1687	C	21,10	22,90	14,00	9,13	34,58	166,93	5,614 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1688	C	20,60	22,90	13,50	9,21	33,50	149,45	5,615 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1689	C	16,60	22,40	12,50	6,32	28,70	117,34	5,616 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1690	C	18,10	22,90	12,50	8,02	30,06	112,11	5,618 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1691	C	19,60	22,40	13,00	8,54	32,06	143,13	5,618 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1692	C	18,60	21,90	12,50	7,87	30,82	136,22	5,618 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1693	C	14,60	21,40	12,50	3,87	26,91	131,69	5,619 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1694	C	19,60	22,90	13,00	8,84	31,88	131,51	5,620 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1695	C	18,60	22,40	12,50	8,16	30,70	124,95	5,622 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1696	C	15,60	23,40	13,00	5,52	27,92	105,06	5,624 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1697	C	16,10	25,40	14,00	6,40	28,68	89,47	5,625 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1698	C	14,60	21,90	12,50	4,16	26,82	120,37	5,626 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1699	C	20,10	22,90	13,50	8,75	32,97	147,84	5,627 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1700	C	13,60	24,40	14,00	3,30	26,62	101,86	5,629 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1701	C	16,10	21,90	12,50	5,55	28,32	126,49	5,629 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1702	C	15,10	23,90	13,00	5,45	27,24	92,01	5,629 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1703	C	16,60	21,90	12,00	6,56	28,30	114,14	5,629 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1704	C	18,60	26,90	14,50	9,42	30,90	78,82	5,630 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1705	C	16,10	23,40	12,50	6,56	27,89	93,59	5,632 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1706	C	17,60	26,40	14,50	8,03	30,21	86,07	5,635 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1707	C	18,60	24,90	13,50	8,81	30,86	96,86	5,640 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1708	C	18,60	21,40	12,00	8,14	30,41	132,70	5,640 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1709	C	19,60	25,90	14,50	9,33	32,19	104,11	5,640 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1710	C	20,10	22,40	13,50	8,46	33,13	160,05	5,643 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1711	C	16,60	22,40	12,00	6,88	28,18	103,57	5,646 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1712	C	17,60	20,90	12,00	6,95	29,49	140,13	5,646 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1713	C	17,60	22,90	12,50	7,56	29,56	110,20	5,646 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1714	C	18,10	26,40	14,50	8,47	30,71	87,90	5,647 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1715	C	19,10	23,90	13,00	9,07	31,16	107,37	5,650 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1716	C	20,10	23,40	13,50	9,06	32,79	135,89	5,651 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1717	C	20,60	23,90	14,00	9,28	33,70	140,34	5,651 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1718	C	16,10	22,40	12,50	5,86	28,20	115,41	5,651 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1719	C	18,60	22,90	12,00	9,05	30,03	100,52	5,651 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1720	C	18,60	21,40	12,50	7,61	30,91	147,77	5,652 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1721	C	14,60	25,40	14,00	5,07	27,18	83,40	5,652 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1722	C	14,60	24,90	14,00	4,62	27,41	94,58	5,652 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1723	C	13,60	24,90	14,00	3,73	26,41	90,36	5,656 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1724	C	17,60	26,90	14,50	8,55	29,92	75,19	5,657 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1725	C	20,60	22,40	13,50	8,93	33,65	161,62	5,658 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1726	C	17,10	24,90	13,50	7,47	29,36	91,31	5,660 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1727	C	16,10	24,40	13,00	6,77	28,04	85,27	5,660 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1728	C	19,10	21,90	12,00	8,88	30,80	123,65	5,661 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1729	C	19,10	22,40	12,00	9,18	30,68	112,84	5,663 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1730	C	19,60	24,40	13,50	9,31	31,81	111,27	5,663 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1731	C	18,10	22,90	12,00	8,59	29,53	98,68	5,664 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1732	C	21,10	22,40	14,00	8,86	34,72	179,72	5,664 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1733	C	19,10	22,40	12,50	8,62	31,14	126,85	5,668 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1734	C	21,60	23,40	14,50	9,33	35,51	172,21	5,668 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1735	C	19,60	21,40	12,50	8,54	31,79	151,38	5,669 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1736	C	16,60	20,90	12,00	6,01	28,49	136,22	5,671 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1737	C	19,10	21,90	12,50	8,34	31,25	138,21	5,671 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1738	C	16,60	23,90	13,00	6,80	28,74	97,99	5,673 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1739	C	20,10	21,90	13,00	8,73	32,72	156,52	5,673 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1740	C	18,60	26,40	14,50	8,91	31,11	89,72	5,673 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1741	C	14,60	20,90	12,50	3,60	26,99	143,18	5,674 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI - GEOTECNICA - RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
1742	C	14,10	22,40	13,00	3,45	26,71	121,54	5,677 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1743	C	19,60	21,90	13,00	8,26	32,20	154,89	5,677 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1744	C	18,60	24,90	13,00	9,44	30,31	84,12	5,680 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1745	C	17,10	20,90	12,00	6,48	28,99	138,11	5,681 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1746	C	21,60	22,90	14,50	9,05	35,65	185,33	5,685 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1747	C	15,60	21,40	12,50	4,80	27,91	135,86	5,688 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1748	C	15,10	25,90	14,50	5,34	27,99	87,45	5,689 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1749	C	17,10	22,90	12,50	7,11	29,06	108,27	5,689 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1750	C	19,60	23,40	13,00	9,17	31,71	120,10	5,692 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1751	C	23,10	20,40	14,50	9,39	37,58	259,44	5,692 (B)	[A2M2]	--
1752	C	14,60	22,90	13,00	4,25	27,08	112,19	5,694 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1753	C	13,60	23,40	13,50	3,11	26,45	110,73	5,694 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1754	C	17,60	22,90	12,00	8,14	29,03	96,80	5,694 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1755	C	18,10	20,90	12,00	7,42	29,99	141,98	5,695 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1756	C	16,10	21,90	12,00	6,10	27,80	112,21	5,695 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1757	C	18,60	22,90	12,50	8,48	30,56	113,87	5,695 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1758	C	16,10	21,40	12,00	5,81	27,91	123,04	5,698 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1759	C	19,10	21,40	12,00	8,61	30,90	134,66	5,701 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1760	C	15,60	21,90	12,50	5,08	27,82	124,53	5,702 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1761	C	18,10	24,90	13,00	8,99	29,81	82,34	5,704 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1762	C	14,60	22,40	12,50	4,48	26,70	109,23	5,705 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1763	C	17,10	23,90	12,50	7,86	28,70	86,94	5,710 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1764	C	15,10	22,90	12,50	5,28	27,06	100,30	5,712 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1765	C	17,10	26,40	14,50	7,59	29,71	84,18	5,712 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1766	C	19,10	24,90	13,50	9,26	31,24	98,63	5,712 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1767	C	16,60	25,40	13,50	7,49	28,62	78,63	5,713 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1768	C	15,10	24,90	13,50	5,69	27,36	83,45	5,719 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1769	C	14,10	23,40	13,00	4,16	26,42	98,90	5,719 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1770	C	13,60	22,90	13,00	3,33	26,08	107,90	5,723 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1771	C	14,10	24,40	13,50	4,36	26,58	90,27	5,724 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1772	C	20,10	23,90	13,50	9,39	32,59	124,21	5,726 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1773	C	19,10	21,40	12,50	8,07	31,35	149,70	5,728 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1774	C	19,60	21,90	12,00	9,34	31,24	125,51	5,738 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1775	C	19,10	22,90	12,50	8,94	31,02	115,78	5,743 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1776	C	18,60	20,90	12,00	7,89	30,49	143,78	5,747 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1777	C	16,60	22,90	12,50	6,65	28,56	106,34	5,749 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1778	C	13,60	21,40	13,00	2,40	26,42	142,71	5,750 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1779	C	17,60	24,90	13,00	8,55	29,31	80,51	5,751 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1780	C	15,10	26,40	14,50	5,85	27,71	76,34	5,751 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1781	C	21,10	22,90	14,00	9,13	34,58	166,93	5,752 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1782	C	17,10	22,90	12,00	7,68	28,53	94,93	5,754 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1783	C	17,10	26,90	14,50	8,12	29,42	73,33	5,755 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1784	C	16,10	20,90	12,00	5,54	27,99	134,12	5,755 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1785	C	21,10	23,40	14,00	9,42	34,42	154,33	5,763 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1786	C	16,10	23,90	13,00	6,35	28,24	96,08	5,772 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1787	C	21,10	22,40	14,00	8,86	34,72	179,72	5,776 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1788	C	15,60	22,40	12,50	5,40	27,70	113,37	5,776 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1789	C	15,60	20,90	12,00	5,07	27,49	132,22	5,776 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1790	C	15,10	24,40	13,50	5,26	27,58	94,40	5,776 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1791	C	15,60	23,40	12,50	6,11	27,39	91,63	5,782 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1792	C	13,60	25,40	14,50	3,55	26,73	92,60	5,783 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1793	C	14,10	23,90	13,50	3,95	26,77	101,48	5,783 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1794	C	13,60	21,90	13,00	2,68	26,33	130,92	5,784 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1795	C	16,60	24,90	13,50	7,03	28,86	89,33	5,784 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1796	C	15,10	23,40	13,00	5,06	27,42	102,98	5,785 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1797	C	14,10	21,40	12,50	3,40	26,41	129,43	5,787 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1798	C	16,10	22,40	12,00	6,42	27,68	101,54	5,787 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1799	C	15,10	21,40	12,50	4,33	27,41	133,70	5,789 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1800	C	19,10	20,90	12,00	8,36	30,97	145,77	5,793 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1801	C	15,60	25,40	14,00	5,96	28,18	87,45	5,794 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1802	C	18,10	26,40	14,00	9,14	30,14	75,43	5,798 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1803	C	20,10	21,90	12,50	9,27	32,18	141,38	5,800 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1804	C	16,60	23,90	12,50	7,41	28,20	85,07	5,802 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1805	C	19,10	26,40	14,50	9,35	31,47	91,37	5,808 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1806	C	15,60	21,40	12,00	5,34	27,41	120,98	5,808 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1807	C	20,60	22,40	13,00	9,47	33,11	146,23	5,810 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1808	C	18,10	23,40	12,50	8,37	29,89	101,27	5,810 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1809	C	19,60	21,40	12,00	9,08	31,34	136,45	5,810 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1810	C	15,60	25,90	14,00	6,44	27,92	76,57	5,814 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1811	C	20,60	22,90	13,50	9,21	33,50	149,45	5,816 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1812	C	16,60	22,90	12,00	7,23	28,03	93,07	5,821 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1813	C	16,10	22,90	12,50	6,19	28,06	104,41	5,822 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1814	C	16,60	26,40	14,50	7,16	29,21	82,26	5,823 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1815	C	20,10	22,40	13,00	9,00	32,58	144,66	5,825 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1816	C	20,60	22,40	13,50	8,93	33,65	161,62	5,826 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1817	C	14,10	21,90	12,50	3,70	26,32	118,16	5,829 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1818	C	14,10	20,90	12,50	3,13	26,49	140,87	5,829 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1819	C	21,60	22,40	14,00	9,33	35,24	181,49	5,831 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1820	C	15,10	21,90	12,50	4,62	27,32	122,38	5,837 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1821	C	19,60	21,90	12,50	8,80	31,68	139,89	5,838 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1822	C	21,10	22,40	13,50	9,39	34,18	163,35	5,840 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1823	C	15,60	21,90	12,00	5,64	27,30	110,16	5,840 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1824	C	19,60	22,40	12,50	9,09	31,56	128,53	5,841 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1825	C	15,60	24,40	13,00	6,32	27,54	83,33	5,842 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1826	C	18,10	25,90	14,00	8,64	30,42	86,10	5,843 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	Cx [m]	Cy [m]	R [m]	xv [m]	xm [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
1827	C	18,10	24,40	13,00	8,56	30,04	92,90	5,846 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1828	C	20,10	22,90	13,00	9,30	32,42	133,00	5,846 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1829	C	17,60	23,40	12,50	7,92	29,39	99,42	5,847 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1830	C	14,60	23,90	13,00	5,00	26,74	89,99	5,847 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1831	C	18,60	23,40	12,00	9,42	29,86	90,20	5,852 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1832	C	18,10	21,90	12,00	7,95	29,80	120,04	5,857 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1833	C	18,60	23,40	12,50	8,83	30,39	103,03	5,861 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1834	C	17,60	26,40	14,00	8,70	29,64	73,62	5,863 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1835	C	18,60	25,90	14,00	9,08	30,90	87,90	5,865 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1836	C	17,10	24,90	13,00	8,10	28,81	78,62	5,868 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1837	C	14,10	22,90	13,00	3,79	26,58	110,11	5,870 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1838	C	20,10	21,90	13,00	8,73	32,72	156,52	5,871 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1839	C	18,10	21,90	11,50	8,50	29,29	106,30	5,872 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1840	C	17,60	21,40	12,00	7,21	29,41	129,06	5,873 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1841	C	17,60	21,90	12,00	7,49	29,30	118,14	5,873 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1842	C	16,60	23,90	14,50	5,05	30,33	141,41	5,875 (B)	[A2M2]	--
1843	C	20,60	21,90	13,00	9,20	33,24	158,09	5,878 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1844	C	18,10	21,40	11,50	8,21	29,40	116,71	5,878 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1845	C	18,60	24,40	13,00	9,01	30,54	94,64	5,879 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1846	C	18,60	21,90	11,50	8,96	29,79	108,17	5,880 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1847	C	18,10	23,40	12,00	8,96	29,36	88,42	5,882 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1848	C	19,60	22,90	12,50	9,40	31,43	117,45	5,885 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1849	C	20,10	21,40	12,50	9,01	32,31	152,85	5,885 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1850	C	14,10	24,90	14,00	4,17	26,91	92,52	5,889 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1851	C	17,60	25,90	14,00	8,20	29,92	84,25	5,891 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1852	C	17,10	23,40	12,50	7,47	28,89	97,52	5,893 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1853	C	17,60	24,40	13,00	8,11	29,54	91,04	5,893 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1854	C	13,60	22,40	13,00	2,99	26,21	119,33	5,895 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1855	C	19,60	21,40	12,50	8,54	31,79	151,38	5,898 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1856	C	16,60	24,40	14,50	5,41	30,15	129,06	5,900 (B)	[A2M2]	--
1857	C	13,60	25,90	14,50	4,03	26,49	81,24	5,902 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1858	C	16,10	23,40	14,50	4,25	29,99	152,20	5,902 (B)	[A2M2]	--
1859	C	14,60	21,40	12,50	3,87	26,91	131,69	5,902 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1860	C	17,60	21,90	11,50	8,04	28,79	104,43	5,903 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1861	C	18,10	21,40	12,00	7,67	29,91	130,89	5,903 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1862	C	17,10	21,40	12,00	6,74	28,91	127,10	5,904 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1863	C	17,60	21,40	11,50	7,75	28,90	114,81	5,905 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1864	C	16,10	25,40	13,50	7,05	28,12	76,69	5,905 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1865	C	14,60	22,90	12,50	4,83	26,56	98,28	5,906 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1866	C	17,10	21,90	12,00	7,02	28,80	116,21	5,911 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1867	C	17,10	21,40	11,50	7,28	28,40	112,94	5,912 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1868	C	16,10	24,90	13,50	6,58	28,36	87,43	5,915 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1869	C	14,60	20,90	12,50	3,60	26,99	143,18	5,916 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1870	C	21,10	21,90	13,50	9,14	34,30	175,76	5,917 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1871	C	17,60	23,40	12,00	8,51	28,86	86,58	5,917 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1872	C	19,10	23,40	12,50	9,28	30,88	104,86	5,920 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1873	C	16,60	21,40	12,00	6,27	28,41	125,17	5,924 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1874	C	16,60	26,90	14,50	7,69	28,92	71,44	5,924 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1875	C	17,60	20,90	12,00	6,95	29,49	140,13	5,925 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1876	C	15,10	21,40	12,00	4,88	26,91	119,00	5,925 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1877	C	18,60	21,40	11,50	8,68	29,90	118,48	5,929 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1878	C	19,60	20,90	12,00	8,83	31,43	147,64	5,930 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1879	C	19,10	24,40	13,00	9,46	30,99	96,47	5,931 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1880	C	14,10	25,40	14,00	4,63	26,68	81,35	5,932 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1881	C	18,60	21,90	12,00	8,42	30,30	121,76	5,935 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1882	C	14,60	25,90	14,50	4,90	27,49	85,37	5,935 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1883	C	16,60	23,40	14,50	4,71	30,49	154,14	5,936 (B)	[A2M2]	--
1884	C	18,10	20,90	11,50	7,95	29,48	127,27	5,942 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1885	C	21,60	22,40	14,00	9,33	35,24	181,49	5,944 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1886	C	15,10	20,90	12,00	4,60	26,99	129,98	5,944 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1887	C	14,10	22,40	12,50	4,02	26,20	107,06	5,946 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1888	C	18,60	21,40	12,00	8,14	30,41	132,70	5,949 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1889	C	15,60	23,90	13,00	5,90	27,74	94,04	5,957 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1890	C	13,60	21,40	12,50	2,94	25,91	127,40	5,958 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1891	C	17,10	25,90	14,00	7,76	29,42	82,40	5,958 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1892	C	15,10	22,40	12,50	4,94	27,20	111,24	5,959 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1893	C	17,60	20,90	11,50	7,48	28,98	125,36	5,963 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1894	C	15,60	22,40	12,00	5,96	27,18	99,50	5,963 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1895	C	16,60	20,90	12,00	6,01	28,49	136,22	5,963 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1896	C	13,60	20,90	12,50	2,67	25,99	138,84	5,964 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1897	C	18,10	24,40	12,50	9,18	29,49	80,38	5,964 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1898	C	17,10	24,40	13,00	7,66	29,04	89,16	5,964 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1899	C	17,10	20,90	11,50	7,01	28,48	123,49	5,964 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1900	C	17,10	20,90	12,00	6,48	28,99	138,11	5,968 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1901	C	14,60	21,90	12,50	4,16	26,82	120,37	5,968 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1902	C	18,10	20,90	12,00	7,42	29,99	141,98	5,971 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1903	C	14,60	23,40	13,00	4,61	26,92	100,94	5,972 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1904	C	19,10	21,90	11,50	9,43	30,29	109,80	5,975 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1905	C	15,10	21,90	12,00	5,18	26,80	108,18	5,977 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1906	C	17,60	22,40	12,00	7,80	29,18	107,40	5,978 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1907	C	16,10	23,90	14,50	4,59	29,83	139,40	5,984 (B)	[A2M2]	--
1908	C	18,10	22,40	11,50	8,82	29,16	96,10	5,985 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1909	C	17,10	21,90	11,50	7,58	28,29	102,53	5,986 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1910	C	19,10	21,40	11,50	9,14	30,40	120,23	5,994 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1911	C	15,60	22,90	12,50	5,74	27,56	102,35	5,999 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C_x [m]	C_y [m]	R [m]	x_v [m]	x_m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
1912	C	17,10	26,40	14,00	8,27	29,14	71,77	6,001 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1913	C	16,60	24,90	13,00	7,66	28,31	76,79	6,002 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1914	C	18,60	20,90	11,50	8,42	29,98	129,07	6,005 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1915	C	18,10	22,40	12,00	8,26	29,68	109,17	6,005 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1916	C	16,10	26,40	14,50	6,72	28,71	80,32	6,008 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1917	C	14,60	24,90	13,50	5,25	26,86	81,39	6,008 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1918	C	16,10	23,90	12,50	6,96	27,70	83,12	6,010 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1919	C	19,10	21,40	12,00	8,61	30,90	134,66	6,010 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1920	C	21,10	22,40	13,50	9,39	34,18	163,35	6,011 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1921	C	16,10	22,90	12,00	6,77	27,53	91,10	6,011 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1922	C	15,10	25,40	14,00	5,52	27,68	85,47	6,012 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1923	C	13,60	21,90	12,50	3,24	25,82	116,11	6,014 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1924	C	16,60	23,40	12,50	7,01	28,39	95,56	6,015 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1925	C	18,60	22,40	12,00	8,72	30,18	111,01	6,016 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1926	C	19,10	21,90	12,00	8,88	30,80	123,65	6,017 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1927	C	15,10	23,40	12,50	5,66	26,89	89,61	6,017 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1928	C	14,60	24,40	13,50	4,81	27,08	92,31	6,018 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1929	C	13,60	23,40	13,00	3,70	25,92	96,73	6,018 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1930	C	17,10	24,40	14,50	5,86	30,65	131,05	6,022 (B)	[A2M2]	--
1931	C	18,60	20,90	12,00	7,89	30,49	143,78	6,022 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1932	C	18,60	22,40	11,50	9,28	29,66	97,79	6,028 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1933	C	16,60	21,90	12,00	6,56	28,30	114,14	6,030 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1934	C	17,10	20,40	11,50	6,77	28,54	134,32	6,032 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1935	C	17,10	24,90	14,50	6,25	30,45	118,87	6,036 (B)	[A2M2]	--
1936	C	17,10	23,40	12,00	8,06	28,36	84,70	6,039 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1937	C	17,60	24,40	12,50	8,73	28,99	78,57	6,039 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1938	C	17,10	23,90	14,00	6,08	30,31	128,23	6,046 (B)	[A2M2]	--
1939	C	18,10	25,90	13,50	9,30	29,85	73,80	6,046 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1940	C	17,10	23,90	14,50	5,51	30,83	143,52	6,046 (B)	[A2M2]	--
1941	C	16,60	21,40	11,50	6,82	27,90	110,91	6,047 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1942	C	20,60	22,40	13,00	9,47	33,11	146,23	6,049 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1943	C	16,10	21,40	12,00	5,81	27,91	123,04	6,053 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1944	C	13,60	24,40	13,50	3,91	26,08	88,12	6,056 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1945	C	21,10	21,90	13,50	9,14	34,30	175,76	6,061 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1946	C	16,60	23,40	14,00	5,28	29,97	138,43	6,062 (B)	[A2M2]	--
1947	C	16,10	20,90	12,00	5,54	27,99	134,12	6,062 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1948	C	16,60	20,90	11,50	6,54	27,98	121,45	6,063 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1949	C	15,60	23,40	14,50	3,79	29,49	150,01	6,065 (B)	[A2M2]	--
1950	C	16,60	24,90	14,50	5,80	29,95	116,88	6,066 (B)	[A2M2]	--
1951	C	19,10	20,90	12,00	8,36	30,97	145,77	6,068 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1952	C	17,60	22,40	11,50	8,36	28,66	94,17	6,069 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1953	C	17,10	23,40	14,50	5,17	30,97	156,27	6,071 (B)	[A2M2]	--
1954	C	14,60	21,40	12,00	4,41	26,41	117,00	6,072 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1955	C	14,60	26,40	14,50	5,41	27,21	74,32	6,073 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1956	C	13,60	23,90	13,50	3,50	26,27	99,29	6,073 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1957	C	17,10	22,40	12,00	7,34	28,68	105,41	6,073 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1958	C	15,10	25,90	14,00	6,01	27,42	74,60	6,074 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1959	C	20,10	21,90	12,50	9,27	32,18	141,38	6,074 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1960	C	16,10	24,40	14,50	4,95	29,65	127,03	6,076 (B)	[A2M2]	--
1961	C	14,60	20,90	12,00	4,14	26,49	127,99	6,077 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1962	C	19,10	22,40	12,00	9,18	30,68	112,84	6,082 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1963	C	20,60	21,90	13,00	9,20	33,24	158,09	6,082 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1964	C	17,10	23,40	14,00	5,74	30,47	140,41	6,084 (B)	[A2M2]	--
1965	C	18,10	25,40	13,50	8,81	30,12	84,25	6,085 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1966	C	16,10	20,90	11,50	6,08	27,48	119,61	6,086 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1967	C	19,10	20,90	11,50	8,89	30,48	130,85	6,087 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1968	C	14,10	20,90	12,50	3,13	26,49	140,87	6,089 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1969	C	15,60	20,90	12,00	5,07	27,49	132,22	6,093 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1970	C	14,10	21,40	12,50	3,40	26,41	129,43	6,094 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1971	C	19,60	21,90	12,00	9,34	31,24	125,51	6,094 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1972	C	18,60	25,40	13,50	9,25	30,62	86,03	6,095 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1973	C	16,60	22,90	14,00	4,96	30,12	150,74	6,096 (B)	[A2M2]	--
1974	C	16,60	21,90	11,50	7,12	27,79	100,58	6,098 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1975	C	17,60	20,40	11,50	7,24	29,04	136,00	6,101 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1976	C	15,10	24,40	13,00	5,88	27,04	81,30	6,110 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1977	C	16,60	24,40	13,00	7,21	28,54	87,23	6,114 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1978	C	16,10	21,90	12,00	6,10	27,80	112,21	6,116 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1979	C	19,60	21,40	12,00	9,08	31,34	136,45	6,123 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1980	C	17,10	22,40	11,50	7,91	28,16	92,38	6,124 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1981	C	20,10	21,40	12,50	9,01	32,31	152,85	6,125 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1982	C	20,10	20,90	12,00	9,30	31,89	149,25	6,129 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1983	C	16,60	22,40	12,00	6,88	28,18	103,57	6,129 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1984	C	19,60	20,90	11,50	9,36	30,97	132,82	6,130 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1985	C	14,60	22,40	12,50	4,48	26,70	109,23	6,130 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1986	C	17,60	25,90	13,50	8,86	29,35	71,99	6,131 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1987	C	18,10	20,40	11,50	7,71	29,54	137,85	6,135 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1988	C	16,10	21,40	11,50	6,35	27,40	109,02	6,137 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1989	C	16,10	26,90	14,50	7,26	28,42	69,54	6,138 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1990	C	15,60	24,90	13,50	6,14	27,86	85,42	6,140 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1991	C	16,60	25,90	14,00	7,32	28,92	80,45	6,142 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1992	C	18,60	20,40	11,50	8,18	30,04	139,78	6,143 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1993	C	13,60	22,90	13,00	3,33	26,08	107,90	6,145 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1994	C	18,60	23,90	12,50	9,21	30,20	92,48	6,145 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
1995	C	15,60	25,40	13,50	6,61	27,62	74,77	6,147 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
1996	C	14,60	20,40	12,00	3,89	26,54	139,12	6,148 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
1997	C	15,10	22,40	12,00	5,51	26,68	97,55	6,150 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
1998	C	17,10	22,90	14,00	5,42	30,62	152,82	6,155 (B)	[A2M2]	--
1999	C	17,60	25,40	13,50	8,37	29,62	82,41	6,161 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2000	C	16,60	20,40	11,50	6,30	28,04	132,11	6,164 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2001	C	18,60	22,90	12,00	9,05	30,03	100,52	6,164 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2002	C	17,10	24,40	14,00	6,45	30,12	116,33	6,165 (B)	[A2M2]	--
2003	C	14,60	21,90	12,00	4,72	26,30	106,16	6,167 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2004	C	15,60	23,90	14,50	4,13	29,33	137,29	6,171 (B)	[A2M2]	--
2005	C	16,10	20,40	11,50	5,83	27,54	130,28	6,174 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2006	C	14,10	23,90	13,00	4,55	26,24	87,89	6,176 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2007	C	17,10	25,40	14,50	6,66	30,23	106,95	6,180 (B)	[A2M2]	--
2008	C	15,60	21,40	12,00	5,34	27,41	120,98	6,185 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2009	C	17,10	24,40	12,50	8,28	28,49	76,71	6,192 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2010	C	13,60	22,40	12,50	3,56	25,70	104,98	6,193 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2011	C	16,10	23,40	12,50	6,56	27,89	93,59	6,193 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2012	C	16,60	23,90	14,00	5,63	29,81	126,17	6,195 (B)	[A2M2]	--
2013	C	18,10	22,90	12,00	8,59	29,53	98,68	6,195 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2014	C	15,10	23,90	13,00	5,45	27,24	92,01	6,195 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2015	C	16,60	26,40	14,00	7,84	28,64	69,89	6,196 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2016	C	14,10	21,90	12,50	3,70	26,32	118,16	6,204 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2017	C	18,10	23,90	12,50	8,76	29,70	90,63	6,206 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2018	C	19,60	20,90	12,00	8,83	31,43	147,64	6,210 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2019	C	14,10	22,90	12,50	4,37	26,06	96,17	6,211 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2020	C	17,60	24,40	14,50	6,32	31,09	133,05	6,215 (B)	[A2M2]	--
2021	C	17,60	23,90	12,50	8,31	29,20	88,85	6,215 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2022	C	15,10	22,90	12,50	5,28	27,06	100,30	6,216 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2023	C	16,10	22,90	14,00	4,50	29,62	148,72	6,220 (B)	[A2M2]	--
2024	C	21,10	21,40	13,00	9,43	33,87	171,68	6,221 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2025	C	14,10	23,40	13,00	4,16	26,42	98,90	6,224 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2026	C	16,60	23,40	12,00	7,61	27,86	82,79	6,225 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2027	C	13,60	24,90	14,00	3,73	26,41	90,36	6,226 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2028	C	16,10	21,90	11,50	6,66	27,29	98,69	6,233 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2029	C	16,10	23,40	14,00	4,82	29,47	136,41	6,235 (B)	[A2M2]	--
2030	C	17,60	23,90	14,50	5,96	31,24	145,54	6,237 (B)	[A2M2]	--
2031	C	15,60	22,90	12,00	6,32	27,03	89,10	6,239 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2032	C	18,10	22,90	11,50	9,18	29,01	86,06	6,240 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2033	C	13,60	20,90	12,50	2,67	25,99	138,84	6,240 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2034	C	15,60	23,90	12,50	6,51	27,20	81,20	6,240 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2035	C	14,10	25,90	14,50	4,46	26,99	83,31	6,242 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2036	C	19,10	20,40	11,50	8,66	30,54	141,58	6,246 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2037	C	17,60	22,90	12,00	8,14	29,03	96,80	6,248 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2038	C	19,60	20,40	11,50	9,13	31,03	143,65	6,250 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2039	C	16,10	24,90	13,00	7,22	27,81	74,85	6,258 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2040	C	15,60	26,40	14,50	6,28	28,21	78,33	6,258 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2041	C	16,10	24,90	14,50	5,35	29,45	114,85	6,270 (B)	[A2M2]	--
2042	C	15,10	23,40	14,50	3,34	28,99	147,90	6,272 (B)	[A2M2]	--
2043	C	17,60	23,90	14,00	6,54	30,81	130,16	6,275 (B)	[A2M2]	--
2044	C	17,10	25,40	13,50	7,93	29,12	80,55	6,275 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2045	C	17,60	23,40	14,00	6,20	30,95	142,42	6,276 (B)	[A2M2]	--
2046	C	17,10	22,90	13,50	5,98	30,10	137,13	6,278 (B)	[A2M2]	--
2047	C	17,60	24,90	14,50	6,70	30,93	120,79	6,279 (B)	[A2M2]	--
2048	C	15,10	20,90	12,00	4,60	26,99	129,98	6,284 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2049	C	17,10	23,40	13,50	6,31	29,95	125,38	6,285 (B)	[A2M2]	--
2050	C	17,60	24,40	14,00	6,90	30,62	118,22	6,289 (B)	[A2M2]	--
2051	C	17,10	22,40	13,50	5,67	30,23	149,21	6,289 (B)	[A2M2]	--
2052	C	13,60	21,40	12,50	2,94	25,91	127,40	6,289 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2053	C	15,60	21,90	12,00	5,64	27,30	110,16	6,293 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2054	C	17,60	23,90	13,50	7,12	30,27	115,65	6,295 (B)	[A2M2]	--
2055	C	15,60	20,90	11,50	5,61	26,98	117,47	6,297 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2056	C	14,10	20,90	12,00	3,67	25,99	125,77	6,298 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2057	C	15,60	24,40	14,50	4,50	29,15	124,90	6,299 (B)	[A2M2]	--
2058	C	14,60	23,40	12,50	5,20	26,39	87,61	6,300 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2059	C	16,60	22,40	11,50	7,45	27,66	90,42	6,303 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2060	C	17,60	23,40	13,50	6,76	30,45	127,25	6,304 (B)	[A2M2]	--
2061	C	18,10	23,90	12,00	9,37	29,16	78,37	6,305 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2062	C	16,10	22,40	12,00	6,42	27,68	101,54	6,308 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2063	C	20,60	20,90	12,50	9,25	32,93	165,92	6,308 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2064	C	18,10	25,40	13,00	9,46	29,55	72,14	6,312 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2065	C	17,60	23,40	14,50	5,63	31,38	158,22	6,314 (B)	[A2M2]	--
2066	C	18,10	21,40	11,50	8,21	29,40	116,71	6,315 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2067	C	14,10	24,40	13,50	4,36	26,58	90,27	6,318 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2068	C	14,60	25,40	14,00	5,07	27,18	83,40	6,319 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2069	C	17,60	22,90	14,00	5,88	31,07	154,88	6,321 (B)	[A2M2]	--
2070	C	16,10	24,40	13,00	6,77	28,04	85,27	6,321 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2071	C	16,10	25,90	14,00	6,88	28,42	78,54	6,321 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2072	C	17,10	25,90	13,50	8,43	28,85	70,13	6,322 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2073	C	15,10	21,40	12,00	4,88	26,91	119,00	6,325 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2074	C	18,10	20,90	11,50	7,95	29,48	127,27	6,325 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2075	C	18,60	21,40	11,00	9,22	29,39	105,03	6,326 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2076	C	15,60	21,40	11,50	5,89	26,90	106,96	6,329 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2077	C	14,10	21,40	12,00	3,95	25,91	114,82	6,336 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2078	C	17,10	22,90	12,00	7,68	28,53	94,93	6,338 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2079	C	18,10	21,40	11,00	8,76	28,89	103,25	6,344 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2080	C	16,10	23,90	14,00	5,17	29,31	124,25	6,347 (B)	[A2M2]	--
2081	C	17,60	22,90	11,50	8,72	28,51	84,23	6,348 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI - GEOTECNICA - RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
2082	C	17,60	22,90	13,50	6,44	30,60	139,18	6,351 (B)	[A2M2]	--
2083	C	14,10	20,40	12,00	3,42	26,04	136,85	6,351 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2084	C	18,60	20,90	11,00	8,95	29,48	115,15	6,354 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2085	C	17,60	21,40	11,50	7,75	28,90	114,81	6,357 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2086	C	17,60	20,90	11,50	7,48	28,98	125,36	6,357 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2087	C	18,60	26,90	14,50	9,42	30,90	78,82	6,358 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2088	C	18,10	20,90	11,00	8,48	28,98	113,25	6,359 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2089	C	16,60	24,40	14,00	6,00	29,62	114,34	6,359 (B)	[A2M2]	--
2090	C	14,10	24,90	13,50	4,81	26,36	79,35	6,359 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2091	C	13,60	25,40	14,00	4,19	26,18	79,24	6,361 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2092	C	17,60	24,90	14,00	7,30	30,41	106,60	6,361 (B)	[A2M2]	--
2093	C	18,60	24,90	13,00	9,44	30,31	84,12	6,361 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2094	C	18,60	21,40	11,50	8,68	29,90	118,48	6,362 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2095	C	18,10	26,90	14,50	8,98	30,42	77,03	6,363 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2096	C	17,60	20,90	11,00	8,01	28,48	111,48	6,364 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2097	C	15,60	20,40	11,50	5,36	27,04	128,10	6,365 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2098	C	17,10	20,90	11,50	7,01	28,48	123,49	6,368 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2099	C	17,60	20,40	11,00	7,77	28,54	121,82	6,369 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2100	C	17,10	23,90	12,50	7,86	28,70	86,94	6,369 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2101	C	17,10	21,40	11,50	7,28	28,40	112,94	6,377 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2102	C	16,60	25,40	14,50	6,21	29,73	105,00	6,378 (B)	[A2M2]	--
2103	C	18,60	21,90	11,50	8,96	29,79	108,17	6,381 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2104	C	18,10	21,90	11,50	8,50	29,29	106,30	6,385 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2105	C	18,60	20,90	11,50	8,42	29,98	129,07	6,387 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2106	C	17,10	20,40	11,50	6,77	28,54	134,32	6,388 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2107	C	17,60	25,40	14,50	7,11	30,73	108,86	6,391 (B)	[A2M2]	--
2108	C	15,10	23,90	14,50	3,68	28,83	135,18	6,394 (B)	[A2M2]	--
2109	C	15,60	23,40	12,50	6,11	27,39	91,63	6,394 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2110	C	16,60	22,40	13,50	5,21	29,73	147,22	6,399 (B)	[A2M2]	--
2111	C	17,60	21,40	11,00	8,29	28,39	101,35	6,403 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2112	C	21,10	21,40	13,00	9,43	33,87	171,68	6,405 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2113	C	16,60	22,90	13,50	5,52	29,60	135,18	6,405 (B)	[A2M2]	--
2114	C	15,10	24,90	13,50	5,69	27,36	83,45	6,410 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2115	C	15,60	22,90	14,00	4,03	29,12	146,61	6,416 (B)	[A2M2]	--
2116	C	18,10	21,90	11,00	9,06	28,78	93,39	6,416 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2117	C	18,10	24,90	13,00	8,99	29,81	82,34	6,418 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2118	C	16,60	24,40	12,50	7,84	27,99	74,83	6,418 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2119	C	20,10	20,90	12,00	9,30	31,89	149,25	6,419 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2120	C	14,10	22,40	12,50	4,02	26,20	107,06	6,420 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2121	C	17,10	24,90	14,00	6,85	29,91	104,71	6,421 (B)	[A2M2]	--
2122	C	17,10	21,40	11,00	7,83	27,89	99,60	6,421 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2123	C	13,60	21,90	12,50	3,24	25,82	116,11	6,423 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2124	C	19,10	21,40	11,50	9,14	30,40	120,23	6,425 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2125	C	19,10	20,90	11,00	9,42	29,98	116,82	6,430 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2126	C	17,60	21,90	11,50	8,04	28,79	104,43	6,435 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2127	C	14,60	20,90	12,00	4,14	26,49	127,99	6,439 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2128	C	16,60	22,90	12,00	7,23	28,03	93,07	6,439 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2129	C	16,10	23,40	12,00	7,16	27,36	80,90	6,440 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2130	C	17,60	23,90	12,00	8,92	28,66	76,56	6,441 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2131	C	17,60	22,40	13,50	6,14	30,73	151,29	6,443 (B)	[A2M2]	--
2132	C	17,60	25,40	13,00	9,02	29,05	70,34	6,445 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2133	C	17,10	22,90	11,50	8,27	28,01	82,41	6,451 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2134	C	14,60	24,40	13,00	5,43	26,54	79,32	6,452 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2135	C	15,60	26,90	14,50	6,82	27,92	67,60	6,454 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2136	C	15,10	20,90	11,50	5,14	26,48	115,51	6,457 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2137	C	17,60	20,40	11,50	7,24	29,04	136,00	6,457 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2138	C	17,60	26,90	14,50	8,55	29,92	75,19	6,458 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2139	C	14,60	20,40	12,00	3,89	26,54	139,12	6,462 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2140	C	14,60	22,90	12,50	4,83	26,56	98,28	6,462 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2141	C	16,60	23,40	13,50	5,85	29,45	123,41	6,462 (B)	[A2M2]	--
2142	C	15,10	21,90	12,00	5,18	26,80	108,18	6,464 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2143	C	15,60	21,90	11,50	6,20	26,79	96,66	6,466 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2144	C	15,60	23,40	14,00	4,36	28,97	134,26	6,466 (B)	[A2M2]	--
2145	C	14,60	22,40	12,00	5,05	26,18	95,44	6,467 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2146	C	14,60	25,90	14,00	5,57	26,92	72,58	6,467 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2147	C	17,60	22,40	13,00	6,68	30,21	135,87	6,470 (B)	[A2M2]	--
2148	C	19,10	20,90	11,50	8,89	30,48	130,85	6,470 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2149	C	17,10	20,90	11,00	7,55	27,98	109,47	6,475 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2150	C	18,10	20,40	11,00	8,24	29,04	123,37	6,476 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2151	C	19,10	21,90	11,50	9,43	30,29	109,80	6,477 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2152	C	14,60	22,90	14,50	2,55	28,63	158,52	6,478 (B)	[A2M2]	--
2153	C	14,10	21,90	12,00	4,26	25,80	104,04	6,478 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2154	C	14,10	26,40	14,50	4,98	26,71	72,28	6,478 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2155	C	14,60	23,90	13,00	5,00	26,74	89,99	6,479 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2156	C	18,60	20,40	11,00	8,71	29,54	125,30	6,480 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2157	C	16,60	25,40	13,50	7,49	28,62	78,63	6,483 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2158	C	17,10	23,90	13,50	6,66	29,77	113,63	6,484 (B)	[A2M2]	--
2159	C	15,10	20,40	11,50	4,89	26,54	126,13	6,487 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2160	C	18,10	20,40	11,50	7,71	29,54	137,85	6,487 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2161	C	16,10	26,40	14,00	7,40	28,14	67,97	6,487 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2162	C	16,60	20,90	11,50	6,54	27,98	121,45	6,488 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2163	C	18,60	20,40	11,50	8,18	30,04	139,78	6,489 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2164	C	16,10	22,40	11,50	6,99	27,16	88,55	6,495 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2165	C	16,60	20,90	11,00	7,08	27,48	107,68	6,502 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2166	C	14,60	21,40	12,00	4,41	26,41	117,00	6,502 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	Cx [m]	Cy [m]	R [m]	xv [m]	xm [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
2167	C	17,60	24,90	13,00	8,55	29,31	80,51	6,507 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2168	C	17,60	22,90	13,00	7,00	30,08	124,29	6,508 (B)	[A2M2]	--
2169	C	15,10	25,40	13,50	6,17	27,12	72,77	6,509 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2170	C	19,60	20,90	11,50	9,36	30,97	132,82	6,510 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2171	C	16,60	23,90	12,50	7,41	28,20	85,07	6,511 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2172	C	18,10	23,90	14,00	6,99	31,22	132,12	6,512 (B)	[A2M2]	--
2173	C	18,60	23,40	12,00	9,42	29,86	90,20	6,514 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2174	C	15,10	22,90	12,00	5,86	26,53	87,16	6,514 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2175	C	15,10	21,40	11,50	5,43	26,40	105,02	6,514 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2176	C	13,60	20,90	12,00	3,20	25,49	123,74	6,515 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2177	C	16,10	20,90	11,50	6,08	27,48	119,61	6,525 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2178	C	15,60	24,90	14,50	4,90	28,95	112,80	6,531 (B)	[A2M2]	--
2179	C	15,60	22,40	12,00	5,96	27,18	99,50	6,531 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2180	C	17,60	21,90	13,00	6,40	30,33	147,67	6,534 (B)	[A2M2]	--
2181	C	20,60	20,90	12,50	9,25	32,93	165,92	6,534 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2182	C	13,60	20,40	12,00	2,95	25,54	134,84	6,535 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2183	C	17,60	21,90	11,00	8,60	28,28	91,48	6,541 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2184	C	16,60	20,40	11,50	6,30	28,04	132,11	6,542 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2185	C	16,60	25,90	13,50	7,99	28,35	68,29	6,543 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2186	C	17,10	20,40	11,00	7,29	28,04	119,60	6,544 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2187	C	19,10	20,40	11,00	9,18	30,04	127,04	6,544 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2188	C	16,60	21,40	11,50	6,82	27,90	110,91	6,544 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2189	C	17,60	24,40	13,50	7,50	30,08	104,30	6,545 (B)	[A2M2]	--
2190	C	18,10	24,40	14,00	7,36	31,06	120,16	6,547 (B)	[A2M2]	--
2191	C	17,10	21,90	11,50	7,58	28,29	102,53	6,549 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2192	C	18,10	23,40	13,50	7,22	30,93	129,20	6,553 (B)	[A2M2]	--
2193	C	18,10	23,40	14,00	6,66	31,36	144,34	6,553 (B)	[A2M2]	--
2194	C	18,10	22,90	13,50	6,90	31,06	141,14	6,556 (B)	[A2M2]	--
2195	C	15,60	24,90	13,00	6,78	27,31	72,94	6,559 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2196	C	13,60	22,90	12,50	3,92	25,56	94,10	6,559 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2197	C	15,10	26,40	14,50	5,85	27,71	76,34	6,560 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2198	C	14,60	23,40	14,50	2,88	28,49	145,66	6,560 (B)	[A2M2]	--
2199	C	18,10	24,40	14,50	6,77	31,49	134,89	6,561 (B)	[A2M2]	--
2200	C	16,10	20,40	11,50	5,83	27,54	130,28	6,561 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2201	C	16,60	20,40	11,00	6,82	27,54	117,89	6,562 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2202	C	15,10	24,40	14,50	4,05	28,65	122,83	6,568 (B)	[A2M2]	--
2203	C	13,60	23,90	13,00	4,11	25,74	85,82	6,571 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2204	C	18,10	23,40	12,00	8,96	29,36	88,42	6,572 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2205	C	15,60	24,40	13,00	6,32	27,54	83,33	6,573 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2206	C	18,10	24,90	14,50	7,15	31,32	122,68	6,579 (B)	[A2M2]	--
2207	C	15,10	23,90	12,50	6,06	26,70	79,19	6,586 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2208	C	13,60	21,40	12,00	3,49	25,41	112,78	6,586 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2209	C	17,10	23,90	12,00	8,47	28,16	74,75	6,586 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2210	C	18,10	23,90	13,50	7,57	30,77	117,52	6,588 (B)	[A2M2]	--
2211	C	13,60	23,40	13,00	3,70	25,92	96,73	6,595 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2212	C	19,60	20,40	11,50	9,13	31,03	143,65	6,595 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2213	C	19,10	20,40	11,50	8,66	30,54	141,58	6,596 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2214	C	17,60	25,90	14,50	7,55	30,49	97,29	6,598 (B)	[A2M2]	--
2215	C	16,10	22,40	13,50	4,74	29,23	145,19	6,599 (B)	[A2M2]	--
2216	C	17,60	23,40	13,00	7,34	29,92	113,02	6,600 (B)	[A2M2]	--
2217	C	18,10	23,90	14,50	6,42	31,64	147,33	6,603 (B)	[A2M2]	--
2218	C	17,10	25,90	14,50	7,11	29,99	95,43	6,606 (B)	[A2M2]	--
2219	C	16,10	24,40	14,00	5,55	29,12	112,29	6,610 (B)	[A2M2]	--
2220	C	17,10	22,40	13,00	6,22	29,71	133,89	6,614 (B)	[A2M2]	--
2221	C	18,10	22,90	13,00	7,46	30,58	126,19	6,614 (B)	[A2M2]	--
2222	C	18,10	23,40	13,00	7,79	30,42	114,83	6,616 (B)	[A2M2]	--
2223	C	18,10	22,40	11,50	8,82	29,16	96,10	6,617 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2224	C	17,10	26,90	14,50	8,12	29,42	73,33	6,624 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2225	C	16,10	22,90	13,50	5,06	29,10	133,15	6,625 (B)	[A2M2]	--
2226	C	18,10	22,40	13,50	6,60	31,17	153,29	6,639 (B)	[A2M2]	--
2227	C	18,10	26,40	14,00	9,14	30,14	75,43	6,639 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2228	C	16,60	21,40	11,00	7,37	27,39	97,59	6,639 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2229	C	18,10	22,90	14,00	6,34	31,49	156,75	6,640 (B)	[A2M2]	--
2230	C	15,60	25,90	14,00	6,44	27,92	76,57	6,641 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2231	C	17,60	23,40	12,00	8,51	28,86	86,58	6,643 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2232	C	17,10	21,90	13,00	5,93	29,83	145,61	6,646 (B)	[A2M2]	--
2233	C	18,60	22,40	11,50	9,28	29,66	97,79	6,648 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2234	C	15,10	22,90	14,00	3,57	28,62	144,49	6,654 (B)	[A2M2]	--
2235	C	17,60	27,40	14,50	9,12	29,59	64,74	6,655 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2236	C	13,60	25,90	14,50	4,03	26,49	81,24	6,656 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2237	C	15,60	23,90	14,00	4,72	28,81	122,08	6,657 (B)	[A2M2]	--
2238	C	16,60	23,90	13,50	6,21	29,27	111,81	6,658 (B)	[A2M2]	--
2239	C	17,10	22,90	13,00	6,54	29,58	122,35	6,659 (B)	[A2M2]	--
2240	C	16,10	21,40	11,50	6,35	27,40	109,02	6,662 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2241	C	14,60	23,90	14,50	3,22	28,33	133,13	6,663 (B)	[A2M2]	--
2242	C	16,10	25,40	14,50	5,77	29,23	102,95	6,664 (B)	[A2M2]	--
2243	C	17,10	25,40	13,00	8,59	28,55	68,50	6,666 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2244	C	18,10	23,40	14,50	6,10	31,79	160,09	6,667 (B)	[A2M2]	--
2245	C	16,60	24,90	14,00	6,41	29,41	102,78	6,670 (B)	[A2M2]	--
2246	C	18,10	24,40	13,50	7,95	30,58	106,10	6,672 (B)	[A2M2]	--
2247	C	18,10	22,40	13,00	7,15	30,71	137,79	6,677 (B)	[A2M2]	--
2248	C	17,60	25,40	14,00	7,73	30,18	95,28	6,678 (B)	[A2M2]	--
2249	C	18,10	24,90	14,00	7,75	30,90	108,48	6,679 (B)	[A2M2]	--
2250	C	17,10	21,90	11,00	8,14	27,78	89,59	6,681 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2251	C	18,10	25,40	14,50	7,56	31,14	110,78	6,682 (B)	[A2M2]	--

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
2252	C	17,10	24,90	13,00	8,10	28,81	78,62	6,687 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2253	C	16,10	22,90	12,00	6,77	27,53	91,10	6,690 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2254	C	14,10	20,40	12,00	3,42	26,04	136,85	6,691 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2255	C	14,10	20,90	12,00	3,67	25,99	125,77	6,694 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2256	C	16,10	24,40	12,50	7,40	27,49	72,95	6,698 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2257	C	16,60	21,90	11,50	7,12	27,79	100,58	6,698 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2258	C	14,10	25,40	14,00	4,63	26,68	81,35	6,700 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2259	C	14,60	21,90	12,00	4,72	26,30	106,16	6,700 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2260	C	18,10	23,90	13,00	8,16	30,24	103,74	6,702 (B)	[A2M2]	--
2261	C	15,10	23,40	12,50	5,66	26,89	89,61	6,703 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2262	C	16,60	22,90	11,50	7,81	27,51	80,50	6,721 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2263	C	13,60	22,40	12,50	3,56	25,70	104,98	6,722 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2264	C	15,10	21,90	11,50	5,74	26,29	94,73	6,723 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2265	C	14,10	23,40	12,50	4,75	25,89	85,53	6,725 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2266	C	16,10	23,40	13,50	5,39	28,95	121,32	6,729 (B)	[A2M2]	--
2267	C	14,60	20,90	11,50	4,68	25,98	113,38	6,736 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2268	C	17,60	22,40	11,50	8,36	28,66	94,17	6,738 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2269	C	13,60	24,40	13,50	3,91	26,08	88,12	6,746 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2270	C	14,60	20,40	11,50	4,42	26,04	123,97	6,746 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2271	C	16,60	21,90	13,00	5,47	29,33	143,70	6,751 (B)	[A2M2]	--
2272	C	17,10	24,40	13,50	7,05	29,58	102,38	6,754 (B)	[A2M2]	--
2273	C	18,10	22,40	11,00	9,40	28,64	83,59	6,756 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2274	C	16,10	25,40	13,50	7,05	28,12	76,69	6,763 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2275	C	17,60	26,40	14,00	8,70	29,64	73,62	6,765 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2276	C	18,10	22,40	12,50	7,70	30,20	123,13	6,765 (B)	[A2M2]	--
2277	C	16,10	20,90	11,00	6,61	26,98	105,61	6,767 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2278	C	18,10	21,90	12,50	7,41	30,32	134,40	6,771 (B)	[A2M2]	--
2279	C	15,10	22,40	12,00	5,51	26,68	97,55	6,773 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2280	C	15,60	22,40	13,50	4,28	28,73	143,19	6,773 (B)	[A2M2]	--
2281	C	15,60	20,90	11,50	5,61	26,98	117,47	6,775 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2282	C	15,60	23,40	12,00	6,71	26,86	78,95	6,782 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2283	C	15,60	20,40	11,50	5,36	27,04	128,10	6,782 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2284	C	16,10	20,40	11,00	6,35	27,04	115,73	6,783 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2285	C	18,10	24,40	12,50	9,18	29,49	80,38	6,787 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2286	C	18,10	21,90	13,00	6,86	30,83	149,56	6,790 (B)	[A2M2]	--
2287	C	15,10	23,40	14,00	3,90	28,47	132,13	6,793 (B)	[A2M2]	--
2288	C	16,10	23,90	12,50	6,96	27,70	83,12	6,796 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2289	C	15,60	22,40	11,50	6,54	26,66	86,56	6,801 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2290	C	14,60	24,90	13,50	5,25	26,86	81,39	6,802 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2291	C	17,10	23,40	13,00	6,88	29,42	111,06	6,806 (B)	[A2M2]	--
2292	C	14,10	22,40	12,00	4,59	25,68	93,45	6,810 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2293	C	14,10	21,40	12,00	3,95	25,91	114,82	6,814 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2294	C	18,10	22,90	12,50	8,02	30,06	112,11	6,815 (B)	[A2M2]	--
2295	C	13,60	21,90	12,00	3,80	25,30	101,97	6,816 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2296	C	17,10	23,40	12,00	8,06	28,36	84,70	6,821 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2297	C	16,60	22,40	13,00	5,76	29,21	131,88	6,823 (B)	[A2M2]	--
2298	C	17,10	22,40	11,50	7,91	28,16	92,38	6,828 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2299	C	14,10	22,90	14,50	2,09	28,13	156,20	6,829 (B)	[A2M2]	--
2300	C	17,60	22,40	11,00	8,94	28,14	81,88	6,842 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2301	C	14,10	22,90	12,50	4,37	26,06	96,17	6,844 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2302	C	18,10	20,40	10,50	8,76	28,54	109,93	6,847 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2303	C	18,10	24,90	13,50	8,36	30,36	95,04	6,850 (B)	[A2M2]	--
2304	C	14,60	21,40	11,50	4,96	25,90	102,90	6,854 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2305	C	15,60	26,40	14,00	6,97	27,64	66,08	6,857 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2306	C	17,60	20,40	11,00	7,77	28,54	121,82	6,859 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2307	C	17,60	24,90	12,50	9,19	28,75	68,61	6,869 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2308	C	16,60	21,90	11,00	7,68	27,28	87,76	6,872 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2309	C	16,60	25,90	14,50	6,67	29,49	93,47	6,873 (B)	[A2M2]	--
2310	C	16,10	21,90	11,50	6,66	27,29	98,69	6,878 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2311	C	13,60	24,90	13,50	4,37	25,86	77,27	6,879 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2312	C	18,60	22,90	13,00	7,92	31,04	128,08	6,882 (B)	[A2M2]	--
2313	C	16,10	21,40	11,00	6,90	26,89	95,63	6,887 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2314	C	18,10	25,40	14,00	8,18	30,68	97,13	6,888 (B)	[A2M2]	--
2315	C	16,60	26,90	14,50	7,69	28,92	71,44	6,888 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2316	C	15,60	22,90	13,50	4,60	28,60	131,07	6,889 (B)	[A2M2]	--
2317	C	18,60	23,40	13,50	7,68	31,34	131,09	6,891 (B)	[A2M2]	--
2318	C	18,60	20,90	11,00	8,95	29,48	115,15	6,891 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2319	C	17,60	23,40	11,50	9,11	28,33	74,55	6,891 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2320	C	17,10	27,40	14,50	8,69	29,09	62,93	6,892 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2321	C	16,10	25,90	13,50	7,56	27,85	66,40	6,892 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2322	C	17,60	21,90	12,50	6,94	29,82	132,40	6,893 (B)	[A2M2]	--
2323	C	18,60	23,90	13,50	8,03	31,19	119,39	6,894 (B)	[A2M2]	--
2324	C	15,10	26,90	14,50	6,40	27,42	65,66	6,896 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2325	C	16,60	24,90	13,00	7,66	28,31	76,79	6,897 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2326	C	16,60	23,90	12,00	8,03	27,66	72,86	6,899 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2327	C	15,60	21,40	11,50	5,89	26,90	106,96	6,900 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2328	C	13,60	20,40	12,00	2,95	25,54	134,84	6,900 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2329	C	14,10	23,90	13,00	4,55	26,24	87,89	6,906 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2330	C	18,10	21,40	12,50	7,14	30,41	145,83	6,907 (B)	[A2M2]	--
2331	C	17,60	22,40	12,50	7,24	29,70	121,23	6,907 (B)	[A2M2]	--
2332	C	16,60	22,90	13,00	6,08	29,08	120,41	6,908 (B)	[A2M2]	--
2333	C	18,10	20,90	11,00	8,48	28,98	113,25	6,910 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2334	C	14,10	23,40	14,50	2,42	27,99	143,45	6,912 (B)	[A2M2]	--
2335	C	17,10	25,40	14,00	7,29	29,68	93,38	6,918 (B)	[A2M2]	--
2336	C	17,60	24,40	12,50	8,73	28,99	78,57	6,919 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

N°	F	Cx [m]	Cy [m]	R [m]	xv [m]	xm [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
2337	C	17,60	23,90	13,00	7,71	29,74	101,83	6,919 (B)	[A2M2]	--
2338	C	18,10	20,90	10,50	9,02	28,47	100,08	6,919 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2339	C	15,10	24,90	14,50	4,45	28,45	110,73	6,926 (B)	[A2M2]	--
2340	C	18,10	25,90	14,50	7,99	30,95	99,15	6,928 (B)	[A2M2]	--
2341	C	15,10	20,40	11,50	4,89	26,54	126,13	6,929 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2342	C	17,60	20,90	11,00	8,01	28,48	111,48	6,929 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2343	C	14,60	22,40	14,00	2,80	28,24	154,85	6,935 (B)	[A2M2]	--
2344	C	18,60	22,40	13,00	7,61	31,16	139,76	6,935 (B)	[A2M2]	--
2345	C	14,60	24,40	14,50	3,60	28,15	120,75	6,938 (B)	[A2M2]	--
2346	C	15,60	24,40	14,00	5,10	28,62	110,31	6,939 (B)	[A2M2]	--
2347	C	14,60	22,90	12,00	5,41	26,03	85,10	6,940 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2348	C	17,60	21,40	12,50	6,67	29,91	143,79	6,941 (B)	[A2M2]	--
2349	C	15,10	24,40	13,00	5,88	27,04	81,30	6,943 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2350	C	15,60	20,40	11,00	5,89	26,54	113,86	6,944 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2351	C	18,60	23,40	13,00	8,25	30,91	116,67	6,945 (B)	[A2M2]	--
2352	C	13,60	20,90	12,00	3,20	25,49	123,74	6,946 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2353	C	18,60	21,40	11,00	9,22	29,39	105,03	6,946 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2354	C	18,60	20,40	10,50	9,23	29,04	111,56	6,950 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2355	C	18,60	22,90	13,50	7,36	31,47	143,00	6,953 (B)	[A2M2]	--
2356	C	18,60	23,90	14,00	7,45	31,61	133,89	6,962 (B)	[A2M2]	--
2357	C	14,10	24,40	13,00	4,99	26,04	77,24	6,963 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2358	C	18,60	24,40	14,00	7,81	31,45	121,94	6,963 (B)	[A2M2]	--
2359	C	16,60	25,40	13,00	8,15	28,05	66,66	6,964 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2360	C	18,60	20,40	11,00	8,71	29,54	125,30	6,964 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2361	C	17,60	24,90	13,50	7,92	29,86	93,18	6,964 (B)	[A2M2]	--
2362	C	19,10	20,90	11,00	9,42	29,98	116,82	6,966 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2363	C	14,60	25,40	13,50	5,73	26,62	70,80	6,968 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2364	C	14,10	20,40	11,50	3,95	25,54	121,97	6,969 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2365	C	15,10	20,90	11,50	5,14	26,48	115,51	6,970 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2366	C	18,10	20,40	11,00	8,24	29,04	123,37	6,971 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2367	C	15,60	20,90	11,00	6,15	26,48	103,70	6,971 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2368	C	17,60	26,90	14,00	9,26	29,33	63,37	6,978 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2369	C	15,10	23,90	14,00	4,26	28,31	120,08	6,980 (B)	[A2M2]	--
2370	C	18,10	21,40	11,00	8,76	28,89	103,25	6,984 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2371	C	18,60	23,40	14,00	7,12	31,77	146,09	6,985 (B)	[A2M2]	--
2372	C	17,10	26,40	14,00	8,27	29,14	71,77	6,990 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2373	C	14,10	25,90	14,00	5,13	26,42	70,56	6,992 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2374	C	16,10	24,90	14,00	5,96	28,91	100,78	6,992 (B)	[A2M2]	--
2375	C	15,60	22,90	12,00	6,32	27,03	89,10	6,995 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2376	C	18,60	22,90	12,50	8,48	30,56	113,87	6,997 (B)	[A2M2]	--
2377	C	16,10	21,90	13,00	5,00	28,83	141,70	6,999 (B)	[A2M2]	--
2378	C	18,10	25,90	13,50	9,30	29,85	73,80	7,003 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2379	C	17,60	20,40	10,50	8,29	28,04	107,92	7,007 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2380	C	17,10	21,90	12,50	6,48	29,32	130,59	7,009 (B)	[A2M2]	--
2381	C	14,10	20,90	11,50	4,21	25,48	111,38	7,010 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2382	C	18,60	22,40	12,50	8,16	30,70	124,95	7,012 (B)	[A2M2]	--
2383	C	16,10	22,90	11,50	7,36	27,01	78,62	7,012 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2384	C	17,60	20,90	10,50	8,55	27,97	98,24	7,013 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2385	C	14,60	26,40	14,50	5,41	27,21	74,32	7,017 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2386	C	15,10	24,90	13,00	6,34	26,81	70,95	7,017 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2387	C	16,10	23,90	13,50	5,76	28,77	109,72	7,018 (B)	[A2M2]	--
2388	C	15,10	25,90	14,00	6,01	27,42	74,60	7,022 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2389	C	17,60	22,90	12,50	7,56	29,56	110,20	7,024 (B)	[A2M2]	--
2390	C	19,10	20,40	11,00	9,18	30,04	127,04	7,027 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2391	C	14,60	23,90	12,50	5,62	26,20	77,22	7,028 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2392	C	18,60	24,40	13,50	8,40	31,03	107,98	7,028 (B)	[A2M2]	--
2393	C	15,60	25,40	14,50	5,32	28,73	100,99	7,030 (B)	[A2M2]	--
2394	C	18,60	24,40	14,50	7,23	31,91	136,60	7,035 (B)	[A2M2]	--
2395	C	14,60	22,90	14,00	3,11	28,12	142,26	7,039 (B)	[A2M2]	--
2396	C	16,60	24,40	13,50	6,60	29,08	100,44	7,042 (B)	[A2M2]	--
2397	C	17,60	26,40	14,50	8,03	30,21	86,07	7,048 (B)	[A2M2]	--
2398	C	18,60	21,90	13,00	7,33	31,27	151,61	7,049 (B)	[A2M2]	--
2399	C	18,60	23,90	13,00	8,61	30,74	105,52	7,051 (B)	[A2M2]	--
2400	C	18,60	22,40	13,50	7,06	31,60	155,11	7,051 (B)	[A2M2]	--
2401	C	17,10	21,40	12,50	6,20	29,41	142,01	7,051 (B)	[A2M2]	--
2402	C	18,60	23,90	14,50	6,88	32,13	149,05	7,053 (B)	[A2M2]	--
2403	C	18,10	23,40	12,50	8,37	29,89	101,27	7,053 (B)	[A2M2]	--
2404	C	18,60	24,90	14,00	8,20	31,28	110,30	7,057 (B)	[A2M2]	--
2405	C	18,60	23,40	12,50	8,83	30,39	103,03	7,059 (B)	[A2M2]	--
2406	C	15,60	23,40	13,50	4,94	28,45	119,33	7,060 (B)	[A2M2]	--
2407	C	18,10	22,90	11,50	9,18	29,01	86,06	7,064 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2408	C	18,60	22,90	14,00	6,81	31,94	158,50	7,067 (B)	[A2M2]	--
2409	C	18,10	21,40	10,50	9,31	28,38	90,47	7,067 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2410	C	13,60	26,40	14,50	4,55	26,21	70,22	7,068 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2411	C	17,10	20,40	11,00	7,29	28,04	119,60	7,071 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2412	C	16,60	22,40	11,50	7,45	27,66	90,42	7,072 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2413	C	17,60	21,40	11,00	8,29	28,39	101,35	7,073 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2414	C	17,10	20,90	11,00	7,55	27,98	109,47	7,074 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2415	C	16,10	22,40	13,00	5,30	28,71	129,93	7,079 (B)	[A2M2]	--
2416	C	14,60	23,40	12,50	5,20	26,39	87,61	7,079 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2417	C	17,10	20,40	10,50	7,82	27,54	106,11	7,080 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2418	C	18,60	24,90	14,50	7,60	31,70	124,40	7,080 (B)	[A2M2]	--
2419	C	14,10	21,90	12,00	4,26	25,80	104,04	7,081 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2420	C	16,60	23,40	13,00	6,43	28,92	109,14	7,082 (B)	[A2M2]	--
2421	C	16,60	23,40	12,00	7,61	27,86	82,79	7,086 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
2422	C	18,60	21,90	12,50	7,87	30,82	136,22	7,090 (B)	[A2M2]	--
2423	C	17,10	22,40	11,00	8,48	27,64	79,96	7,091 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2424	C	17,60	21,40	10,50	8,84	27,88	88,80	7,094 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2425	C	18,60	21,90	12,00	8,42	30,30	121,76	7,096 (B)	[A2M2]	--
2426	C	16,60	20,40	11,00	6,82	27,54	117,89	7,103 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2427	C	18,10	24,40	13,00	8,56	30,04	92,90	7,105 (B)	[A2M2]	--
2428	C	14,10	23,90	14,50	2,77	27,83	130,88	7,107 (B)	[A2M2]	--
2429	C	18,60	23,40	14,50	6,56	32,33	161,77	7,108 (B)	[A2M2]	--
2430	C	13,60	21,40	12,00	3,49	25,41	112,78	7,115 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2431	C	17,10	21,40	11,00	7,83	27,89	99,60	7,116 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2432	C	15,60	25,40	13,50	6,61	27,62	74,77	7,119 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2433	C	17,10	24,90	12,50	8,75	28,25	66,82	7,121 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2434	C	15,60	23,90	12,50	6,51	27,20	81,20	7,122 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2435	C	16,60	20,90	11,00	7,08	27,48	107,68	7,123 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2436	C	17,10	23,90	13,00	7,26	29,24	99,99	7,124 (B)	[A2M2]	--
2437	C	18,10	21,90	12,00	7,95	29,80	120,04	7,124 (B)	[A2M2]	--
2438	C	15,60	24,40	12,50	6,95	26,99	71,01	7,132 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2439	C	15,10	21,40	11,50	5,43	26,40	105,02	7,136 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2440	C	15,60	21,40	11,00	6,44	26,39	93,73	7,141 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2441	C	17,10	22,40	12,50	6,78	29,20	119,23	7,144 (B)	[A2M2]	--
2442	C	14,60	21,90	11,50	5,28	25,79	92,65	7,145 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2443	C	13,60	22,90	14,50	1,63	27,63	154,05	7,152 (B)	[A2M2]	--
2444	C	17,10	24,40	12,50	8,28	28,49	76,71	7,154 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2445	C	17,10	23,40	11,50	8,66	27,83	72,71	7,156 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2446	C	18,60	25,40	14,50	8,00	31,51	112,52	7,162 (B)	[A2M2]	--
2447	C	17,60	25,90	13,50	8,86	29,35	71,99	7,164 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2448	C	15,10	22,40	13,50	3,82	28,23	141,02	7,167 (B)	[A2M2]	--
2449	C	18,60	22,40	12,00	8,72	30,18	111,01	7,170 (B)	[A2M2]	--
2450	C	15,10	22,40	11,50	6,08	26,16	84,61	7,174 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2451	C	14,60	22,40	12,00	5,05	26,18	95,44	7,176 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2452	C	15,60	21,90	11,50	6,20	26,79	96,66	7,179 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2453	C	17,10	20,90	10,50	8,09	27,47	96,36	7,184 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2454	C	16,10	21,90	11,00	7,22	26,78	85,81	7,188 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2455	C	18,60	21,40	12,50	7,61	30,91	147,77	7,190 (B)	[A2M2]	--
2456	C	18,10	21,90	11,00	9,06	28,78	93,39	7,191 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2457	C	14,10	21,40	11,50	4,50	25,40	100,93	7,196 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2458	C	14,60	23,40	14,00	3,45	27,97	129,99	7,197 (B)	[A2M2]	--
2459	C	16,10	22,90	13,00	5,62	28,58	118,40	7,209 (B)	[A2M2]	--
2460	C	15,10	23,40	12,00	6,26	26,36	77,00	7,212 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2461	C	18,60	21,40	12,00	8,14	30,41	132,70	7,212 (B)	[A2M2]	--
2462	C	18,10	21,40	12,00	7,67	29,91	130,89	7,216 (B)	[A2M2]	--
2463	C	16,10	26,90	14,50	7,26	28,42	69,54	7,227 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2464	C	15,10	22,90	13,50	4,14	28,10	129,06	7,230 (B)	[A2M2]	--
2465	C	14,60	20,40	11,50	4,42	26,04	123,97	7,231 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2466	C	17,60	22,90	11,50	8,72	28,51	84,23	7,231 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2467	C	18,60	24,40	13,00	9,01	30,54	94,64	7,237 (B)	[A2M2]	--
2468	C	16,60	25,40	14,00	6,84	29,18	91,44	7,239 (B)	[A2M2]	--
2469	C	17,10	24,90	13,50	7,47	29,36	91,31	7,261 (B)	[A2M2]	--
2470	C	18,60	24,90	13,50	8,81	30,86	96,86	7,263 (B)	[A2M2]	--
2471	C	15,10	20,40	11,00	5,42	26,04	111,73	7,263 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2472	C	16,60	27,40	14,50	8,26	28,59	61,07	7,263 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2473	C	16,10	23,90	12,00	7,58	27,16	71,00	7,266 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2474	C	18,10	25,90	14,00	8,64	30,42	86,10	7,268 (B)	[A2M2]	--
2475	C	16,60	21,90	12,50	6,01	28,82	128,66	7,269 (B)	[A2M2]	--
2476	C	16,10	24,90	13,00	7,22	27,81	74,85	7,272 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2477	C	18,10	23,90	12,00	9,37	29,16	78,37	7,276 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2478	C	13,60	25,40	14,00	4,19	26,18	79,24	7,281 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2479	C	16,60	21,40	12,50	5,73	28,91	140,01	7,286 (B)	[A2M2]	--
2480	C	16,60	20,40	10,50	7,35	27,04	104,17	7,287 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2481	C	13,60	22,90	12,50	3,92	25,56	94,10	7,288 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2482	C	13,60	22,40	12,00	4,14	25,18	91,39	7,289 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2483	C	14,10	24,90	13,50	4,81	26,36	79,35	7,290 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2484	C	17,10	26,90	14,00	8,83	28,83	61,55	7,291 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2485	C	13,60	23,40	12,50	4,30	25,39	83,42	7,296 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2486	C	14,10	22,40	14,00	2,34	27,74	152,73	7,298 (B)	[A2M2]	--
2487	C	17,60	23,40	12,50	7,92	29,39	99,42	7,298 (B)	[A2M2]	--
2488	C	18,60	23,90	12,50	9,21	30,20	92,48	7,301 (B)	[A2M2]	--
2489	C	16,60	26,40	14,00	7,84	28,64	69,89	7,302 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2490	C	17,10	22,90	12,50	7,11	29,06	108,27	7,302 (B)	[A2M2]	--
2491	C	18,60	25,40	14,00	8,62	31,10	98,94	7,306 (B)	[A2M2]	--
2492	C	14,60	20,90	11,50	4,68	25,98	113,38	7,307 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2493	C	16,10	25,90	14,50	6,23	28,99	91,47	7,310 (B)	[A2M2]	--
2494	C	18,10	22,40	12,00	8,26	29,68	109,17	7,318 (B)	[A2M2]	--
2495	C	18,60	22,90	12,00	9,05	30,03	100,52	7,319 (B)	[A2M2]	--
2496	C	18,10	20,90	12,00	7,42	29,99	141,98	7,321 (B)	[A2M2]	--
2497	C	18,10	26,40	14,50	8,47	30,71	87,90	7,337 (B)	[A2M2]	--
2498	C	16,10	22,40	11,50	6,99	27,16	88,55	7,339 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2499	C	15,10	20,90	11,00	5,68	25,98	101,64	7,339 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2500	C	17,60	24,40	12,00	9,37	28,44	66,90	7,339 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2501	C	17,60	21,40	12,00	7,21	29,41	129,06	7,341 (B)	[A2M2]	--
2502	C	17,60	21,90	12,00	7,49	29,30	118,14	7,341 (B)	[A2M2]	--
2503	C	19,10	22,40	12,50	8,62	31,14	126,85	7,351 (B)	[A2M2]	--
2504	C	17,10	26,40	14,50	7,59	29,71	84,18	7,351 (B)	[A2M2]	--
2505	C	16,60	20,90	10,50	7,62	26,97	94,52	7,361 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2506	C	17,60	24,40	13,00	8,11	29,54	91,04	7,362 (B)	[A2M2]	--

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
2507	C	15,10	22,90	12,00	5,86	26,53	87,16	7,367 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2508	C	19,10	22,90	12,50	8,94	31,02	115,78	7,367 (B)	[A2M2]	--
2509	C	19,10	22,90	13,00	8,38	31,45	129,89	7,368 (B)	[A2M2]	--
2510	C	17,60	26,40	13,50	9,40	29,05	61,98	7,369 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2511	C	17,60	21,90	11,00	8,60	28,28	91,48	7,370 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2512	C	16,10	20,40	11,00	6,35	27,04	115,73	7,372 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2513	C	15,60	25,90	13,50	7,12	27,35	64,49	7,373 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2514	C	19,10	23,40	13,00	8,71	31,31	118,50	7,374 (B)	[A2M2]	--
2515	C	16,60	22,40	11,00	8,03	27,14	78,15	7,377 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2516	C	15,60	21,90	13,00	4,54	28,33	139,51	7,378 (B)	[A2M2]	--
2517	C	13,60	23,40	14,50	1,96	27,49	141,22	7,379 (B)	[A2M2]	--
2518	C	17,60	25,90	14,00	8,20	29,92	84,25	7,380 (B)	[A2M2]	--
2519	C	17,10	21,40	10,50	8,38	27,38	86,83	7,380 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2520	C	18,60	20,90	12,00	7,89	30,49	143,78	7,384 (B)	[A2M2]	--
2521	C	15,60	22,40	13,00	4,84	28,21	127,95	7,386 (B)	[A2M2]	--
2522	C	15,10	24,40	14,00	4,65	28,12	108,26	7,388 (B)	[A2M2]	--
2523	C	16,10	23,40	12,00	7,16	27,36	80,90	7,398 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2524	C	17,10	22,90	11,50	8,27	28,01	82,41	7,400 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2525	C	18,60	25,90	14,50	8,44	31,32	100,95	7,400 (B)	[A2M2]	--
2526	C	16,60	21,40	11,00	7,37	27,39	97,59	7,400 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2527	C	13,60	20,40	11,50	3,48	25,04	119,73	7,403 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2528	C	16,10	25,40	13,00	7,71	27,55	64,78	7,408 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2529	C	18,10	25,40	13,00	9,46	29,55	72,14	7,410 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2530	C	17,60	20,90	12,00	6,95	29,49	140,13	7,419 (B)	[A2M2]	--
2531	C	15,10	26,40	14,00	6,54	27,14	64,11	7,419 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2532	C	14,60	24,40	13,00	5,43	26,54	79,32	7,421 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2533	C	19,10	21,90	12,50	8,34	31,25	138,21	7,421 (B)	[A2M2]	--
2534	C	18,10	25,40	13,50	8,81	30,12	84,25	7,429 (B)	[A2M2]	--
2535	C	16,60	22,40	12,50	6,32	28,70	117,34	7,431 (B)	[A2M2]	--
2536	C	13,60	23,90	13,00	4,11	25,74	85,82	7,431 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2537	C	19,10	22,40	13,00	8,08	31,58	141,49	7,436 (B)	[A2M2]	--
2538	C	15,60	23,90	13,50	5,30	28,27	107,77	7,436 (B)	[A2M2]	--
2539	C	19,10	23,40	13,50	8,14	31,74	132,72	7,450 (B)	[A2M2]	--
2540	C	16,10	20,90	11,00	6,61	26,98	105,61	7,453 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2541	C	14,10	22,90	12,00	4,96	25,53	83,09	7,460 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2542	C	19,10	23,90	13,50	8,48	31,58	121,10	7,460 (B)	[A2M2]	--
2543	C	19,10	22,40	12,00	9,18	30,68	112,84	7,465 (B)	[A2M2]	--
2544	C	14,60	24,90	14,50	4,00	27,95	108,61	7,466 (B)	[A2M2]	--
2545	C	19,10	23,90	13,00	9,07	31,16	107,37	7,470 (B)	[A2M2]	--
2546	C	17,10	25,90	13,50	8,43	28,85	70,13	7,471 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2547	C	19,10	22,90	13,50	7,82	31,91	144,64	7,471 (B)	[A2M2]	--
2548	C	15,60	22,90	11,50	6,91	26,51	76,69	7,471 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2549	C	14,10	22,90	14,00	2,65	27,62	140,05	7,487 (B)	[A2M2]	--
2550	C	17,60	22,40	12,00	7,80	29,18	107,40	7,488 (B)	[A2M2]	--
2551	C	19,10	23,40	12,50	9,28	30,88	104,86	7,489 (B)	[A2M2]	--
2552	C	15,60	24,90	14,00	5,51	28,41	98,74	7,489 (B)	[A2M2]	--
2553	C	16,10	24,40	13,50	6,15	28,58	98,44	7,493 (B)	[A2M2]	--
2554	C	17,60	23,90	12,00	8,92	28,66	76,56	7,495 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2555	C	16,60	24,40	12,50	7,84	27,99	74,83	7,495 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2556	C	14,10	20,40	11,50	3,95	25,54	121,97	7,496 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2557	C	19,10	21,90	12,00	8,88	30,80	123,65	7,498 (B)	[A2M2]	--
2558	C	13,60	21,90	12,00	3,80	25,30	101,97	7,503 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2559	C	14,60	21,90	13,50	3,06	27,84	151,10	7,503 (B)	[A2M2]	--
2560	C	13,60	20,90	11,50	3,74	24,98	109,14	7,508 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2561	C	16,10	23,40	13,00	5,97	28,42	107,12	7,513 (B)	[A2M2]	--
2562	C	19,10	21,90	13,00	7,80	31,70	153,31	7,516 (B)	[A2M2]	--
2563	C	15,10	21,90	11,50	5,74	26,29	94,73	7,518 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2564	C	16,60	23,40	11,50	8,22	27,33	70,83	7,521 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2565	C	17,60	22,90	11,00	9,31	27,98	72,39	7,524 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2566	C	19,10	23,90	14,00	7,91	32,09	135,51	7,527 (B)	[A2M2]	--
2567	C	15,10	25,40	14,50	4,88	28,23	98,95	7,528 (B)	[A2M2]	--
2568	C	14,60	26,90	14,50	5,97	26,92	63,65	7,529 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2569	C	16,60	24,90	12,50	8,31	27,75	64,96	7,531 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2570	C	14,10	24,40	14,50	3,14	27,65	118,47	7,539 (B)	[A2M2]	--
2571	C	18,10	20,40	10,50	8,76	28,54	109,93	7,540 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2572	C	19,10	23,40	14,00	7,58	32,29	147,74	7,541 (B)	[A2M2]	--
2573	C	17,60	21,90	10,50	9,17	27,76	79,34	7,549 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2574	C	19,10	21,40	12,50	8,07	31,35	149,70	7,550 (B)	[A2M2]	--
2575	C	18,10	22,90	12,00	8,59	29,53	98,68	7,552 (B)	[A2M2]	--
2576	C	16,60	23,90	13,00	6,80	28,74	97,99	7,552 (B)	[A2M2]	--
2577	C	14,60	20,40	11,00	4,95	25,54	109,79	7,557 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2578	C	14,60	21,40	11,50	4,96	25,90	102,90	7,559 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2579	C	14,60	23,90	14,00	3,81	27,81	117,85	7,559 (B)	[A2M2]	--
2580	C	19,10	21,40	12,00	8,61	30,90	134,66	7,560 (B)	[A2M2]	--
2581	C	18,10	23,90	12,50	8,76	29,70	90,63	7,561 (B)	[A2M2]	--
2582	C	15,60	21,90	11,00	6,76	26,28	83,93	7,562 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2583	C	19,10	22,40	13,50	7,53	32,08	156,82	7,563 (B)	[A2M2]	--
2584	C	19,10	24,40	13,50	8,86	31,42	109,72	7,563 (B)	[A2M2]	--
2585	C	19,10	24,40	14,00	8,26	31,86	123,61	7,567 (B)	[A2M2]	--
2586	C	14,60	22,40	13,50	3,36	27,73	138,92	7,570 (B)	[A2M2]	--
2587	C	19,10	21,90	11,50	9,43	30,29	109,80	7,570 (B)	[A2M2]	--
2588	C	16,10	20,40	10,50	6,89	26,54	102,21	7,572 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2589	C	15,60	20,40	11,00	5,89	26,54	113,86	7,574 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2590	C	17,10	21,90	11,00	8,14	27,78	89,59	7,574 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2591	C	16,10	21,40	12,50	5,27	28,41	138,06	7,578 (B)	[A2M2]	--

PROGETTAZIONE ATI:

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
2592	C	15,10	23,40	13,50	4,48	27,95	117,18	7,584 (B)	[A2M2]	--
2593	C	18,60	24,90	13,00	9,44	30,31	84,12	7,586 (B)	[A2M2]	--
2594	C	19,10	23,90	14,50	7,34	32,67	150,72	7,594 (B)	[A2M2]	--
2595	C	14,60	25,90	14,00	5,57	26,92	72,58	7,594 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2596	C	18,60	21,90	11,50	8,96	29,79	108,17	7,599 (B)	[A2M2]	--
2597	C	19,10	22,90	14,00	7,27	32,47	160,17	7,600 (B)	[A2M2]	--
2598	C	15,10	21,40	11,00	5,98	25,89	91,70	7,602 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2599	C	15,10	23,90	12,50	6,06	26,70	79,19	7,609 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2600	C	14,10	26,40	14,50	4,98	26,71	72,28	7,610 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2601	C	13,60	24,40	13,00	4,54	25,54	75,23	7,612 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2602	C	19,10	24,40	14,50	7,68	32,45	138,20	7,616 (B)	[A2M2]	--
2603	C	18,60	21,40	11,50	8,68	29,90	118,48	7,617 (B)	[A2M2]	--
2604	C	17,10	21,40	12,00	6,74	28,91	127,10	7,620 (B)	[A2M2]	--
2605	C	14,10	22,40	12,00	4,59	25,68	93,45	7,623 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2606	C	19,10	23,40	14,50	7,02	32,86	163,47	7,623 (B)	[A2M2]	--
2607	C	17,10	23,40	12,50	7,47	28,89	97,52	7,623 (B)	[A2M2]	--
2608	C	15,60	22,90	13,00	5,16	28,08	116,44	7,627 (B)	[A2M2]	--
2609	C	14,60	24,90	13,00	5,90	26,31	68,99	7,628 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2610	C	14,10	21,90	11,50	4,82	25,29	90,67	7,630 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2611	C	19,10	21,40	11,50	9,14	30,40	120,23	7,633 (B)	[A2M2]	--
2612	C	17,10	21,90	12,00	7,02	28,80	116,21	7,640 (B)	[A2M2]	--
2613	C	14,10	20,90	11,50	4,21	25,48	111,38	7,642 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2614	C	16,60	21,40	10,50	7,92	26,88	85,02	7,644 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2615	C	18,60	20,40	10,50	9,23	29,04	111,56	7,645 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2616	C	17,60	25,40	13,00	9,02	29,05	70,34	7,646 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2617	C	14,10	23,40	12,50	4,75	25,89	85,53	7,646 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2618	C	15,10	25,40	13,50	6,17	27,12	72,77	7,652 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2619	C	18,60	25,40	13,50	9,25	30,62	86,03	7,654 (B)	[A2M2]	--
2620	C	14,10	25,40	13,50	5,29	26,12	68,77	7,660 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2621	C	18,60	20,90	11,50	8,42	29,98	129,07	7,677 (B)	[A2M2]	--
2622	C	19,10	20,90	12,00	8,36	30,97	145,77	7,680 (B)	[A2M2]	--
2623	C	16,60	22,90	12,50	6,65	28,56	106,34	7,681 (B)	[A2M2]	--
2624	C	15,10	24,40	12,50	6,51	26,49	69,08	7,688 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2625	C	17,10	24,40	12,00	8,92	27,94	65,09	7,691 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2626	C	13,60	23,90	14,50	2,31	27,33	128,65	7,696 (B)	[A2M2]	--
2627	C	19,10	24,90	14,50	8,05	32,21	126,01	7,696 (B)	[A2M2]	--
2628	C	19,10	24,90	14,00	8,65	31,66	111,96	7,700 (B)	[A2M2]	--
2629	C	14,60	20,90	11,00	5,22	25,48	99,69	7,705 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2630	C	14,10	23,90	12,50	5,17	25,70	75,15	7,707 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2631	C	16,10	21,90	12,50	5,55	28,32	126,49	7,709 (B)	[A2M2]	--
2632	C	17,10	20,90	12,00	6,48	28,99	138,11	7,711 (B)	[A2M2]	--
2633	C	16,10	20,90	10,50	7,16	26,47	92,58	7,713 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2634	C	17,10	25,90	14,00	7,76	29,42	82,40	7,716 (B)	[A2M2]	--
2635	C	15,60	20,90	11,00	6,15	26,48	103,70	7,717 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2636	C	19,10	24,40	13,00	9,46	30,99	96,47	7,718 (B)	[A2M2]	--
2637	C	18,60	25,90	14,00	9,08	30,90	87,90	7,723 (B)	[A2M2]	--
2638	C	15,60	26,90	14,50	6,82	27,92	67,60	7,725 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2639	C	15,60	24,90	13,00	6,78	27,31	72,94	7,727 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2640	C	17,10	24,40	13,00	7,66	29,04	89,16	7,728 (B)	[A2M2]	--
2641	C	18,60	23,40	12,00	9,42	29,86	90,20	7,729 (B)	[A2M2]	--
2642	C	16,10	21,40	11,00	6,90	26,89	95,63	7,729 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2643	C	16,60	26,90	14,00	8,40	28,33	59,72	7,732 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2644	C	16,60	24,90	13,50	7,03	28,86	89,33	7,736 (B)	[A2M2]	--
2645	C	18,10	21,40	11,50	8,21	29,40	116,71	7,738 (B)	[A2M2]	--
2646	C	18,10	20,90	10,50	9,02	28,47	100,08	7,739 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2647	C	18,10	20,40	10,00	9,29	28,03	96,75	7,739 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2648	C	17,10	23,90	12,00	8,47	28,16	74,75	7,739 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2649	C	17,60	25,40	13,50	8,37	29,62	82,41	7,742 (B)	[A2M2]	--
2650	C	17,60	20,40	10,50	8,29	28,04	107,92	7,747 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2651	C	14,10	23,40	14,00	2,99	27,47	127,78	7,751 (B)	[A2M2]	--
2652	C	13,60	25,90	14,00	4,70	25,92	68,50	7,754 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2653	C	15,60	22,40	11,50	6,54	26,66	86,56	7,758 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2654	C	14,60	22,40	11,50	5,63	25,66	82,58	7,759 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2655	C	17,10	26,40	13,50	8,97	28,55	60,17	7,763 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2656	C	16,10	26,40	14,00	7,40	28,14	67,97	7,764 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2657	C	18,10	20,90	11,50	7,95	29,48	127,27	7,770 (B)	[A2M2]	--
2658	C	16,10	25,40	14,00	6,40	28,68	89,47	7,774 (B)	[A2M2]	--
2659	C	18,10	22,40	11,00	9,40	28,64	83,59	7,784 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2660	C	16,10	27,40	14,50	7,84	28,09	59,22	7,785 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2661	C	16,60	22,90	11,50	7,81	27,51	80,50	7,787 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2662	C	16,60	26,40	14,50	7,16	29,21	82,26	7,790 (B)	[A2M2]	--
2663	C	19,10	24,90	13,50	9,26	31,24	98,63	7,795 (B)	[A2M2]	--
2664	C	16,10	22,40	12,50	5,86	28,20	115,41	7,798 (B)	[A2M2]	--
2665	C	13,60	21,40	11,50	4,04	24,90	98,74	7,800 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2666	C	19,10	20,90	11,50	8,89	30,48	130,85	7,800 (B)	[A2M2]	--
2667	C	15,10	21,90	13,00	4,07	27,83	137,49	7,803 (B)	[A2M2]	--
2668	C	17,60	20,40	10,00	8,82	27,53	95,04	7,811 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2669	C	18,60	26,40	14,50	8,91	31,11	89,72	7,813 (B)	[A2M2]	--
2670	C	17,60	23,90	12,50	8,31	29,20	88,85	7,815 (B)	[A2M2]	--
2671	C	18,10	21,90	11,50	8,50	29,29	106,30	7,816 (B)	[A2M2]	--
2672	C	16,10	22,40	11,00	7,57	26,64	76,22	7,831 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2673	C	18,60	20,40	11,50	8,18	30,04	139,78	7,839 (B)	[A2M2]	--
2674	C	16,60	25,90	13,50	7,99	28,35	68,29	7,840 (B)	[A2M2]	[SLV] H + V
2675	C	15,60	23,90	12,00	7,13	26,66	69,07	7,841 (B)	[A2M2]	[SLV] H - V
2676	C	18,10	24,90	13,00	8,99	29,81	82,34	7,842 (B)	[A2M2]	--

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECCNICA – RELAZIONE GEOTECCNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
2677	C	16,60	21,90	11,00	7,68	27,28	87,76	7,848 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2678	C	13,60	22,40	14,00	1,88	27,24	150,41	7,849 (B)	[A2M2]	--
2679	C	15,60	25,90	14,50	5,78	28,49	89,49	7,853 (B)	[A2M2]	--
2680	C	17,10	20,40	10,50	7,82	27,54	106,11	7,855 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2681	C	19,10	25,40	14,50	8,45	31,94	114,14	7,855 (B)	[A2M2]	--
2682	C	14,60	22,90	13,50	3,68	27,60	126,80	7,863 (B)	[A2M2]	--
2683	C	17,10	21,90	10,50	8,71	27,26	77,52	7,868 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2684	C	15,60	20,40	10,50	6,42	26,04	100,32	7,870 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2685	C	14,60	23,40	12,00	5,81	25,86	74,99	7,876 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2686	C	17,60	20,90	10,50	8,55	27,97	98,24	7,877 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2687	C	17,60	22,90	12,00	8,14	29,03	96,80	7,878 (B)	[A2M2]	--
2688	C	15,60	23,40	12,00	6,71	26,86	78,95	7,887 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2689	C	17,10	22,90	11,00	8,86	27,48	70,57	7,891 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2690	C	18,60	22,40	11,50	9,28	29,66	97,79	7,915 (B)	[A2M2]	--
2691	C	17,10	22,40	12,00	7,34	28,68	105,41	7,916 (B)	[A2M2]	--
2692	C	16,10	24,40	12,50	7,40	27,49	72,95	7,926 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2693	C	15,10	22,40	13,00	4,38	27,71	125,80	7,932 (B)	[A2M2]	--
2694	C	19,10	25,40	14,00	9,07	31,47	100,62	7,933 (B)	[A2M2]	--
2695	C	17,60	22,40	11,00	8,94	28,14	81,88	7,934 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2696	C	16,60	21,40	12,00	6,27	28,41	125,17	7,934 (B)	[A2M2]	--
2697	C	19,60	21,90	12,00	9,34	31,24	125,51	7,946 (B)	[A2M2]	--
2698	C	14,60	22,90	12,00	5,41	26,03	85,10	7,946 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2699	C	16,60	20,90	12,00	6,01	28,49	136,22	7,965 (B)	[A2M2]	--
2700	C	15,10	20,40	11,00	5,42	26,04	111,73	7,967 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2701	C	19,60	22,90	12,50	9,40	31,43	117,45	7,982 (B)	[A2M2]	--
2702	C	19,60	22,40	12,50	9,09	31,56	128,53	7,993 (B)	[A2M2]	--
2703	C	14,10	21,40	11,50	4,50	25,40	100,93	7,996 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2704	C	13,60	20,40	11,50	3,48	25,04	119,73	8,008 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2705	C	18,10	26,90	14,50	8,98	30,42	77,03	8,013 (B)	[A2M2]	--
2706	C	17,10	25,40	13,00	8,59	28,55	68,50	8,013 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2707	C	13,60	24,90	13,50	4,37	25,86	77,27	8,020 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2708	C	18,10	20,40	11,50	7,71	29,54	137,85	8,031 (B)	[A2M2]	--
2709	C	18,10	23,40	12,00	8,96	29,36	88,42	8,034 (B)	[A2M2]	--
2710	C	19,60	21,90	12,50	8,80	31,68	139,89	8,037 (B)	[A2M2]	--
2711	C	15,60	25,40	13,00	7,28	27,05	62,88	8,042 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2712	C	19,10	20,40	11,50	8,66	30,54	141,58	8,044 (B)	[A2M2]	--
2713	C	19,60	21,40	12,00	9,08	31,34	136,45	8,047 (B)	[A2M2]	--
2714	C	19,60	22,90	13,00	8,84	31,88	131,51	8,050 (B)	[A2M2]	--
2715	C	14,10	21,90	13,50	2,60	27,34	148,87	8,056 (B)	[A2M2]	--
2716	C	17,60	21,40	11,50	7,75	28,90	114,81	8,058 (B)	[A2M2]	--
2717	C	15,10	22,90	11,50	6,46	26,01	74,75	8,060 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2718	C	17,60	20,90	11,50	7,48	28,98	125,36	8,061 (B)	[A2M2]	--
2719	C	13,60	22,90	14,00	2,19	27,12	137,92	8,063 (B)	[A2M2]	--
2720	C	15,60	24,40	13,50	5,70	28,08	96,45	8,068 (B)	[A2M2]	--
2721	C	14,60	21,90	11,50	5,28	25,79	92,65	8,071 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2722	C	18,10	21,40	10,50	9,31	28,38	90,47	8,071 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2723	C	15,60	21,40	11,00	6,44	26,39	93,73	8,075 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2724	C	16,10	24,90	12,50	7,88	27,25	63,12	8,076 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2725	C	16,10	23,40	11,50	7,77	26,83	68,94	8,078 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2726	C	19,60	22,40	13,00	8,54	32,06	143,13	8,083 (B)	[A2M2]	--
2727	C	16,10	23,90	13,00	6,35	28,24	96,08	8,085 (B)	[A2M2]	--
2728	C	15,10	25,90	13,50	6,69	26,85	62,54	8,085 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2729	C	15,10	23,90	13,50	4,85	27,77	105,67	8,087 (B)	[A2M2]	--
2730	C	15,60	20,90	10,50	6,69	25,97	90,69	8,089 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2731	C	16,10	21,40	10,50	7,46	26,38	83,08	8,094 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2732	C	14,60	21,40	11,00	5,52	25,39	89,75	8,099 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2733	C	17,10	20,40	10,00	8,36	27,03	93,12	8,102 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2734	C	19,60	23,40	13,00	9,17	31,71	120,10	8,102 (B)	[A2M2]	--
2735	C	17,60	20,90	10,00	9,10	27,46	85,75	8,102 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2736	C	15,60	21,40	12,50	4,80	27,91	135,86	8,103 (B)	[A2M2]	--
2737	C	17,60	27,40	14,50	9,12	29,59	64,74	8,104 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2738	C	18,10	22,40	11,50	8,82	29,16	96,10	8,114 (B)	[A2M2]	--
2739	C	17,10	20,90	10,50	8,09	27,47	96,36	8,116 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2740	C	16,60	20,40	10,50	7,35	27,04	104,17	8,126 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2741	C	14,10	20,40	11,00	4,48	25,04	107,61	8,130 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2742	C	19,10	25,90	14,50	8,88	31,68	102,58	8,132 (B)	[A2M2]	--
2743	C	17,60	21,40	10,50	8,84	27,88	88,80	8,141 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2744	C	14,60	24,40	14,00	4,20	27,62	106,08	8,141 (B)	[A2M2]	--
2745	C	14,10	24,40	13,00	4,99	26,04	77,24	8,143 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2746	C	19,60	23,40	13,50	8,60	32,26	134,34	8,148 (B)	[A2M2]	--
2747	C	15,60	23,40	13,00	5,52	27,92	105,06	8,153 (B)	[A2M2]	--
2748	C	19,60	20,90	11,50	9,36	30,97	132,82	8,160 (B)	[A2M2]	--
2749	C	19,60	21,40	12,50	8,54	31,79	151,38	8,162 (B)	[A2M2]	--
2750	C	16,60	23,40	12,50	7,01	28,39	95,56	8,165 (B)	[A2M2]	--
2751	C	16,60	21,90	12,00	6,56	28,30	114,14	8,166 (B)	[A2M2]	--
2752	C	17,60	21,90	11,50	8,04	28,79	104,43	8,166 (B)	[A2M2]	--
2753	C	19,60	22,90	13,50	8,28	32,44	146,23	8,167 (B)	[A2M2]	--
2754	C	17,60	23,40	11,50	9,11	28,33	74,55	8,172 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2755	C	16,10	22,90	12,50	6,19	28,06	104,41	8,176 (B)	[A2M2]	--
2756	C	18,10	26,40	14,00	9,14	30,14	75,43	8,177 (B)	[A2M2]	--
2757	C	15,10	21,90	11,00	6,31	25,78	81,92	8,178 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2758	C	19,10	20,90	11,00	9,42	29,98	116,82	8,184 (B)	[A2M2]	--
2759	C	15,10	20,90	11,00	5,68	25,98	101,64	8,187 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2760	C	19,60	23,40	14,00	8,04	32,83	149,34	8,189 (B)	[A2M2]	--
2761	C	17,60	26,90	14,50	8,55	29,92	75,19	8,194 (B)	[A2M2]	--

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECCNICA – RELAZIONE GEOTECCNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
2762	C	19,60	23,40	14,50	7,48	33,39	165,17	8,195 (B)	[A2M2]	--
2763	C	15,10	24,90	14,00	5,06	27,91	96,68	8,197 (B)	[A2M2]	--
2764	C	19,60	22,40	13,50	8,00	32,60	158,40	8,199 (B)	[A2M2]	--
2765	C	19,60	21,90	13,00	8,26	32,20	154,89	8,204 (B)	[A2M2]	--
2766	C	15,60	21,90	12,50	5,08	27,82	124,53	8,204 (B)	[A2M2]	--
2767	C	19,60	23,90	13,50	8,94	32,05	122,66	8,205 (B)	[A2M2]	--
2768	C	17,10	25,40	13,50	7,93	29,12	80,55	8,207 (B)	[A2M2]	--
2769	C	19,60	22,90	14,00	7,73	33,00	161,78	8,208 (B)	[A2M2]	--
2770	C	19,60	20,90	12,00	8,83	31,43	147,64	8,217 (B)	[A2M2]	--
2771	C	16,60	23,90	12,00	8,03	27,66	72,86	8,218 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2772	C	17,60	20,40	11,50	7,24	29,04	136,00	8,219 (B)	[A2M2]	--
2773	C	14,10	22,40	13,50	2,90	27,23	136,66	8,219 (B)	[A2M2]	--
2774	C	14,10	24,90	14,50	3,55	27,45	106,43	8,220 (B)	[A2M2]	--
2775	C	16,10	22,90	11,50	7,36	27,01	78,62	8,221 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2776	C	19,60	23,90	14,50	7,80	33,20	152,33	8,221 (B)	[A2M2]	--
2777	C	19,60	23,90	14,00	8,36	32,63	137,12	8,227 (B)	[A2M2]	--
2778	C	14,60	26,40	14,00	6,11	26,64	62,14	8,227 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2779	C	17,60	24,90	13,00	8,55	29,31	80,51	8,228 (B)	[A2M2]	--
2780	C	14,10	23,90	14,00	3,35	27,31	115,74	8,232 (B)	[A2M2]	--
2781	C	16,60	24,40	12,00	8,48	27,44	63,25	8,232 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2782	C	13,60	22,90	12,00	4,51	25,03	81,03	8,247 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2783	C	14,60	23,90	12,50	5,62	26,20	77,22	8,249 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2784	C	13,60	20,90	11,50	3,74	24,98	109,14	8,249 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2785	C	13,60	22,40	12,00	4,14	25,18	91,39	8,254 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2786	C	13,60	24,40	14,50	2,69	27,15	116,34	8,261 (B)	[A2M2]	--
2787	C	14,60	23,40	13,50	4,02	27,45	115,06	8,263 (B)	[A2M2]	--
2788	C	16,60	21,90	10,50	8,25	26,76	75,69	8,267 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2789	C	15,10	22,40	11,50	6,08	26,16	84,61	8,281 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2790	C	18,60	20,90	11,00	8,95	29,48	115,15	8,287 (B)	[A2M2]	--
2791	C	19,60	24,40	14,50	8,14	32,99	139,84	8,291 (B)	[A2M2]	--
2792	C	16,10	21,90	11,00	7,22	26,78	85,81	8,293 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2793	C	17,60	24,90	12,50	9,19	28,75	68,61	8,304 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2794	C	19,10	20,40	11,00	9,18	30,04	127,04	8,307 (B)	[A2M2]	--
2795	C	17,10	22,40	11,00	8,48	27,64	79,96	8,309 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2796	C	18,10	24,40	12,50	9,18	29,49	80,38	8,312 (B)	[A2M2]	--
2797	C	18,60	21,40	11,00	9,22	29,39	105,03	8,315 (B)	[A2M2]	--
2798	C	19,60	20,40	11,50	9,13	31,03	143,65	8,315 (B)	[A2M2]	--
2799	C	14,60	25,40	14,50	4,43	27,73	96,83	8,317 (B)	[A2M2]	--
2800	C	16,60	26,40	13,50	8,54	28,05	58,35	8,323 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2801	C	16,60	24,40	13,00	7,21	28,54	87,23	8,327 (B)	[A2M2]	--
2802	C	16,60	25,90	14,00	7,32	28,92	80,45	8,332 (B)	[A2M2]	--
2803	C	14,60	21,40	13,00	3,33	27,42	147,11	8,332 (B)	[A2M2]	--
2804	C	14,60	20,40	11,00	4,95	25,54	109,79	8,336 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2805	C	17,10	20,90	10,00	8,63	26,96	83,97	8,346 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2806	C	19,60	24,40	14,00	8,72	32,40	125,17	8,347 (B)	[A2M2]	--
2807	C	16,10	24,90	13,50	6,58	28,36	87,43	8,352 (B)	[A2M2]	--
2808	C	14,60	25,40	13,50	5,73	26,62	70,80	8,353 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2809	C	17,10	25,90	13,00	9,12	28,27	58,75	8,357 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2810	C	17,10	22,90	12,00	7,68	28,53	94,93	8,357 (B)	[A2M2]	--
2811	C	13,60	21,90	11,50	4,36	24,79	88,58	8,363 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2812	C	15,60	26,40	14,00	6,97	27,64	66,08	8,367 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2813	C	16,60	20,90	10,50	7,62	26,97	94,52	8,368 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2814	C	16,60	22,90	11,00	8,41	26,98	68,76	8,372 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2815	C	17,10	20,90	11,50	7,01	28,48	123,49	8,376 (B)	[A2M2]	--
2816	C	17,10	20,40	11,50	6,77	28,54	134,32	8,376 (B)	[A2M2]	--
2817	C	16,60	22,40	12,00	6,88	28,18	103,57	8,376 (B)	[A2M2]	--
2818	C	15,10	22,90	13,00	4,70	27,58	114,21	8,381 (B)	[A2M2]	--
2819	C	14,10	25,90	14,00	5,13	26,42	70,56	8,382 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2820	C	17,10	23,90	12,50	7,86	28,70	86,94	8,384 (B)	[A2M2]	--
2821	C	19,60	24,40	13,50	9,31	31,81	111,27	8,388 (B)	[A2M2]	--
2822	C	16,10	26,90	14,00	7,97	27,83	57,87	8,389 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2823	C	14,10	20,90	11,00	4,75	24,98	97,56	8,397 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2824	C	15,10	20,40	10,50	5,95	25,54	98,29	8,407 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2825	C	16,10	25,90	13,50	7,56	27,85	66,40	8,412 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2826	C	17,10	21,40	11,50	7,28	28,40	112,94	8,414 (B)	[A2M2]	--
2827	C	15,10	24,90	13,00	6,34	26,81	70,95	8,424 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2828	C	13,60	23,40	12,50	4,30	25,39	83,42	8,426 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2829	C	18,60	20,40	11,00	8,71	29,54	125,30	8,427 (B)	[A2M2]	--
2830	C	15,60	22,40	11,00	7,12	26,14	74,36	8,431 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2831	C	15,10	26,90	14,50	6,40	27,42	65,66	8,433 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2832	C	14,60	21,90	13,00	3,61	27,33	135,27	8,440 (B)	[A2M2]	--
2833	C	19,60	24,90	14,50	8,50	32,75	127,62	8,449 (B)	[A2M2]	--
2834	C	15,60	22,40	12,50	5,40	27,70	113,37	8,451 (B)	[A2M2]	--
2835	C	17,60	23,40	12,00	8,51	28,86	86,58	8,451 (B)	[A2M2]	--
2836	C	14,10	26,90	14,50	5,54	26,42	61,64	8,452 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2837	C	13,60	23,40	14,00	2,53	26,97	125,65	8,469 (B)	[A2M2]	--
2838	C	16,10	26,40	14,50	6,72	28,71	80,32	8,476 (B)	[A2M2]	--
2839	C	13,60	26,40	14,50	4,55	26,21	70,22	8,493 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2840	C	17,10	23,90	11,50	9,10	27,62	63,28	8,494 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2841	C	16,60	20,40	10,00	7,89	26,53	91,22	8,495 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2842	C	16,10	20,90	12,00	5,54	27,99	134,12	8,499 (B)	[A2M2]	--
2843	C	16,10	20,40	10,50	6,89	26,54	102,21	8,501 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2844	C	16,60	25,40	13,00	8,15	28,05	66,66	8,514 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2845	C	15,60	25,40	14,00	5,96	28,18	87,45	8,515 (B)	[A2M2]	--
2846	C	15,10	23,40	12,00	6,26	26,36	77,00	8,520 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
2847	C	17,10	27,40	14,50	8,69	29,09	62,93	8,539 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2848	C	19,60	24,90	14,00	9,10	32,15	113,51	8,540 (B)	[A2M2]	--
2849	C	16,10	21,40	12,00	5,81	27,91	123,04	8,546 (B)	[A2M2]	--
2850	C	17,10	21,40	10,50	8,38	27,38	86,83	8,549 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2851	C	15,60	27,40	14,50	7,42	27,59	57,31	8,554 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2852	C	14,10	22,90	13,50	3,22	27,10	124,69	8,554 (B)	[A2M2]	--
2853	C	17,60	21,40	10,00	9,40	27,37	76,73	8,556 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2854	C	14,10	24,90	13,00	5,46	25,81	66,97	8,563 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2855	C	14,10	22,40	11,50	5,17	25,16	80,54	8,567 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2856	C	18,60	26,90	14,50	9,42	30,90	78,82	8,567 (B)	[A2M2]	--
2857	C	18,10	20,90	11,00	8,48	28,98	113,25	8,585 (B)	[A2M2]	--
2858	C	14,60	24,40	12,50	6,07	25,99	67,08	8,586 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2859	C	15,60	24,40	12,50	6,95	26,99	71,01	8,595 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2860	C	17,10	23,40	11,50	8,66	27,83	72,71	8,597 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2861	C	19,10	26,40	14,50	9,35	31,47	91,37	8,604 (B)	[A2M2]	--
2862	C	15,10	23,90	12,00	6,69	26,16	67,15	8,607 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2863	C	17,60	26,40	14,00	8,70	29,64	73,62	8,615 (B)	[A2M2]	--
2864	C	18,10	25,90	13,50	9,30	29,85	73,80	8,627 (B)	[A2M2]	--
2865	C	17,60	22,40	11,50	8,36	28,66	94,17	8,629 (B)	[A2M2]	--
2866	C	13,60	20,40	11,00	4,01	24,54	105,65	8,648 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2867	C	17,60	26,90	14,00	9,26	29,33	63,37	8,650 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2868	C	15,60	21,40	10,50	7,00	25,88	81,23	8,651 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2869	C	18,10	21,40	11,00	8,76	28,89	103,25	8,665 (B)	[A2M2]	--
2870	C	14,60	20,90	11,00	5,22	25,48	99,69	8,667 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2871	C	14,10	22,90	12,00	4,96	25,53	83,09	8,672 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2872	C	13,60	25,40	13,50	4,86	25,62	66,74	8,683 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2873	C	13,60	23,90	12,50	4,73	25,20	73,10	8,683 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2874	C	15,10	21,40	11,00	5,98	25,89	91,70	8,693 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2875	C	18,10	20,40	11,00	8,24	29,04	123,37	8,699 (B)	[A2M2]	--
2876	C	18,10	22,90	11,50	9,18	29,01	86,06	8,707 (B)	[A2M2]	--
2877	C	14,60	22,40	13,00	3,91	27,21	123,64	8,711 (B)	[A2M2]	--
2878	C	19,60	25,40	14,50	8,90	32,49	115,70	8,714 (B)	[A2M2]	--
2879	C	13,60	21,90	13,50	2,13	26,84	146,70	8,718 (B)	[A2M2]	--
2880	C	15,10	25,90	14,50	5,34	27,99	87,45	8,723 (B)	[A2M2]	--
2881	C	14,10	21,90	11,50	4,82	25,29	90,67	8,725 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2882	C	17,10	21,90	11,50	7,58	28,29	102,53	8,730 (B)	[A2M2]	--
2883	C	14,10	23,40	12,00	5,36	25,36	73,02	8,731 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2884	C	15,10	21,40	12,50	4,33	27,41	133,70	8,739 (B)	[A2M2]	--
2885	C	16,10	21,90	12,00	6,10	27,80	112,21	8,740 (B)	[A2M2]	--
2886	C	17,10	24,90	12,50	8,75	28,25	66,82	8,746 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2887	C	17,10	26,90	14,50	8,12	29,42	73,33	8,747 (B)	[A2M2]	--
2888	C	16,60	22,40	11,00	8,03	27,14	78,15	8,749 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2889	C	15,10	20,90	10,50	6,23	25,47	88,69	8,757 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2890	C	13,60	21,40	11,50	4,04	24,90	98,74	8,766 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2891	C	16,10	23,90	12,00	7,58	27,16	71,00	8,803 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2892	C	15,60	23,40	11,50	7,32	26,33	67,06	8,810 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2893	C	17,60	20,40	11,00	7,77	28,54	121,82	8,829 (B)	[A2M2]	--
2894	C	15,60	21,90	11,00	6,76	26,28	83,93	8,833 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2895	C	17,60	24,40	12,50	8,73	28,99	78,57	8,837 (B)	[A2M2]	--
2896	C	18,10	20,40	10,00	9,29	28,03	96,75	8,845 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2897	C	20,10	23,40	14,50	7,94	33,92	166,84	8,850 (B)	[A2M2]	--
2898	C	16,10	20,90	10,50	7,16	26,47	92,58	8,851 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2899	C	16,60	20,90	10,00	8,17	26,46	82,09	8,857 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2900	C	17,10	22,40	10,50	9,07	27,12	68,42	8,870 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2901	C	17,10	24,90	13,00	8,10	28,81	78,62	8,877 (B)	[A2M2]	--
2902	C	15,60	20,40	10,50	6,42	26,04	100,32	8,899 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2903	C	15,60	22,90	11,50	6,91	26,51	76,69	8,904 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2904	C	20,10	21,90	12,50	9,27	32,18	141,38	8,907 (B)	[A2M2]	--
2905	C	16,10	20,40	10,00	7,42	26,03	89,39	8,908 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2906	C	20,10	22,40	13,00	9,00	32,58	144,66	8,909 (B)	[A2M2]	--
2907	C	20,10	22,90	14,00	8,20	33,53	163,49	8,910 (B)	[A2M2]	--
2908	C	20,10	23,90	14,50	8,26	33,73	154,06	8,915 (B)	[A2M2]	--
2909	C	18,10	21,90	11,00	9,06	28,78	93,39	8,928 (B)	[A2M2]	--
2910	C	20,10	23,40	14,00	8,50	33,36	151,00	8,935 (B)	[A2M2]	--
2911	C	16,10	21,90	10,50	7,79	26,26	73,81	8,942 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2912	C	16,60	21,40	10,50	7,92	26,88	85,02	8,943 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2913	C	15,60	23,90	13,00	5,90	27,74	94,04	8,943 (B)	[A2M2]	--
2914	C	14,60	21,90	11,00	5,85	25,28	80,00	8,944 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2915	C	20,10	22,40	13,50	8,46	33,13	160,05	8,949 (B)	[A2M2]	--
2916	C	15,60	24,90	12,50	7,44	26,75	61,20	8,950 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2917	C	20,10	22,90	13,00	9,30	32,42	133,00	8,955 (B)	[A2M2]	--
2918	C	20,10	22,90	13,50	8,75	32,97	147,84	8,958 (B)	[A2M2]	--
2919	C	14,60	20,40	10,50	5,48	25,04	96,36	8,959 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2920	C	16,60	25,40	13,50	7,49	28,62	78,63	8,961 (B)	[A2M2]	--
2921	C	17,60	20,90	11,00	8,01	28,48	111,48	8,963 (B)	[A2M2]	--
2922	C	15,10	21,90	12,50	4,62	27,32	122,38	8,966 (B)	[A2M2]	--
2923	C	18,10	23,90	12,00	9,37	29,16	78,37	8,967 (B)	[A2M2]	--
2924	C	17,60	20,40	10,00	8,82	27,53	95,04	8,971 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2925	C	16,10	23,40	12,50	6,56	27,89	93,59	8,971 (B)	[A2M2]	--
2926	C	17,60	21,90	10,50	9,17	27,76	79,34	8,974 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2927	C	17,10	21,40	10,00	8,94	26,87	74,98	8,974 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2928	C	20,10	20,90	12,00	9,30	31,89	149,25	8,977 (B)	[A2M2]	--
2929	C	16,10	24,40	12,00	8,04	26,94	61,41	8,980 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2930	C	13,60	20,90	11,00	4,29	24,48	95,66	8,985 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2931	C	15,60	20,90	12,00	5,07	27,49	132,22	8,985 (B)	[A2M2]	--

PROGETTAZIONE ATI:

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
2932	C	14,10	21,40	11,00	5,06	24,89	87,66	8,987 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2933	C	20,10	21,90	13,00	8,73	32,72	156,52	8,987 (B)	[A2M2]	--
2934	C	15,10	25,40	13,00	6,84	26,55	60,94	8,988 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2935	C	16,60	22,90	12,00	7,23	28,03	93,07	8,988 (B)	[A2M2]	--
2936	C	20,10	21,40	12,50	9,01	32,31	152,85	8,992 (B)	[A2M2]	--
2937	C	16,60	20,90	11,50	6,54	27,98	121,45	8,996 (B)	[A2M2]	--
2938	C	13,60	22,40	13,50	2,43	26,73	134,53	8,999 (B)	[A2M2]	--
2939	C	20,10	23,40	13,50	9,06	32,79	135,89	9,010 (B)	[A2M2]	--
2940	C	14,60	22,90	11,50	6,01	25,51	72,76	9,011 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2941	C	14,10	21,40	13,00	2,86	26,92	145,04	9,015 (B)	[A2M2]	--
2942	C	14,60	23,90	13,50	4,40	27,27	103,54	9,018 (B)	[A2M2]	--
2943	C	15,10	24,40	13,50	5,26	27,58	94,40	9,018 (B)	[A2M2]	--
2944	C	15,10	23,40	13,00	5,06	27,42	102,98	9,021 (B)	[A2M2]	--
2945	C	15,60	22,90	12,50	5,74	27,56	102,35	9,031 (B)	[A2M2]	--
2946	C	16,60	20,40	11,50	6,30	28,04	132,11	9,045 (B)	[A2M2]	--
2947	C	14,10	20,40	11,00	4,48	25,04	107,61	9,052 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2948	C	20,10	24,40	14,50	8,59	33,53	141,50	9,067 (B)	[A2M2]	--
2949	C	20,10	23,90	14,00	8,82	33,16	138,71	9,071 (B)	[A2M2]	--
2950	C	17,60	24,40	12,00	9,37	28,44	66,90	9,077 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2951	C	14,10	24,40	14,00	3,75	27,12	103,99	9,089 (B)	[A2M2]	--
2952	C	16,60	25,90	13,00	8,69	27,77	56,92	9,091 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2953	C	16,60	23,90	12,50	7,41	28,20	85,07	9,095 (B)	[A2M2]	--
2954	C	13,60	24,40	13,00	4,54	25,54	75,23	9,099 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2955	C	14,60	22,40	11,50	5,63	25,66	82,58	9,108 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2956	C	17,10	25,40	12,50	9,27	27,98	57,28	9,123 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2957	C	19,60	25,90	14,50	9,33	32,19	104,11	9,129 (B)	[A2M2]	--
2958	C	16,10	25,90	14,00	6,88	28,42	78,54	9,130 (B)	[A2M2]	--
2959	C	18,10	25,40	13,00	9,46	29,55	72,14	9,148 (B)	[A2M2]	--
2960	C	17,60	22,90	11,00	9,31	27,98	72,39	9,152 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2961	C	20,10	23,90	13,50	9,39	32,59	124,21	9,156 (B)	[A2M2]	--
2962	C	16,60	21,40	11,50	6,82	27,90	110,91	9,158 (B)	[A2M2]	--
2963	C	16,10	22,90	11,00	7,96	26,48	66,88	9,159 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2964	C	14,60	25,90	13,50	6,26	26,35	60,57	9,167 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2965	C	17,10	23,40	12,00	8,06	28,36	84,70	9,172 (B)	[A2M2]	--
2966	C	14,10	23,40	13,50	3,57	26,95	112,96	9,172 (B)	[A2M2]	--
2967	C	16,10	26,40	13,50	8,11	27,55	56,50	9,174 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2968	C	16,60	23,90	11,50	8,66	27,12	61,48	9,185 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2969	C	17,60	25,90	13,50	8,86	29,35	71,99	9,187 (B)	[A2M2]	--
2970	C	17,60	21,40	11,00	8,29	28,39	101,35	9,191 (B)	[A2M2]	--
2971	C	16,60	23,40	11,50	8,22	27,33	70,83	9,195 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2972	C	13,60	23,90	14,00	2,90	26,81	113,62	9,203 (B)	[A2M2]	--
2973	C	16,60	27,40	14,50	8,26	28,59	61,07	9,211 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2974	C	16,10	24,40	13,00	6,77	28,04	85,27	9,212 (B)	[A2M2]	--
2975	C	16,10	22,40	12,00	6,42	27,68	101,54	9,217 (B)	[A2M2]	--
2976	C	14,60	24,90	14,00	4,62	27,41	94,58	9,221 (B)	[A2M2]	--
2977	C	15,60	25,90	13,50	7,12	27,35	64,49	9,221 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2978	C	17,10	22,40	11,50	7,91	28,16	92,38	9,229 (B)	[A2M2]	--
2979	C	14,10	21,90	13,00	3,15	26,83	133,16	9,229 (B)	[A2M2]	--
2980	C	17,10	26,90	14,00	8,83	28,83	61,55	9,232 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2981	C	14,10	23,90	12,50	5,17	25,70	75,15	9,252 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2982	C	14,60	22,90	13,00	4,25	27,08	112,19	9,253 (B)	[A2M2]	--
2983	C	13,60	24,90	14,50	3,10	26,95	104,29	9,267 (B)	[A2M2]	--
2984	C	20,10	24,40	14,00	9,17	32,94	126,72	9,268 (B)	[A2M2]	--
2985	C	16,10	25,40	13,00	7,71	27,55	64,78	9,268 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2986	C	18,60	20,40	10,50	9,23	29,04	111,56	9,302 (B)	[A2M2]	--
2987	C	15,10	26,40	14,00	6,54	27,14	64,11	9,305 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2988	C	15,60	21,40	12,00	5,34	27,41	120,98	9,321 (B)	[A2M2]	--
2989	C	17,60	26,40	13,50	9,40	29,05	61,98	9,336 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2990	C	17,10	26,40	14,00	8,27	29,14	71,77	9,337 (B)	[A2M2]	--
2991	C	20,10	24,90	14,50	8,96	33,30	129,18	9,347 (B)	[A2M2]	--
2992	C	15,60	24,90	13,50	6,14	27,86	85,42	9,348 (B)	[A2M2]	--
2993	C	17,60	20,40	9,50	9,36	27,03	82,75	9,367 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2994	C	15,60	26,90	14,00	7,55	27,33	55,99	9,367 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
2995	C	17,60	22,90	11,50	8,72	28,51	84,23	9,383 (B)	[A2M2]	--
2996	C	17,10	20,40	10,00	8,36	27,03	93,12	9,384 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2997	C	15,60	20,90	10,50	6,69	25,97	90,69	9,384 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2998	C	14,60	21,40	11,00	5,52	25,39	89,75	9,385 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
2999	C	15,10	22,40	11,00	6,67	25,64	72,38	9,386 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3000	C	14,60	24,90	13,00	5,90	26,31	68,99	9,392 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3001	C	14,60	20,90	12,50	3,60	26,99	143,18	9,415 (B)	[A2M2]	--
3002	C	15,10	22,40	12,50	4,94	27,20	111,24	9,415 (B)	[A2M2]	--
3003	C	16,10	20,90	10,00	7,71	25,96	80,27	9,435 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3004	C	14,10	25,40	13,50	5,29	26,12	68,77	9,438 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3005	C	16,10	22,40	11,00	7,57	26,64	76,22	9,447 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3006	C	16,60	24,90	12,50	8,31	27,75	64,96	9,454 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3007	C	14,10	25,40	14,50	3,99	27,23	94,71	9,461 (B)	[A2M2]	--
3008	C	14,10	26,40	14,00	5,68	26,14	60,15	9,461 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3009	C	17,10	21,90	10,50	8,71	27,26	77,52	9,478 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3010	C	14,60	26,90	14,50	5,97	26,92	63,65	9,490 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3011	C	15,10	24,40	12,50	6,51	26,49	69,08	9,491 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3012	C	15,60	26,40	14,50	6,28	28,21	78,33	9,503 (B)	[A2M2]	--
3013	C	16,60	21,90	11,50	7,12	27,79	100,58	9,507 (B)	[A2M2]	--
3014	C	18,10	20,40	10,50	8,76	28,54	109,93	9,508 (B)	[A2M2]	--
3015	C	14,60	23,40	12,00	5,81	25,86	74,99	9,515 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3016	C	14,60	20,90	10,50	5,77	24,97	86,76	9,534 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI - GEOTECNICA - RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
3017	C	16,10	20,40	11,50	5,83	27,54	130,28	9,541 (B)	[A2M2]	--
3018	C	17,10	23,40	11,00	9,28	27,29	61,44	9,541 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3019	C	13,60	22,90	13,50	2,76	26,60	122,57	9,546 (B)	[A2M2]	--
3020	C	14,60	21,40	12,50	3,87	26,91	131,69	9,557 (B)	[A2M2]	--
3021	C	20,60	23,40	14,50	8,41	34,45	168,65	9,558 (B)	[A2M2]	--
3022	C	15,10	21,40	10,50	6,54	25,38	79,23	9,569 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3023	C	17,60	20,90	10,00	9,10	27,46	85,75	9,570 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3024	C	14,10	20,90	11,00	4,75	24,98	97,56	9,571 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3025	C	16,10	20,90	11,50	6,08	27,48	119,61	9,572 (B)	[A2M2]	--
3026	C	13,60	25,90	14,00	4,70	25,92	68,50	9,576 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3027	C	15,10	25,40	14,00	5,52	27,68	85,47	9,601 (B)	[A2M2]	--
3028	C	16,10	21,40	10,50	7,46	26,38	83,08	9,606 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3029	C	15,10	20,40	10,50	5,95	25,54	98,29	9,614 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3030	C	16,60	26,90	14,50	7,69	28,92	71,44	9,638 (B)	[A2M2]	--
3031	C	17,10	20,40	11,00	7,29	28,04	119,60	9,647 (B)	[A2M2]	--
3032	C	13,60	22,40	11,50	4,72	24,66	78,55	9,653 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3033	C	16,60	22,40	10,50	8,62	26,62	66,57	9,660 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3034	C	17,60	21,90	11,00	8,60	28,28	91,48	9,668 (B)	[A2M2]	--
3035	C	14,10	22,40	13,00	3,45	26,71	121,54	9,676 (B)	[A2M2]	--
3036	C	16,60	21,40	10,00	8,48	26,37	73,11	9,685 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3037	C	17,10	20,90	11,00	7,55	27,98	109,47	9,686 (B)	[A2M2]	--
3038	C	20,60	23,90	14,50	8,72	34,27	155,80	9,695 (B)	[A2M2]	--
3039	C	15,60	21,90	12,00	5,64	27,30	110,16	9,697 (B)	[A2M2]	--
3040	C	15,60	20,40	10,00	6,96	25,53	87,42	9,698 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3041	C	17,10	24,40	12,50	8,28	28,49	76,71	9,698 (B)	[A2M2]	--
3042	C	20,60	22,90	14,00	8,66	34,05	165,20	9,707 (B)	[A2M2]	--
3043	C	15,10	27,40	14,50	6,99	27,09	55,41	9,709 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3044	C	17,10	27,90	14,50	9,32	28,74	52,98	9,710 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3045	C	17,10	24,40	12,00	8,92	27,94	65,09	9,711 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3046	C	13,60	20,40	11,00	4,01	24,54	105,65	9,720 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3047	C	15,10	21,90	11,00	6,31	25,78	81,92	9,727 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3048	C	15,60	23,90	12,00	7,13	26,66	69,07	9,732 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3049	C	13,60	21,90	11,50	4,36	24,79	88,58	9,733 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3050	C	17,60	23,90	12,00	8,92	28,66	76,56	9,740 (B)	[A2M2]	--
3051	C	20,10	25,40	14,50	9,35	33,03	117,24	9,751 (B)	[A2M2]	--
3052	C	18,10	22,40	11,00	9,40	28,64	83,59	9,756 (B)	[A2M2]	--
3053	C	17,10	22,90	11,00	8,86	27,48	70,57	9,769 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3054	C	17,10	21,40	11,00	7,83	27,89	99,60	9,786 (B)	[A2M2]	--
3055	C	16,60	24,90	13,00	7,66	28,31	76,79	9,788 (B)	[A2M2]	--
3056	C	13,60	22,90	12,00	4,51	25,03	81,03	9,799 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3057	C	18,10	20,90	10,50	9,02	28,47	100,08	9,801 (B)	[A2M2]	--
3058	C	15,10	22,90	11,50	6,46	26,01	74,75	9,815 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3059	C	20,60	23,40	14,00	8,96	33,89	152,58	9,820 (B)	[A2M2]	--
3060	C	20,60	22,40	13,50	8,93	33,65	161,62	9,834 (B)	[A2M2]	--
3061	C	14,60	23,90	12,00	6,25	25,66	65,18	9,836 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3062	C	14,10	24,40	12,50	5,63	25,49	65,12	9,863 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3063	C	20,60	22,90	13,50	9,21	33,50	149,45	9,891 (B)	[A2M2]	--
3064	C	13,60	26,90	14,50	5,11	25,92	59,62	9,910 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3065	C	17,60	25,40	13,00	9,02	29,05	70,34	9,913 (B)	[A2M2]	--
3066	C	13,60	21,40	11,00	4,60	24,39	85,72	9,930 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3067	C	20,60	22,40	13,00	9,47	33,11	146,23	9,930 (B)	[A2M2]	--
3068	C	20,60	21,90	13,00	9,20	33,24	158,09	9,931 (B)	[A2M2]	--
3069	C	14,60	21,90	12,50	4,16	26,82	120,37	9,942 (B)	[A2M2]	--
3070	C	16,60	20,40	10,00	7,89	26,53	91,22	9,948 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3071	C	20,60	24,40	14,50	9,05	34,07	143,15	9,953 (B)	[A2M2]	--
3072	C	17,10	20,40	9,50	8,89	26,53	80,90	9,956 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3073	C	15,60	21,90	10,50	7,34	25,76	71,86	9,957 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3074	C	17,10	20,90	10,00	8,63	26,96	83,97	9,964 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3075	C	14,10	20,40	10,50	5,02	24,54	94,28	9,981 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3076	C	16,10	21,40	11,50	6,35	27,40	109,02	9,982 (B)	[A2M2]	--
3077	C	14,60	25,90	14,50	4,90	27,49	85,37	10,016 (B)	[A2M2]	--
3078	C	20,60	23,90	14,00	9,28	33,70	140,34	10,025 (B)	[A2M2]	--
3079	C	15,10	20,90	12,00	4,60	26,99	129,98	10,029 (B)	[A2M2]	--
3080	C	13,60	24,90	13,00	5,02	25,31	64,90	10,048 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3081	C	15,10	23,40	11,50	6,87	25,83	65,12	10,053 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3082	C	16,60	26,90	14,00	8,40	28,33	59,72	10,068 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3083	C	15,60	23,40	12,50	6,11	27,39	91,63	10,084 (B)	[A2M2]	--
3084	C	17,10	26,40	13,50	8,97	28,55	60,17	10,090 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3085	C	13,60	21,40	13,00	2,40	26,42	142,71	10,102 (B)	[A2M2]	--
3086	C	16,10	25,40	13,50	7,05	28,12	76,69	10,106 (B)	[A2M2]	--
3087	C	16,60	25,40	12,50	8,83	27,48	55,47	10,111 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3088	C	16,10	23,40	11,50	7,77	26,83	68,94	10,115 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3089	C	16,60	21,90	10,50	8,25	26,76	75,69	10,129 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3090	C	16,10	22,90	12,00	6,77	27,53	91,10	10,143 (B)	[A2M2]	--
3091	C	17,10	25,90	13,50	8,43	28,85	70,13	10,152 (B)	[A2M2]	--
3092	C	14,10	21,90	11,00	5,39	24,78	77,98	10,159 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3093	C	17,10	24,90	12,00	9,42	27,69	55,79	10,165 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3094	C	13,60	23,40	12,00	4,91	24,86	70,96	10,183 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3095	C	16,10	27,40	14,50	7,84	28,09	59,22	10,186 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3096	C	15,60	24,40	12,00	7,60	26,44	59,51	10,196 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3097	C	16,10	25,90	13,00	8,26	27,27	55,08	10,230 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3098	C	15,10	23,90	13,00	5,45	27,24	92,01	10,232 (B)	[A2M2]	--
3099	C	15,60	22,90	11,00	7,51	25,98	65,02	10,242 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3100	C	14,60	23,40	13,00	4,61	26,92	100,94	10,246 (B)	[A2M2]	--
3101	C	15,10	24,90	12,50	7,00	26,25	59,30	10,260 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI - GEOTECNICA - RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
3102	C	16,60	20,40	11,00	6,82	27,54	117,89	10,265 (B)	[A2M2]	--
3103	C	18,10	21,40	10,50	9,31	28,38	90,47	10,270 (B)	[A2M2]	--
3104	C	15,10	22,90	12,50	5,28	27,06	100,30	10,275 (B)	[A2M2]	--
3105	C	17,10	22,90	11,50	8,27	28,01	82,41	10,278 (B)	[A2M2]	--
3106	C	14,10	22,40	11,50	5,17	25,16	80,54	10,291 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3107	C	17,10	21,90	10,00	9,28	26,74	66,19	10,295 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3108	C	16,60	23,40	12,00	7,61	27,86	82,79	10,300 (B)	[A2M2]	--
3109	C	15,10	21,40	12,00	4,88	26,91	119,00	10,321 (B)	[A2M2]	--
3110	C	16,10	23,90	11,50	8,21	26,62	59,63	10,325 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3111	C	15,10	20,90	10,50	6,23	25,47	88,69	10,330 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3112	C	16,60	22,40	11,50	7,45	27,66	90,42	10,333 (B)	[A2M2]	--
3113	C	20,60	20,90	12,50	9,25	32,93	165,92	10,335 (B)	[A2M2]	--
3114	C	16,10	23,90	12,50	6,96	27,70	83,12	10,338 (B)	[A2M2]	--
3115	C	14,10	23,90	13,50	3,95	26,77	101,48	10,343 (B)	[A2M2]	--
3116	C	21,10	23,40	14,50	8,87	34,98	170,38	10,358 (B)	[A2M2]	--
3117	C	21,10	22,90	14,50	8,59	35,13	183,39	10,360 (B)	[A2M2]	--
3118	C	17,60	20,40	10,50	8,29	28,04	107,92	10,368 (B)	[A2M2]	--
3119	C	14,60	20,40	10,50	5,48	25,04	96,36	10,377 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3120	C	20,60	24,90	14,50	9,41	33,84	130,84	10,380 (B)	[A2M2]	--
3121	C	15,60	25,40	13,00	7,28	27,05	62,88	10,385 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3122	C	13,60	20,90	11,00	4,29	24,48	95,66	10,385 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3123	C	16,60	20,90	11,00	7,08	27,48	107,68	10,394 (B)	[A2M2]	--
3124	C	15,60	22,40	11,00	7,12	26,14	74,36	10,400 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3125	C	14,10	22,90	11,50	5,56	25,01	70,74	10,418 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3126	C	14,60	24,40	13,50	4,81	27,08	92,31	10,420 (B)	[A2M2]	--
3127	C	15,60	22,40	12,00	5,96	27,18	99,50	10,432 (B)	[A2M2]	--
3128	C	16,10	24,90	12,50	7,88	27,25	63,12	10,440 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3129	C	15,60	21,40	10,50	7,00	25,88	81,23	10,454 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3130	C	16,60	26,40	14,00	7,84	28,64	69,89	10,456 (B)	[A2M2]	--
3131	C	15,60	26,40	13,50	7,69	27,05	54,63	10,472 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3132	C	15,10	25,90	13,50	6,69	26,85	62,54	10,474 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3133	C	21,10	22,40	14,00	8,86	34,72	179,72	10,483 (B)	[A2M2]	--
3134	C	15,60	20,90	10,00	7,24	25,46	78,33	10,496 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3135	C	15,60	25,90	14,00	6,44	27,92	76,57	10,497 (B)	[A2M2]	--
3136	C	14,60	25,40	13,00	6,41	26,05	58,98	10,498 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3137	C	15,60	24,40	13,00	6,32	27,54	83,33	10,506 (B)	[A2M2]	--
3138	C	13,60	21,90	13,00	2,68	26,33	130,92	10,514 (B)	[A2M2]	--
3139	C	17,60	21,40	10,00	9,40	27,37	76,73	10,535 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3140	C	13,60	24,40	14,00	3,30	26,62	101,86	10,537 (B)	[A2M2]	--
3141	C	16,60	23,40	11,00	8,84	26,79	59,67	10,545 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3142	C	14,10	22,90	13,00	3,79	26,58	110,11	10,556 (B)	[A2M2]	--
3143	C	15,10	20,40	10,00	6,49	25,03	85,55	10,562 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3144	C	16,10	20,40	10,00	7,42	26,03	89,39	10,562 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3145	C	17,10	27,40	14,00	9,44	28,48	51,81	10,584 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3146	C	21,10	22,90	14,00	9,13	34,58	166,93	10,586 (B)	[A2M2]	--
3147	C	17,60	22,40	11,00	8,94	28,14	81,88	10,586 (B)	[A2M2]	--
3148	C	14,10	20,90	12,50	3,13	26,49	140,87	10,588 (B)	[A2M2]	--
3149	C	16,60	20,40	9,50	8,43	26,03	79,14	10,592 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3150	C	17,60	20,90	10,50	8,55	27,97	98,24	10,597 (B)	[A2M2]	--
3151	C	21,10	23,90	14,50	9,18	34,81	157,54	10,605 (B)	[A2M2]	--
3152	C	16,60	22,90	11,00	8,41	26,98	68,76	10,605 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3153	C	16,10	21,90	11,50	6,66	27,29	98,69	10,610 (B)	[A2M2]	--
3154	C	17,60	27,40	14,50	9,12	29,59	64,74	10,619 (B)	[A2M2]	--
3155	C	14,10	21,40	11,00	5,06	24,89	87,66	10,633 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3156	C	16,10	21,40	10,00	8,02	25,87	71,31	10,646 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3157	C	13,60	23,40	13,50	3,11	26,45	110,73	10,667 (B)	[A2M2]	--
3158	C	14,60	22,40	12,50	4,48	26,70	109,23	10,680 (B)	[A2M2]	--
3159	C	17,10	21,90	11,00	8,14	27,78	89,59	10,683 (B)	[A2M2]	--
3160	C	16,60	24,40	12,00	8,48	27,44	63,25	10,694 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3161	C	15,60	20,40	11,50	5,36	27,04	128,10	10,720 (B)	[A2M2]	--
3162	C	14,60	26,40	14,00	6,11	26,64	62,14	10,724 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3163	C	16,60	20,90	10,00	8,17	26,46	82,09	10,748 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3164	C	14,10	24,90	14,00	4,17	26,91	92,52	10,750 (B)	[A2M2]	--
3165	C	13,60	23,90	12,50	4,73	25,20	73,10	10,767 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3166	C	16,10	22,40	10,50	8,17	26,12	64,76	10,774 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3167	C	14,10	20,90	10,50	5,30	24,47	84,75	10,777 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3168	C	21,10	21,90	13,50	9,14	34,30	175,76	10,795 (B)	[A2M2]	--
3169	C	21,10	23,40	14,00	9,42	34,42	154,33	10,801 (B)	[A2M2]	--
3170	C	17,10	20,90	9,50	9,18	26,46	72,28	10,809 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3171	C	17,10	23,90	12,00	8,47	28,16	74,75	10,823 (B)	[A2M2]	--
3172	C	15,10	24,90	13,50	5,69	27,36	83,45	10,824 (B)	[A2M2]	--
3173	C	14,60	22,40	11,00	6,21	25,14	70,42	10,842 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3174	C	21,10	22,40	13,50	9,39	34,18	163,35	10,845 (B)	[A2M2]	--
3175	C	16,60	27,90	14,50	8,90	28,24	51,18	10,863 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3176	C	14,10	23,40	12,00	5,36	25,36	73,02	10,874 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3177	C	15,60	20,90	11,50	5,61	26,98	117,47	10,880 (B)	[A2M2]	--
3178	C	17,60	23,40	11,50	9,11	28,33	74,55	10,884 (B)	[A2M2]	--
3179	C	14,60	21,90	11,00	5,85	25,28	80,00	10,889 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3180	C	14,10	21,40	12,50	3,40	26,41	129,43	10,892 (B)	[A2M2]	--
3181	C	14,10	25,90	13,50	5,83	25,85	58,60	10,897 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3182	C	14,60	21,40	10,50	6,08	24,88	77,28	10,902 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3183	C	15,10	26,90	14,00	7,12	26,83	54,08	10,944 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3184	C	15,10	21,90	12,00	5,18	26,80	108,18	10,947 (B)	[A2M2]	--
3185	C	14,10	24,90	13,00	5,46	25,81	66,97	10,948 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3186	C	17,60	24,90	12,50	9,19	28,75	68,61	10,956 (B)	[A2M2]	--

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
3187	C	16,10	26,90	14,50	7,26	28,42	69,54	10,980 (B)	[A2M2]	--
3188	C	14,60	24,40	12,50	6,07	25,99	67,08	10,991 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3189	C	15,10	23,90	12,00	6,69	26,16	67,15	11,047 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3190	C	15,10	26,40	14,50	5,85	27,71	76,34	11,050 (B)	[A2M2]	--
3191	C	17,60	21,40	10,50	8,84	27,88	88,80	11,055 (B)	[A2M2]	--
3192	C	17,10	22,90	10,50	9,47	26,95	59,57	11,056 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3193	C	14,60	20,40	12,00	3,89	26,54	139,12	11,057 (B)	[A2M2]	--
3194	C	16,60	24,40	12,50	7,84	27,99	74,83	11,071 (B)	[A2M2]	--
3195	C	16,60	21,40	11,00	7,37	27,39	97,59	11,094 (B)	[A2M2]	--
3196	C	21,60	22,90	14,50	9,05	35,65	185,33	11,129 (B)	[A2M2]	--
3197	C	13,60	25,40	13,50	4,86	25,62	66,74	11,137 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3198	C	14,10	26,90	14,50	5,54	26,42	61,64	11,137 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3199	C	17,10	23,90	11,50	9,10	27,62	63,28	11,138 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3200	C	17,10	25,40	13,00	8,59	28,55	68,50	11,157 (B)	[A2M2]	--
3201	C	13,60	25,40	14,50	3,55	26,73	92,60	11,202 (B)	[A2M2]	--
3202	C	16,60	26,40	13,50	8,54	28,05	58,35	11,203 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3203	C	21,10	21,40	13,00	9,43	33,87	171,68	11,208 (B)	[A2M2]	--
3204	C	16,10	21,90	10,50	7,79	26,26	73,81	11,232 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3205	C	17,10	25,90	13,00	9,12	28,27	58,75	11,235 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3206	C	17,10	21,40	10,00	8,94	26,87	74,98	11,252 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3207	C	14,60	20,90	12,00	4,14	26,49	127,99	11,264 (B)	[A2M2]	--
3208	C	17,10	20,40	10,50	7,82	27,54	106,11	11,268 (B)	[A2M2]	--
3209	C	13,60	22,40	13,00	2,99	26,21	119,33	11,296 (B)	[A2M2]	--
3210	C	21,60	23,40	14,50	9,33	35,51	172,21	11,317 (B)	[A2M2]	--
3211	C	13,60	20,40	10,50	4,55	24,04	92,23	11,321 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3212	C	14,60	22,90	11,50	6,01	25,51	72,76	11,338 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3213	C	15,10	21,90	10,50	6,88	25,26	70,00	11,364 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3214	C	16,10	26,90	14,00	7,97	27,83	57,87	11,364 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3215	C	14,60	25,40	14,00	5,07	27,18	83,40	11,379 (B)	[A2M2]	--
3216	C	16,10	24,90	13,00	7,22	27,81	74,85	11,381 (B)	[A2M2]	--
3217	C	15,60	21,40	11,50	5,89	26,90	106,96	11,399 (B)	[A2M2]	--
3218	C	15,60	23,40	11,50	7,32	26,33	67,06	11,399 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3219	C	17,10	22,40	10,50	9,07	27,12	68,42	11,445 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3220	C	17,60	26,90	14,00	9,26	29,33	63,37	11,450 (B)	[A2M2]	--
3221	C	14,60	20,90	10,50	5,77	24,97	86,76	11,483 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3222	C	21,60	22,40	14,00	9,33	35,24	181,49	11,497 (B)	[A2M2]	--
3223	C	13,60	26,40	14,00	5,25	25,64	58,13	11,498 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3224	C	17,60	20,40	9,50	9,36	27,03	82,75	11,510 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3225	C	16,60	21,90	10,00	8,83	26,24	64,37	11,555 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3226	C	16,60	24,90	12,00	8,99	27,19	53,99	11,558 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3227	C	14,10	21,90	12,50	3,70	26,32	118,16	11,599 (B)	[A2M2]	--
3228	C	16,60	25,90	13,50	7,99	28,35	68,29	11,599 (B)	[A2M2]	--
3229	C	18,10	20,40	10,00	9,29	28,03	96,75	11,625 (B)	[A2M2]	--
3230	C	14,60	27,40	14,50	6,57	26,59	53,46	11,628 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3231	C	16,10	20,90	10,00	7,71	25,96	80,27	11,683 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3232	C	16,10	25,40	12,50	8,40	26,98	53,65	11,695 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3233	C	16,10	20,40	11,00	6,35	27,04	115,73	11,696 (B)	[A2M2]	--
3234	C	15,60	27,40	14,50	7,42	27,59	57,31	11,714 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3235	C	15,60	20,40	10,00	6,96	25,53	87,42	11,733 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3236	C	14,10	20,40	10,50	5,02	24,54	94,28	11,806 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3237	C	14,60	21,40	12,00	4,41	26,41	117,00	11,810 (B)	[A2M2]	--
3238	C	16,60	20,90	9,50	8,72	25,96	70,53	11,832 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3239	C	15,10	20,90	10,00	6,78	24,96	76,46	11,849 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3240	C	14,60	23,40	11,50	6,43	25,33	63,21	11,859 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3241	C	17,10	20,90	10,50	8,09	27,47	96,36	11,878 (B)	[A2M2]	--
3242	C	16,10	20,40	9,50	7,96	25,53	77,24	11,886 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3243	C	15,10	21,40	10,50	6,54	25,38	79,23	11,889 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3244	C	15,60	22,90	12,00	6,32	27,03	89,10	11,896 (B)	[A2M2]	--
3245	C	15,60	25,40	13,50	6,61	27,62	74,77	11,897 (B)	[A2M2]	--
3246	C	16,10	22,40	11,50	6,99	27,16	88,55	11,908 (B)	[A2M2]	--
3247	C	14,10	23,90	12,00	5,80	25,16	63,17	11,943 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3248	C	15,10	23,40	12,50	5,66	26,89	89,61	11,965 (B)	[A2M2]	--
3249	C	17,10	27,40	14,50	8,69	29,09	62,93	11,973 (B)	[A2M2]	--
3250	C	16,10	23,40	12,00	7,16	27,36	80,90	11,976 (B)	[A2M2]	--
3251	C	16,60	22,90	11,50	7,81	27,51	80,50	11,980 (B)	[A2M2]	--
3252	C	13,60	22,40	11,50	4,72	24,66	78,55	11,980 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3253	C	15,10	22,40	11,00	6,67	25,64	72,38	11,983 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3254	C	16,10	22,90	11,00	7,96	26,48	66,88	12,008 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3255	C	15,10	20,40	11,50	4,89	26,54	126,13	12,023 (B)	[A2M2]	--
3256	C	14,60	20,40	10,00	6,02	24,53	83,62	12,024 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3257	C	13,60	20,90	12,50	2,67	25,99	138,84	12,046 (B)	[A2M2]	--
3258	C	13,60	21,40	11,00	4,60	24,39	85,72	12,052 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3259	C	14,10	25,90	14,50	4,46	26,99	83,31	12,066 (B)	[A2M2]	--
3260	C	13,60	21,90	11,00	4,94	24,28	75,95	12,071 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3261	C	15,60	25,90	13,00	7,83	26,77	53,21	12,081 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3262	C	16,10	20,90	11,00	6,61	26,98	105,61	12,083 (B)	[A2M2]	--
3263	C	15,10	22,90	11,00	7,07	25,48	63,11	12,092 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3264	C	15,60	23,90	11,50	7,77	26,12	57,77	12,093 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3265	C	15,60	24,90	12,50	7,44	26,75	61,20	12,094 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3266	C	16,60	27,40	14,00	9,02	27,98	50,03	12,111 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3267	C	14,60	22,90	12,50	4,83	26,56	98,28	12,111 (B)	[A2M2]	--
3268	C	16,10	24,40	12,00	8,04	26,94	61,41	12,144 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3269	C	13,60	24,40	12,50	5,19	24,99	63,03	12,159 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3270	C	15,10	25,40	13,00	6,84	26,55	60,94	12,176 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3271	C	15,10	24,40	12,00	7,16	25,94	57,60	12,188 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	Cx [m]	Cy [m]	R [m]	xv [m]	xm [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
3272	C	17,10	22,40	11,00	8,48	27,64	79,96	12,195 (B)	[A2M2]	--
3273	C	15,10	22,40	12,00	5,51	26,68	97,55	12,197 (B)	[A2M2]	--
3274	C	14,60	23,90	13,00	5,00	26,74	89,99	12,208 (B)	[A2M2]	--
3275	C	15,60	23,90	12,50	6,51	27,20	81,20	12,209 (B)	[A2M2]	--
3276	C	14,10	23,40	13,00	4,16	26,42	98,90	12,217 (B)	[A2M2]	--
3277	C	16,60	21,90	11,00	7,68	27,28	87,76	12,245 (B)	[A2M2]	--
3278	C	16,10	23,40	11,00	8,39	26,29	57,81	12,284 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3279	C	17,60	24,40	12,00	9,37	28,44	66,90	12,288 (B)	[A2M2]	--
3280	C	15,60	21,40	10,00	7,56	25,37	69,38	12,319 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3281	C	16,10	26,40	14,00	7,40	28,14	67,97	12,329 (B)	[A2M2]	--
3282	C	15,10	20,90	11,50	5,14	26,48	115,51	12,459 (B)	[A2M2]	--
3283	C	15,60	21,90	11,50	6,20	26,79	96,66	12,477 (B)	[A2M2]	--
3284	C	17,10	20,40	9,50	8,89	26,53	80,90	12,480 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3285	C	16,60	21,40	10,00	8,48	26,37	73,11	12,486 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3286	C	14,60	24,90	12,50	6,57	25,75	57,35	12,516 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3287	C	16,60	23,90	11,50	8,66	27,12	61,48	12,516 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3288	C	14,60	25,90	13,50	6,26	26,35	60,57	12,528 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3289	C	17,60	26,40	13,50	9,40	29,05	61,98	12,552 (B)	[A2M2]	--
3290	C	17,60	21,90	10,50	9,17	27,76	79,34	12,570 (B)	[A2M2]	--
3291	C	17,10	23,40	11,50	8,66	27,83	72,71	12,622 (B)	[A2M2]	--
3292	C	17,10	24,90	12,50	8,75	28,25	66,82	12,628 (B)	[A2M2]	--
3293	C	13,60	23,90	13,50	3,50	26,27	99,29	12,630 (B)	[A2M2]	--
3294	C	15,10	25,90	14,00	6,01	27,42	74,60	12,655 (B)	[A2M2]	--
3295	C	14,10	24,40	13,50	4,36	26,58	90,27	12,663 (B)	[A2M2]	--
3296	C	15,10	26,40	13,50	7,26	26,55	52,71	12,693 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3297	C	17,60	22,90	11,00	9,31	27,98	72,39	12,707 (B)	[A2M2]	--
3298	C	13,60	21,40	12,50	2,94	25,91	127,40	12,709 (B)	[A2M2]	--
3299	C	15,10	24,40	13,00	5,88	27,04	81,30	12,732 (B)	[A2M2]	--
3300	C	15,60	22,40	10,50	7,71	25,62	62,84	12,733 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3301	C	13,60	22,90	11,50	5,11	24,51	68,72	12,736 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3302	C	17,60	20,40	10,00	8,82	27,53	95,04	12,766 (B)	[A2M2]	--
3303	C	16,60	22,90	10,50	9,02	26,45	57,77	12,769 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3304	C	16,60	25,90	13,00	8,69	27,77	56,92	12,805 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3305	C	16,10	27,90	14,50	8,48	27,74	49,35	12,813 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3306	C	13,60	22,90	13,00	3,33	26,08	107,90	12,815 (B)	[A2M2]	--
3307	C	17,10	25,40	12,50	9,27	27,98	57,28	12,828 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3308	C	14,10	21,90	11,00	5,39	24,78	77,98	12,829 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3309	C	14,10	21,40	10,50	5,62	24,38	75,33	12,851 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3310	C	16,60	23,90	12,00	8,03	27,66	72,86	12,853 (B)	[A2M2]	--
3311	C	17,10	21,40	10,50	8,38	27,38	86,83	12,878 (B)	[A2M2]	--
3312	C	16,60	20,40	10,50	7,35	27,04	104,17	12,883 (B)	[A2M2]	--
3313	C	14,10	20,40	12,00	3,42	26,04	136,85	12,905 (B)	[A2M2]	--
3314	C	14,10	22,40	12,50	4,02	26,20	107,06	12,909 (B)	[A2M2]	--
3315	C	16,60	22,40	10,50	8,62	26,62	66,57	12,921 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3316	C	14,60	21,90	12,00	4,72	26,30	106,16	12,933 (B)	[A2M2]	--
3317	C	15,60	21,90	10,50	7,34	25,76	71,86	12,983 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3318	C	16,10	26,40	13,50	8,11	27,55	56,50	13,010 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3319	C	16,10	21,40	11,00	6,90	26,89	95,63	13,052 (B)	[A2M2]	--
3320	C	14,10	22,40	11,00	5,76	24,64	68,47	13,071 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3321	C	14,10	25,40	13,00	5,98	25,55	57,02	13,086 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3322	C	15,10	20,40	10,00	6,49	25,03	85,55	13,096 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3323	C	14,10	26,40	14,00	5,68	26,14	60,15	13,103 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3324	C	17,10	23,40	11,00	9,28	27,29	61,44	13,188 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3325	C	16,60	25,40	13,00	8,15	28,05	66,66	13,198 (B)	[A2M2]	--
3326	C	16,10	24,40	12,50	7,40	27,49	72,95	13,270 (B)	[A2M2]	--
3327	C	17,10	26,90	14,00	8,83	28,83	61,55	13,284 (B)	[A2M2]	--
3328	C	14,60	23,90	12,00	6,25	25,66	65,18	13,303 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3329	C	14,10	24,40	12,50	5,63	25,49	65,12	13,321 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3330	C	15,60	26,90	14,50	6,82	27,92	67,60	13,324 (B)	[A2M2]	--
3331	C	13,60	20,90	10,50	4,84	23,97	82,54	13,326 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3332	C	13,60	23,40	12,00	4,91	24,86	70,96	13,337 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3333	C	14,10	20,90	12,00	3,67	25,99	125,77	13,397 (B)	[A2M2]	--
3334	C	16,10	21,90	10,00	8,38	25,74	62,56	13,404 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3335	C	14,10	20,90	10,50	5,30	24,47	84,75	13,406 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3336	C	15,60	20,90	10,00	7,24	25,46	78,33	13,430 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3337	C	15,10	21,40	11,50	5,43	26,40	105,02	13,433 (B)	[A2M2]	--
3338	C	14,60	24,90	13,50	5,25	26,86	81,39	13,434 (B)	[A2M2]	--
3339	C	15,60	20,40	11,00	5,89	26,54	113,86	13,435 (B)	[A2M2]	--
3340	C	15,60	20,40	9,50	7,50	25,03	75,43	13,456 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3341	C	15,60	26,90	14,00	7,55	27,33	55,99	13,463 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3342	C	13,60	24,90	14,00	3,73	26,41	90,36	13,464 (B)	[A2M2]	--
3343	C	16,60	20,40	9,50	8,43	26,03	79,14	13,593 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3344	C	13,60	24,90	13,00	5,02	25,31	64,90	13,661 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3345	C	16,60	20,90	10,50	7,62	26,97	94,52	13,692 (B)	[A2M2]	--
3346	C	14,60	26,90	14,00	6,70	26,33	52,14	13,698 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3347	C	15,10	23,40	11,50	6,87	25,83	65,12	13,709 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3348	C	16,60	24,40	11,50	9,14	26,88	52,46	13,753 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3349	C	17,10	20,40	9,00	9,44	26,03	69,57	13,756 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3350	C	13,60	20,40	10,50	4,55	24,04	92,23	13,786 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3351	C	14,10	22,90	11,50	5,56	25,01	70,74	13,786 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3352	C	14,60	21,90	10,50	6,43	24,76	68,04	13,832 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3353	C	16,10	20,90	9,50	8,26	25,46	68,66	13,832 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3354	C	16,60	26,90	13,50	9,15	27,72	48,85	13,853 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3355	C	14,60	26,40	14,50	5,41	27,21	74,32	13,873 (B)	[A2M2]	--
3356	C	16,10	24,90	12,00	8,55	26,69	52,17	13,909 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V

PROGETTAZIONE ATI:

S.G.C. E78 GROSSETO - FANO
TRATTO SELCI LAMA (E45) - S. STEFANO DI GAIFA.
ADEGUAMENTO A 2 CORSIE DEL TRATTO DELLA VARIANTE DI URBANIA

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
3357	C	13,60	21,90	12,50	3,24	25,82	116,11	13,971 (B)	[A2M2]	--
3358	C	15,60	24,90	13,00	6,78	27,31	72,94	13,995 (B)	[A2M2]	--
3359	C	17,60	20,90	10,00	9,10	27,46	85,75	13,997 (B)	[A2M2]	--
3360	C	13,60	26,90	14,50	5,11	25,92	59,62	14,017 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3361	C	13,60	25,90	13,50	5,40	25,35	56,58	14,038 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3362	C	14,60	21,40	10,50	6,08	24,88	77,28	14,115 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3363	C	15,60	22,90	11,00	7,51	25,98	65,02	14,119 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3364	C	17,10	21,90	10,00	9,28	26,74	66,19	14,139 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3365	C	16,10	25,90	13,50	7,56	27,85	66,40	14,205 (B)	[A2M2]	--
3366	C	14,60	20,90	10,00	6,32	24,46	74,53	14,233 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3367	C	15,60	20,90	11,00	6,15	26,48	103,70	14,251 (B)	[A2M2]	--
3368	C	15,10	27,40	14,50	6,99	27,09	55,41	14,254 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3369	C	16,10	21,40	10,00	8,02	25,87	71,31	14,258 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3370	C	16,60	27,40	14,50	8,26	28,59	61,07	14,365 (B)	[A2M2]	--
3371	C	14,10	25,40	14,00	4,63	26,68	81,35	14,425 (B)	[A2M2]	--
3372	C	14,10	20,40	10,00	5,56	24,03	81,61	14,429 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3373	C	15,60	25,40	12,50	7,97	26,48	51,79	14,471 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3374	C	14,60	20,40	11,50	4,42	26,04	123,97	14,485 (B)	[A2M2]	--
3375	C	17,10	20,90	9,50	9,18	26,46	72,28	14,488 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3376	C	14,10	21,40	12,00	3,95	25,91	114,82	14,525 (B)	[A2M2]	--
3377	C	14,60	22,40	11,00	6,21	25,14	70,42	14,592 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3378	C	17,10	27,90	14,50	9,32	28,74	52,98	14,626 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3379	C	16,10	22,90	11,50	7,36	27,01	78,62	14,659 (B)	[A2M2]	--
3380	C	15,60	24,40	12,00	7,60	26,44	59,51	14,704 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3381	C	16,60	22,40	11,00	8,03	27,14	78,15	14,725 (B)	[A2M2]	--
3382	C	15,60	22,40	11,50	6,54	26,66	86,56	14,766 (B)	[A2M2]	--
3383	C	15,10	22,90	12,00	5,86	26,53	87,16	14,800 (B)	[A2M2]	--
3384	C	17,10	24,40	12,00	8,92	27,94	65,09	14,819 (B)	[A2M2]	--
3385	C	16,10	27,40	14,00	8,60	27,48	48,20	14,834 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3386	C	15,10	24,90	12,50	7,00	26,25	59,30	14,839 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3387	C	16,60	21,40	9,50	9,05	25,85	62,08	14,867 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3388	C	16,10	23,90	11,50	8,21	26,62	59,63	14,957 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3389	C	17,10	26,40	13,50	8,97	28,55	60,17	15,074 (B)	[A2M2]	--
3390	C	16,10	21,90	11,00	7,22	26,78	85,81	15,076 (B)	[A2M2]	--
3391	C	17,10	20,40	10,00	8,36	27,03	93,12	15,086 (B)	[A2M2]	--
3392	C	15,10	21,40	10,00	7,11	24,87	67,49	15,107 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3393	C	15,60	23,40	12,00	6,71	26,86	78,95	15,111 (B)	[A2M2]	--
3394	C	14,60	23,40	12,50	5,20	26,39	87,61	15,149 (B)	[A2M2]	--
3395	C	16,60	25,40	12,50	8,83	27,48	55,47	15,155 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3396	C	17,10	21,90	10,50	8,71	27,26	77,52	15,156 (B)	[A2M2]	--
3397	C	16,10	22,40	10,50	8,17	26,12	64,76	15,180 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3398	C	17,10	24,90	12,00	9,42	27,69	55,79	15,215 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3399	C	15,10	25,40	13,50	6,17	27,12	72,77	15,267 (B)	[A2M2]	--
3400	C	14,10	27,40	14,50	6,15	26,09	51,47	15,297 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3401	C	15,60	23,40	11,00	7,95	25,79	55,96	15,339 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3402	C	14,60	25,40	13,00	6,41	26,05	58,98	15,369 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3403	C	15,10	23,90	11,50	7,33	25,62	55,88	15,406 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3404	C	14,60	20,90	11,50	4,68	25,98	113,38	15,425 (B)	[A2M2]	--
3405	C	13,60	20,40	12,00	2,95	25,54	134,84	15,429 (B)	[A2M2]	--
3406	C	15,10	25,90	13,00	7,40	26,27	51,33	15,429 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3407	C	16,60	23,40	11,00	8,84	26,79	59,67	15,437 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3408	C	16,10	25,90	13,00	8,26	27,27	55,08	15,466 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3409	C	15,10	21,90	11,50	5,74	26,29	94,73	15,484 (B)	[A2M2]	--
3410	C	14,60	20,40	10,00	6,02	24,53	83,62	15,515 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3411	C	17,10	22,90	11,00	8,86	27,48	70,57	15,542 (B)	[A2M2]	--
3412	C	16,60	21,40	10,50	7,92	26,88	85,02	15,551 (B)	[A2M2]	--
3413	C	14,60	22,40	12,00	5,05	26,18	95,44	15,570 (B)	[A2M2]	--
3414	C	14,10	23,40	11,50	5,98	24,83	61,19	15,572 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3415	C	16,10	20,40	10,50	6,89	26,54	102,21	15,590 (B)	[A2M2]	--
3416	C	14,60	22,90	11,00	6,62	24,98	61,14	15,591 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3417	C	16,10	22,90	10,50	8,58	25,95	55,97	15,593 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3418	C	14,10	22,90	12,50	4,37	26,06	96,17	15,608 (B)	[A2M2]	--
3419	C	15,60	26,40	14,00	6,97	27,64	66,08	15,634 (B)	[A2M2]	--
3420	C	15,10	21,90	10,50	6,88	25,26	70,00	15,642 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3421	C	16,60	23,40	11,50	8,22	27,33	70,83	15,716 (B)	[A2M2]	--
3422	C	15,10	23,90	12,50	6,06	26,70	79,19	15,748 (B)	[A2M2]	--
3423	C	16,60	24,90	12,50	8,31	27,75	64,96	15,769 (B)	[A2M2]	--
3424	C	13,60	23,90	12,00	5,36	24,66	61,15	15,794 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3425	C	16,60	20,40	9,00	8,97	25,53	67,84	15,850 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3426	C	15,10	20,90	10,00	6,78	24,96	76,46	15,866 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3427	C	14,60	24,40	12,00	6,73	25,44	55,68	15,896 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3428	C	13,60	25,90	14,50	4,03	26,49	81,24	15,902 (B)	[A2M2]	--
3429	C	16,10	20,40	9,50	7,96	25,53	77,24	15,904 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3430	C	13,60	23,40	13,00	3,70	25,92	96,73	15,962 (B)	[A2M2]	--
3431	C	14,10	23,90	13,00	4,55	26,24	87,89	16,046 (B)	[A2M2]	--
3432	C	15,60	21,40	11,00	6,44	26,39	93,73	16,093 (B)	[A2M2]	--
3433	C	17,60	21,40	10,00	9,40	27,37	76,73	16,104 (B)	[A2M2]	--
3434	C	15,60	26,40	13,50	7,69	27,05	54,63	16,120 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3435	C	13,60	21,90	11,00	4,94	24,28	75,95	16,185 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3436	C	15,10	22,40	10,50	7,26	25,12	60,95	16,243 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3437	C	14,10	25,90	13,50	5,83	25,85	58,60	16,268 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3438	C	16,10	23,90	12,00	7,58	27,16	71,00	16,356 (B)	[A2M2]	--
3439	C	15,60	27,90	14,50	8,07	27,24	47,51	16,358 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3440	C	15,10	20,40	9,50	7,03	24,53	73,56	16,403 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3441	C	16,60	26,40	13,00	9,27	27,46	47,62	16,506 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
3442	C	16,60	22,40	10,00	9,22	26,09	55,84	16,512 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3443	C	13,60	22,40	12,50	3,56	25,70	104,98	16,546 (B)	[A2M2]	--
3444	C	17,10	22,90	10,50	9,47	26,95	59,57	16,558 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3445	C	16,60	20,90	9,50	8,72	25,96	70,53	16,570 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3446	C	16,60	26,90	14,00	8,40	28,33	59,72	16,590 (B)	[A2M2]	--
3447	C	13,60	20,90	12,00	3,20	25,49	123,74	16,593 (B)	[A2M2]	--
3448	C	15,60	20,90	9,50	7,80	24,96	66,85	16,806 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3449	C	17,10	20,90	10,00	8,63	26,96	83,97	16,811 (B)	[A2M2]	--
3450	C	14,10	21,90	12,00	4,26	25,80	104,04	16,813 (B)	[A2M2]	--
3451	C	16,60	21,90	10,00	8,83	26,24	64,37	16,838 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3452	C	14,60	24,40	13,00	5,43	26,54	79,32	16,845 (B)	[A2M2]	--
3453	C	15,10	20,40	11,00	5,42	26,04	111,73	16,847 (B)	[A2M2]	--
3454	C	14,10	24,90	12,50	6,13	25,25	55,39	16,905 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3455	C	15,60	21,90	10,00	7,92	25,24	60,71	16,910 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3456	C	14,60	25,90	14,00	5,57	26,92	72,58	16,971 (B)	[A2M2]	--
3457	C	17,10	27,40	14,00	9,44	28,48	51,81	16,976 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3458	C	13,60	24,40	13,50	3,91	26,08	88,12	17,108 (B)	[A2M2]	--
3459	C	14,60	26,40	13,50	6,83	26,05	50,78	17,126 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3460	C	16,10	25,40	13,00	7,71	27,55	64,78	17,164 (B)	[A2M2]	--
3461	C	16,10	20,90	10,50	7,16	26,47	92,58	17,286 (B)	[A2M2]	--
3462	C	16,60	23,90	11,00	9,31	26,57	50,90	17,334 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3463	C	13,60	21,40	10,50	5,16	23,88	73,19	17,341 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3464	C	15,10	26,90	14,00	7,12	26,83	54,08	17,371 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3465	C	14,60	21,40	11,50	4,96	25,90	102,90	17,494 (B)	[A2M2]	--
3466	C	14,60	23,40	11,50	6,43	25,33	63,21	17,584 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3467	C	15,60	21,40	10,00	7,56	25,37	69,38	17,621 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3468	C	13,60	22,40	11,00	5,31	24,14	66,45	17,659 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3469	C	13,60	20,90	10,50	4,84	23,97	82,54	17,680 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3470	C	16,10	24,40	11,50	8,71	26,38	50,64	17,698 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3471	C	13,60	26,40	14,00	5,25	25,64	58,13	17,712 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3472	C	15,60	24,40	12,50	6,95	26,99	71,01	17,714 (B)	[A2M2]	--
3473	C	14,10	23,90	12,00	5,80	25,16	63,17	17,725 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3474	C	14,10	21,40	10,50	5,62	24,38	75,33	17,754 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3475	C	17,10	25,90	13,00	9,12	28,27	58,75	17,774 (B)	[A2M2]	--
3476	C	15,10	26,90	14,50	6,40	27,42	65,66	17,895 (B)	[A2M2]	--
3477	C	16,60	27,90	14,50	8,90	28,24	51,18	17,905 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3478	C	16,10	26,90	13,50	8,73	27,22	47,03	17,940 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3479	C	14,10	20,40	11,50	3,95	25,54	121,97	18,059 (B)	[A2M2]	--
3480	C	15,10	22,90	11,00	7,07	25,48	63,11	18,165 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3481	C	13,60	24,40	12,50	5,19	24,99	63,03	18,195 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3482	C	13,60	22,90	11,50	5,11	24,51	68,72	18,409 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3483	C	14,10	24,90	13,50	4,81	26,36	79,35	18,502 (B)	[A2M2]	--
3484	C	13,60	25,40	13,00	5,54	25,05	55,00	18,560 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3485	C	15,60	24,90	12,00	8,12	26,19	50,33	18,588 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3486	C	14,10	21,90	10,50	5,97	24,26	66,08	18,635 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3487	C	17,10	23,90	11,50	9,10	27,62	63,28	18,663 (B)	[A2M2]	--
3488	C	14,10	20,90	10,00	5,86	23,96	72,53	18,744 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3489	C	15,10	20,90	11,00	5,68	25,98	101,64	18,747 (B)	[A2M2]	--
3490	C	16,60	24,90	12,00	8,99	27,19	53,99	19,022 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3491	C	16,10	27,40	14,50	7,84	28,09	59,22	19,028 (B)	[A2M2]	--
3492	C	13,60	21,40	12,00	3,49	25,41	112,78	19,037 (B)	[A2M2]	--
3493	C	15,60	20,40	9,50	7,50	25,03	75,43	19,051 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3494	C	17,60	20,40	9,50	9,36	27,03	82,75	19,060 (B)	[A2M2]	--
3495	C	16,10	21,40	9,50	8,59	25,35	60,23	19,087 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3496	C	13,60	20,40	10,00	5,09	23,53	79,55	19,183 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3497	C	14,10	22,40	11,00	5,76	24,64	68,47	19,219 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3498	C	16,60	20,40	10,00	7,89	26,53	91,22	19,310 (B)	[A2M2]	--
3499	C	14,60	27,40	14,50	6,57	26,59	53,46	19,328 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3500	C	15,60	23,90	11,50	7,77	26,12	57,77	19,383 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3501	C	15,60	25,90	13,50	7,12	27,35	64,49	19,445 (B)	[A2M2]	--
3502	C	16,10	25,40	12,50	8,40	26,98	53,65	19,474 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3503	C	15,10	24,90	13,00	6,34	26,81	70,95	19,585 (B)	[A2M2]	--
3504	C	14,10	26,40	14,50	4,98	26,71	72,28	19,634 (B)	[A2M2]	--
3505	C	15,10	24,40	12,00	7,16	25,94	57,60	19,648 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3506	C	15,60	22,40	10,50	7,71	25,62	62,84	19,691 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3507	C	14,10	26,90	14,00	6,28	25,83	50,16	19,702 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3508	C	16,10	23,40	11,00	8,39	26,29	57,81	19,872 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3509	C	16,60	21,90	10,50	8,25	26,76	75,69	19,912 (B)	[A2M2]	--
3510	C	14,10	20,40	10,00	5,56	24,03	81,61	19,930 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3511	C	15,60	20,40	10,50	6,42	26,04	100,32	20,010 (B)	[A2M2]	--
3512	C	16,10	22,40	11,00	7,57	26,64	76,22	20,010 (B)	[A2M2]	--
3513	C	16,60	24,40	12,00	8,48	27,44	63,25	20,017 (B)	[A2M2]	--
3514	C	16,60	26,40	13,50	8,54	28,05	58,35	20,069 (B)	[A2M2]	--
3515	C	16,10	20,40	9,00	8,51	25,03	65,97	20,191 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3516	C	15,10	22,40	11,50	6,08	26,16	84,61	20,261 (B)	[A2M2]	--
3517	C	14,10	20,90	11,50	4,21	25,48	111,38	20,339 (B)	[A2M2]	--
3518	C	15,60	21,90	11,00	6,76	26,28	83,93	20,391 (B)	[A2M2]	--
3519	C	15,60	22,90	11,50	6,91	26,51	76,69	20,428 (B)	[A2M2]	--
3520	C	15,60	27,40	14,00	8,18	26,98	46,35	20,437 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3521	C	15,10	25,40	12,50	7,54	25,98	49,89	20,463 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3522	C	14,60	24,90	12,50	6,57	25,75	57,35	20,517 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3523	C	14,60	21,40	10,00	6,65	24,37	65,55	20,575 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3524	C	14,60	20,90	10,00	6,32	24,46	74,53	20,674 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3525	C	15,60	25,90	13,00	7,83	26,77	53,21	20,717 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3526	C	17,10	20,40	9,00	9,44	26,03	69,57	20,769 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
3527	C	16,60	25,90	12,50	9,41	27,18	46,38	20,816 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3528	C	17,10	22,40	10,50	9,07	27,12	68,42	20,908 (B)	[A2M2]	--
3529	C	16,10	20,90	9,50	8,26	25,46	68,66	21,028 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3530	C	14,60	21,90	10,50	6,43	24,76	68,04	21,037 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3531	C	17,10	21,40	10,00	8,94	26,87	74,98	21,046 (B)	[A2M2]	--
3532	C	16,60	22,90	11,00	8,41	26,98	68,76	21,134 (B)	[A2M2]	--
3533	C	16,60	22,90	10,50	9,02	26,45	57,77	21,163 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3534	C	16,10	21,40	10,50	7,46	26,38	83,08	21,237 (B)	[A2M2]	--
3535	C	14,60	22,90	12,00	5,41	26,03	85,10	21,266 (B)	[A2M2]	--
3536	C	13,60	25,40	14,00	4,19	26,18	79,24	21,447 (B)	[A2M2]	--
3537	C	16,10	21,90	10,00	8,38	25,74	62,56	21,484 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3538	C	15,10	23,40	12,00	6,26	26,36	77,00	21,561 (B)	[A2M2]	--
3539	C	15,60	22,90	10,50	8,13	25,45	54,13	21,745 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3540	C	15,10	23,40	11,00	7,51	25,29	54,09	21,869 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3541	C	16,60	20,90	9,00	9,28	25,45	59,71	21,944 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3542	C	14,10	25,40	13,00	5,98	25,55	57,02	22,162 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3543	C	14,10	22,40	12,00	4,59	25,68	93,45	22,166 (B)	[A2M2]	--
3544	C	14,60	21,90	11,50	5,28	25,79	92,65	22,248 (B)	[A2M2]	--
3545	C	14,60	20,40	9,50	6,57	24,03	71,65	22,302 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3546	C	16,10	24,90	12,50	7,88	27,25	63,12	22,449 (B)	[A2M2]	--
3547	C	14,10	23,40	12,50	4,75	25,89	85,53	22,493 (B)	[A2M2]	--
3548	C	16,10	22,40	10,00	8,77	25,59	54,06	22,525 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3549	C	14,60	20,40	11,00	4,95	25,54	109,79	22,531 (B)	[A2M2]	--
3550	C	16,10	23,40	11,50	7,77	26,83	68,94	22,613 (B)	[A2M2]	--
3551	C	14,60	25,40	13,50	5,73	26,62	70,80	22,672 (B)	[A2M2]	--
3552	C	13,60	22,90	12,50	3,92	25,56	94,10	22,754 (B)	[A2M2]	--
3553	C	14,60	23,90	11,50	6,89	25,12	53,92	23,146 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3554	C	15,10	21,40	11,00	5,98	25,89	91,70	23,209 (B)	[A2M2]	--
3555	C	16,60	20,90	10,00	8,17	26,46	82,09	23,252 (B)	[A2M2]	--
3556	C	15,10	20,90	9,50	7,34	24,46	64,99	23,283 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3557	C	14,10	22,90	11,00	6,17	24,48	59,18	23,367 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3558	C	14,60	23,90	12,50	5,62	26,20	77,22	23,630 (B)	[A2M2]	--
3559	C	13,60	23,40	11,50	5,54	24,33	59,20	23,864 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3560	C	14,60	22,40	10,50	6,81	24,62	59,02	23,969 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3561	C	15,60	20,90	10,50	6,69	25,97	90,69	24,113 (B)	[A2M2]	--
3562	C	15,10	21,40	10,00	7,11	24,87	67,49	24,313 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3563	C	13,60	23,90	13,00	4,11	25,74	85,82	24,627 (B)	[A2M2]	--
3564	C	16,60	21,90	9,50	9,42	25,72	53,85	24,698 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3565	C	13,60	21,90	12,00	3,80	25,30	101,97	24,712 (B)	[A2M2]	--
3566	C	15,60	23,90	12,00	7,13	26,66	69,07	24,871 (B)	[A2M2]	--
3567	C	15,10	21,90	10,00	7,47	24,74	58,81	25,171 (B)	[A2M2]	[SLV] H -V
3568	C	16,60	21,40	9,50	9,05	25,85	62,08	25,626 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3569	C	14,10	21,40	11,50	4,50	25,40	100,93	25,644 (B)	[A2M2]	--
3570	C	15,10	20,40	9,50	7,03	24,53	73,56	25,890 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3571	C	16,60	20,40	9,00	8,97	25,53	67,84	26,394 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3572	C	17,10	20,40	9,50	8,89	26,53	80,90	27,103 (B)	[A2M2]	--
3573	C	13,60	20,40	11,50	3,48	25,04	119,73	27,303 (B)	[A2M2]	--
3574	C	16,10	20,40	10,00	7,42	26,03	89,39	27,486 (B)	[A2M2]	--
3575	C	14,60	20,90	11,00	5,22	25,48	99,69	27,722 (B)	[A2M2]	--
3576	C	13,60	21,40	10,50	5,16	23,88	73,19	27,992 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3577	C	13,60	20,40	10,00	5,09	23,53	79,55	30,770 (B)	[A2M2]	[SLV] H +V
3578	C	15,10	20,40	10,50	5,95	25,54	98,29	32,009 (B)	[A2M2]	--
3579	C	13,60	20,90	11,50	3,74	24,98	109,14	35,029 (B)	[A2M2]	--
3580	C	13,60	26,40	13,00	6,76	24,46	36,41		[A2M2]	[SLV] H -V
3581	C	14,10	23,90	10,50	7,83	23,51	32,01		[A2M2]	--
3582	C	14,60	23,90	10,50	8,26	24,01	33,90		[A2M2]	--
3583	C	14,60	25,90	13,00	6,97	25,77	49,40		[A2M2]	[SLV] H -V
3584	C	14,10	25,90	13,00	6,54	25,27	47,45		[A2M2]	[SLV] H -V
3585	C	13,60	25,90	13,00	6,12	24,77	45,46		[A2M2]	[SLV] H -V
3586	C	13,60	23,90	10,50	7,40	23,01	30,12		[A2M2]	--
3587	C	15,60	23,90	10,50	9,12	25,01	37,55		[A2M2]	--
3588	C	13,60	21,40	11,50	4,04	24,90	98,74		[A2M2]	--
3589	C	14,10	24,40	10,50	8,44	23,25	24,41		[A2M2]	--
3590	C	16,10	26,40	13,00	8,85	26,96	45,81		[A2M2]	[SLV] H -V
3591	C	15,60	23,40	10,50	8,60	25,25	45,67		[A2M2]	--
3592	C	15,10	23,40	10,50	8,16	24,75	43,84		[A2M2]	--
3593	C	13,60	27,40	12,50	9,30	23,08	11,79		[A2M2]	[SLV] H -V
3594	C	14,60	26,90	12,50	9,16	24,49	22,65		[A2M2]	[SLV] H -V
3595	C	14,10	26,90	12,50	8,76	23,99	20,84		[A2M2]	[SLV] H -V
3596	C	16,60	23,40	10,50	9,48	26,25	49,27		[A2M2]	--
3597	C	15,10	23,90	10,50	8,69	24,51	35,72		[A2M2]	--
3598	C	15,10	26,40	12,50	8,80	25,35	32,42		[A2M2]	[SLV] H -V
3599	C	14,60	26,40	12,50	8,39	24,85	30,59		[A2M2]	[SLV] H -V
3600	C	13,60	21,90	11,50	4,36	24,79	88,58		[A2M2]	--
3601	C	14,10	21,90	11,50	4,82	25,29	90,67		[A2M2]	--
3602	C	13,60	26,90	13,00	7,47	24,11	27,85		[A2M2]	[SLV] H -V
3603	C	14,60	23,40	10,50	7,72	24,25	41,94		[A2M2]	--
3604	C	14,10	26,40	13,00	7,17	24,96	38,36		[A2M2]	[SLV] H -V
3605	C	14,10	26,40	12,50	7,98	24,35	28,73		[A2M2]	[SLV] H -V
3606	C	16,10	23,40	10,50	9,04	25,75	47,47		[A2M2]	--
3607	C	13,60	24,40	10,50	8,02	22,58	22,60		[A2M2]	--
3608	C	16,10	25,90	12,50	8,98	26,68	44,59		[A2M2]	[SLV] H -V
3609	C	15,60	25,90	12,50	8,56	26,18	42,78		[A2M2]	[SLV] H -V
3610	C	15,10	25,90	12,50	8,14	25,68	40,94		[A2M2]	[SLV] H -V
3611	C	14,60	25,90	12,50	7,72	25,18	39,05		[A2M2]	[SLV] H -V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
3612	C	13,60	22,40	11,50	4,72	24,66	78,55		[A2M2]	--
3613	C	14,10	22,40	11,50	5,17	25,16	80,54		[A2M2]	--
3614	C	14,60	22,40	11,50	5,63	25,66	82,58		[A2M2]	--
3615	C	14,60	24,40	10,50	8,86	23,75	26,24		[A2M2]	--
3616	C	13,60	23,40	10,50	6,85	23,25	38,10		[A2M2]	--
3617	C	17,10	22,90	10,50	9,47	26,95	59,57		[A2M2]	--
3618	C	14,10	25,90	12,50	7,29	24,68	37,14		[A2M2]	[SLV] H - V
3619	C	13,60	26,90	12,50	8,37	23,49	19,00		[A2M2]	[SLV] H - V
3620	C	16,60	22,90	10,50	9,02	26,45	57,77		[A2M2]	--
3621	C	15,60	26,40	12,50	9,22	25,85	34,23		[A2M2]	[SLV] H - V
3622	C	15,10	24,40	10,50	9,28	24,25	28,06		[A2M2]	--
3623	C	13,60	22,90	11,50	5,11	24,51	68,72		[A2M2]	--
3624	C	14,10	22,90	11,50	5,56	25,01	70,74		[A2M2]	--
3625	C	14,60	22,90	11,50	6,01	25,51	72,76		[A2M2]	--
3626	C	15,10	22,90	11,50	6,46	26,01	74,75		[A2M2]	--
3627	C	13,60	24,90	10,50	8,74	21,95	15,66		[A2M2]	--
3628	C	15,60	22,90	10,50	8,13	25,45	54,13		[A2M2]	--
3629	C	15,10	22,90	10,50	7,69	24,95	52,24		[A2M2]	--
3630	C	14,60	25,40	12,50	7,11	25,48	47,98		[A2M2]	[SLV] H - V
3631	C	14,10	25,40	12,50	6,68	24,98	46,05		[A2M2]	[SLV] H - V
3632	C	13,60	25,40	12,50	6,25	24,48	44,09		[A2M2]	[SLV] H - V
3633	C	13,60	23,40	11,50	5,54	24,33	59,20		[A2M2]	--
3634	C	14,10	23,40	11,50	5,98	24,83	61,19		[A2M2]	--
3635	C	14,10	23,40	10,50	7,28	23,75	40,03		[A2M2]	--
3636	C	15,10	23,40	11,50	6,87	25,83	65,12		[A2M2]	--
3637	C	15,60	23,40	11,50	7,32	26,33	67,06		[A2M2]	--
3638	C	13,60	26,40	12,50	7,57	23,85	26,85		[A2M2]	[SLV] H - V
3639	C	14,60	22,90	10,50	7,24	24,45	50,35		[A2M2]	--
3640	C	14,10	22,90	10,50	6,80	23,95	48,43		[A2M2]	--
3641	C	14,10	26,90	13,00	7,88	24,61	29,73		[A2M2]	[SLV] H - V
3642	C	13,60	23,90	11,50	6,01	24,12	50,01		[A2M2]	--
3643	C	14,10	23,90	11,50	6,45	24,62	51,97		[A2M2]	--
3644	C	14,60	23,90	11,50	6,89	25,12	53,92		[A2M2]	--
3645	C	15,10	23,90	11,50	7,33	25,62	55,88		[A2M2]	--
3646	C	15,60	23,90	11,50	7,77	26,12	57,77		[A2M2]	--
3647	C	16,10	23,90	11,50	8,21	26,62	59,63		[A2M2]	--
3648	C	16,60	23,90	11,50	8,66	27,12	61,48		[A2M2]	--
3649	C	15,10	26,40	13,00	8,01	25,96	42,13		[A2M2]	[SLV] H - V
3650	C	13,60	24,40	11,50	6,54	23,88	41,16		[A2M2]	--
3651	C	14,10	24,40	11,50	6,97	24,38	43,13		[A2M2]	--
3652	C	14,60	24,40	11,50	7,41	24,88	45,06		[A2M2]	--
3653	C	15,10	24,40	11,50	7,84	25,38	46,95		[A2M2]	--
3654	C	15,60	24,40	11,50	8,27	25,88	48,81		[A2M2]	--
3655	C	16,10	24,40	11,50	8,71	26,38	50,64		[A2M2]	--
3656	C	16,60	24,40	11,50	9,14	26,88	52,46		[A2M2]	--
3657	C	13,60	24,90	11,50	7,13	23,62	32,74		[A2M2]	--
3658	C	14,10	24,90	11,50	7,55	24,12	34,67		[A2M2]	--
3659	C	14,60	24,90	11,50	7,98	24,62	36,53		[A2M2]	--
3660	C	15,10	24,90	11,50	8,40	25,12	38,40		[A2M2]	--
3661	C	15,60	24,90	11,50	8,83	25,62	40,24		[A2M2]	--
3662	C	16,10	24,90	11,50	9,26	26,12	42,05		[A2M2]	--
3663	C	13,60	25,40	11,50	7,79	23,32	24,75		[A2M2]	--
3664	C	14,10	25,40	11,50	8,20	23,82	26,63		[A2M2]	--
3665	C	13,60	25,90	12,50	6,88	24,18	35,22		[A2M2]	[SLV] H - V
3666	C	15,10	25,40	11,50	9,03	24,82	30,30		[A2M2]	--
3667	C	15,60	25,40	11,50	9,45	25,32	32,08		[A2M2]	--
3668	C	16,10	22,90	10,50	8,58	25,95	55,97		[A2M2]	--
3669	C	14,10	25,90	11,50	8,95	23,48	19,10		[A2M2]	--
3670	C	14,60	25,90	11,50	9,35	23,98	20,91		[A2M2]	--
3671	C	13,60	26,40	11,50	9,44	22,06	10,52		[A2M2]	--
3672	C	16,60	22,40	10,50	8,62	26,62	66,57		[A2M2]	--
3673	C	16,10	22,40	10,50	8,17	26,12	64,76		[A2M2]	--
3674	C	15,60	22,40	10,50	7,71	25,62	62,84		[A2M2]	--
3675	C	15,10	22,40	10,50	7,26	25,12	60,95		[A2M2]	--
3676	C	14,60	22,40	10,50	6,81	24,62	59,02		[A2M2]	--
3677	C	13,60	24,90	12,50	5,70	24,75	53,36		[A2M2]	[SLV] H - V
3678	C	14,10	22,40	10,50	6,36	24,12	57,11		[A2M2]	--
3679	C	13,60	26,90	12,00	9,37	22,61	11,12		[A2M2]	[SLV] H - V
3680	C	14,60	26,40	12,00	9,25	24,24	21,79		[A2M2]	[SLV] H - V
3681	C	14,10	26,40	12,00	8,85	23,74	19,97		[A2M2]	[SLV] H - V
3682	C	13,60	26,40	12,00	8,46	23,24	18,15		[A2M2]	[SLV] H - V
3683	C	15,60	25,90	12,00	9,33	25,59	33,18		[A2M2]	[SLV] H - V
3684	C	15,10	25,90	12,00	8,92	25,09	31,37		[A2M2]	[SLV] H - V
3685	C	14,60	25,90	12,00	8,50	24,59	29,53		[A2M2]	[SLV] H - V
3686	C	13,60	22,40	10,50	5,92	23,62	55,09		[A2M2]	--
3687	C	14,60	25,40	11,00	9,45	23,72	19,99		[A2M2]	--
3688	C	16,10	21,90	10,50	7,79	26,26	73,81		[A2M2]	--
3689	C	14,10	25,90	12,00	8,09	24,09	27,69		[A2M2]	[SLV] H - V
3690	C	13,60	25,90	12,00	7,68	23,59	25,81		[A2M2]	[SLV] H - V
3691	C	16,10	25,40	12,00	9,12	26,40	43,34		[A2M2]	[SLV] H - V
3692	C	15,60	25,40	12,00	8,69	25,90	41,51		[A2M2]	[SLV] H - V
3693	C	15,10	25,40	12,00	8,27	25,40	39,67		[A2M2]	[SLV] H - V
3694	C	14,60	25,40	12,00	7,84	24,90	37,82		[A2M2]	[SLV] H - V
3695	C	14,10	25,40	12,00	7,42	24,40	35,91		[A2M2]	[SLV] H - V
3696	C	14,60	23,40	11,50	6,43	25,33	63,21		[A2M2]	--

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
3697	C	15,60	21,90	10,50	7,34	25,76	71,86		[A2M2]	--
3698	C	15,10	21,90	10,50	6,88	25,26	70,00		[A2M2]	--
3699	C	14,60	21,90	10,50	6,43	24,76	68,04		[A2M2]	--
3700	C	14,10	25,40	11,00	9,04	23,22	18,20		[A2M2]	--
3701	C	14,10	21,90	10,50	5,97	24,26	66,08		[A2M2]	--
3702	C	13,60	21,90	10,50	5,52	23,76	64,04		[A2M2]	--
3703	C	14,10	24,90	10,50	9,14	22,90	17,27		[A2M2]	--
3704	C	14,60	24,90	12,00	7,26	25,19	46,53		[A2M2]	[SLV] H -V
3705	C	14,10	24,90	12,00	6,83	24,69	44,58		[A2M2]	[SLV] H -V
3706	C	13,60	24,90	12,00	6,40	24,19	42,66		[A2M2]	[SLV] H -V
3707	C	13,60	25,40	11,00	8,64	22,45	16,44		[A2M2]	--
3708	C	13,60	22,90	10,50	6,36	23,45	46,46		[A2M2]	--
3709	C	14,10	24,40	12,00	6,29	24,94	53,72		[A2M2]	[SLV] H -V
3710	C	13,60	24,40	12,00	5,85	24,44	51,71		[A2M2]	[SLV] H -V
3711	C	15,10	21,40	10,50	6,54	25,38	79,23		[A2M2]	--
3712	C	14,60	21,40	10,50	6,08	24,88	77,28		[A2M2]	--
3713	C	15,10	24,90	11,00	9,15	24,54	29,17		[A2M2]	--
3714	C	14,10	21,40	10,50	5,62	24,38	75,33		[A2M2]	--
3715	C	13,60	21,40	10,50	5,16	23,88	73,19		[A2M2]	--
3716	C	13,60	27,40	13,50	7,37	24,36	28,82		[A2M2]	[SLV] H -V
3717	C	13,60	26,40	11,50	9,44	22,06	10,52		[A2M2]	[SLV] H -V
3718	C	14,60	25,90	11,50	9,35	23,98	20,91		[A2M2]	[SLV] H -V
3719	C	14,10	25,90	11,50	8,95	23,48	19,10		[A2M2]	[SLV] H -V
3720	C	13,60	25,90	11,50	8,55	22,95	17,27		[A2M2]	[SLV] H -V
3721	C	15,60	25,40	11,50	9,45	25,32	32,08		[A2M2]	[SLV] H -V
3722	C	15,10	25,40	11,50	9,03	24,82	30,30		[A2M2]	[SLV] H -V
3723	C	14,60	25,40	11,50	8,62	24,32	28,47		[A2M2]	[SLV] H -V
3724	C	14,10	25,40	11,50	8,20	23,82	26,63		[A2M2]	[SLV] H -V
3725	C	13,60	25,40	11,50	7,79	23,32	24,75		[A2M2]	[SLV] H -V
3726	C	13,60	22,40	12,00	4,14	25,18	91,39		[A2M2]	--
3727	C	14,10	27,40	13,50	7,77	24,86	30,72		[A2M2]	[SLV] H -V
3728	C	14,60	26,40	13,00	7,59	25,46	40,24		[A2M2]	[SLV] H -V
3729	C	14,10	24,90	11,00	8,32	23,54	25,54		[A2M2]	--
3730	C	16,10	24,90	11,50	9,26	26,12	42,05		[A2M2]	[SLV] H -V
3731	C	15,60	24,90	11,50	8,83	25,62	40,24		[A2M2]	[SLV] H -V
3732	C	15,10	24,90	11,50	8,40	25,12	38,40		[A2M2]	[SLV] H -V
3733	C	14,60	24,90	11,50	7,98	24,62	36,53		[A2M2]	[SLV] H -V
3734	C	14,10	24,90	11,50	7,55	24,12	34,67		[A2M2]	[SLV] H -V
3735	C	13,60	24,90	11,50	7,13	23,62	32,74		[A2M2]	[SLV] H -V
3736	C	15,10	20,90	10,50	6,23	25,47	88,69		[A2M2]	--
3737	C	14,60	20,90	10,50	5,77	24,97	86,76		[A2M2]	--
3738	C	13,60	22,90	12,00	4,51	25,03	81,03		[A2M2]	--
3739	C	14,10	22,90	12,00	4,96	25,53	83,09		[A2M2]	--
3740	C	13,60	24,90	11,00	7,90	23,04	23,66		[A2M2]	--
3741	C	14,10	20,90	10,50	5,30	24,47	84,75		[A2M2]	--
3742	C	13,60	20,90	10,50	4,84	23,97	82,54		[A2M2]	--
3743	C	15,60	24,40	11,50	8,27	25,88	48,81		[A2M2]	[SLV] H -V
3744	C	15,10	24,40	11,50	7,84	25,38	46,95		[A2M2]	[SLV] H -V
3745	C	14,60	24,40	11,50	7,41	24,88	45,06		[A2M2]	[SLV] H -V
3746	C	14,10	24,40	11,50	6,97	24,38	43,13		[A2M2]	[SLV] H -V
3747	C	13,60	24,40	11,50	6,54	23,88	41,16		[A2M2]	[SLV] H -V
3748	C	14,60	27,40	13,50	8,18	25,36	32,59		[A2M2]	[SLV] H -V
3749	C	13,60	23,40	12,00	4,91	24,86	70,96		[A2M2]	--
3750	C	14,10	23,40	12,00	5,36	25,36	73,02		[A2M2]	--
3751	C	14,60	23,40	12,00	5,81	25,86	74,99		[A2M2]	--
3752	C	16,10	24,40	11,00	9,40	25,82	40,72		[A2M2]	--
3753	C	15,10	27,40	13,50	8,59	25,86	34,44		[A2M2]	[SLV] H -V
3754	C	15,60	27,40	13,50	9,00	26,36	36,26		[A2M2]	[SLV] H -V
3755	C	15,60	24,40	11,00	8,97	25,32	38,91		[A2M2]	--
3756	C	15,10	24,40	11,00	8,54	24,82	37,09		[A2M2]	--
3757	C	14,10	23,90	11,50	6,45	24,62	51,97		[A2M2]	[SLV] H -V
3758	C	13,60	23,90	11,50	6,01	24,12	50,01		[A2M2]	[SLV] H -V
3759	C	14,60	25,40	11,50	8,62	24,32	28,47		[A2M2]	--
3760	C	13,60	23,90	12,00	5,36	24,66	61,15		[A2M2]	--
3761	C	14,10	23,90	12,00	5,80	25,16	63,17		[A2M2]	--
3762	C	14,60	23,90	12,00	6,25	25,66	65,18		[A2M2]	--
3763	C	15,10	23,90	12,00	6,69	26,16	67,15		[A2M2]	--
3764	C	13,60	25,90	11,50	8,55	22,95	17,27		[A2M2]	--
3765	C	14,60	20,40	10,50	5,48	25,04	96,36		[A2M2]	--
3766	C	14,10	20,40	10,50	5,02	24,54	94,28		[A2M2]	--
3767	C	13,60	20,40	10,50	4,55	24,04	92,23		[A2M2]	--
3768	C	14,10	24,40	10,00	9,25	22,42	16,39		[A2M2]	--
3769	C	14,10	24,40	11,00	7,69	23,82	33,34		[A2M2]	--
3770	C	13,60	24,40	12,00	5,85	24,44	51,71		[A2M2]	--
3771	C	14,10	24,40	12,00	6,29	24,94	53,72		[A2M2]	--
3772	C	14,60	24,40	12,00	6,73	25,44	55,68		[A2M2]	--
3773	C	15,10	24,40	12,00	7,16	25,94	57,60		[A2M2]	--
3774	C	15,60	24,40	12,00	7,60	26,44	59,51		[A2M2]	--
3775	C	16,10	24,40	12,00	8,04	26,94	61,41		[A2M2]	--
3776	C	13,60	24,40	11,00	7,26	23,32	31,46		[A2M2]	--
3777	C	13,60	24,40	10,00	8,84	21,45	14,95		[A2M2]	--
3778	C	15,10	23,90	10,00	9,41	23,95	26,89		[A2M2]	--
3779	C	13,60	24,90	12,00	6,40	24,19	42,66		[A2M2]	--
3780	C	14,10	24,90	12,00	6,83	24,69	44,58		[A2M2]	--
3781	C	14,60	24,90	12,00	7,26	25,19	46,53		[A2M2]	--

PROGETTAZIONE ATI:

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
3782	C	15,10	24,90	12,00	7,69	25,69	48,43		[A2M2]	--
3783	C	15,60	24,90	12,00	8,12	26,19	50,33		[A2M2]	--
3784	C	16,10	24,90	12,00	8,55	26,69	52,17		[A2M2]	--
3785	C	16,60	24,90	12,00	8,99	27,19	53,99		[A2M2]	--
3786	C	17,10	24,90	12,00	9,42	27,69	55,79		[A2M2]	--
3787	C	13,60	25,40	12,00	7,00	23,90	34,00		[A2M2]	--
3788	C	14,10	25,40	12,00	7,42	24,40	35,91		[A2M2]	--
3789	C	14,60	25,40	12,00	7,84	24,90	37,82		[A2M2]	--
3790	C	15,10	25,40	12,00	8,27	25,40	39,67		[A2M2]	--
3791	C	15,60	25,40	12,00	8,69	25,90	41,51		[A2M2]	--
3792	C	16,10	25,40	12,00	9,12	26,40	43,34		[A2M2]	--
3793	C	13,60	25,90	12,00	7,68	23,59	25,81		[A2M2]	--
3794	C	14,10	25,90	12,00	8,09	24,09	27,69		[A2M2]	--
3795	C	14,60	25,90	12,00	8,50	24,59	29,53		[A2M2]	--
3796	C	15,10	25,90	12,00	8,92	25,09	31,37		[A2M2]	--
3797	C	15,60	25,90	12,00	9,33	25,59	33,18		[A2M2]	--
3798	C	13,60	26,40	12,00	8,46	23,24	18,15		[A2M2]	--
3799	C	14,10	26,40	12,00	8,85	23,74	19,97		[A2M2]	--
3800	C	14,60	26,40	12,00	9,25	24,24	21,79		[A2M2]	--
3801	C	13,60	26,90	12,00	9,37	22,61	11,12		[A2M2]	--
3802	C	14,60	23,90	10,00	8,99	23,45	25,08		[A2M2]	--
3803	C	14,60	25,40	11,00	9,45	23,72	19,99		[A2M2]	[SLV] H - V
3804	C	14,10	25,40	11,00	9,04	23,22	18,20		[A2M2]	[SLV] H - V
3805	C	13,60	25,40	11,00	8,64	22,45	16,44		[A2M2]	[SLV] H - V
3806	C	15,10	24,90	11,00	9,15	24,54	29,17		[A2M2]	[SLV] H - V
3807	C	14,60	24,90	11,00	8,74	24,04	27,39		[A2M2]	[SLV] H - V
3808	C	14,10	24,90	11,00	8,32	23,54	25,54		[A2M2]	[SLV] H - V
3809	C	13,60	24,90	11,00	7,90	23,04	23,66		[A2M2]	[SLV] H - V
3810	C	16,10	24,40	11,00	9,40	25,82	40,72		[A2M2]	[SLV] H - V
3811	C	15,60	24,40	11,00	8,97	25,32	38,91		[A2M2]	[SLV] H - V
3812	C	15,10	24,40	11,00	8,54	24,82	37,09		[A2M2]	[SLV] H - V
3813	C	14,60	24,40	11,00	8,11	24,32	35,24		[A2M2]	[SLV] H - V
3814	C	14,10	24,40	11,00	7,69	23,82	33,34		[A2M2]	[SLV] H - V
3815	C	13,60	24,40	11,00	7,26	23,32	31,46		[A2M2]	[SLV] H - V
3816	C	14,10	23,90	10,00	8,56	22,92	23,25		[A2M2]	--
3817	C	13,60	23,90	10,00	8,14	22,10	21,58		[A2M2]	--
3818	C	16,10	23,90	11,00	8,87	26,07	49,10		[A2M2]	[SLV] H - V
3819	C	15,60	23,90	11,00	8,43	25,57	47,25		[A2M2]	[SLV] H - V
3820	C	13,60	25,40	12,00	7,00	23,90	34,00		[A2M2]	[SLV] H - V
3821	C	14,60	23,90	11,00	7,56	24,57	43,50		[A2M2]	[SLV] H - V
3822	C	14,10	23,90	11,00	7,13	24,07	41,61		[A2M2]	[SLV] H - V
3823	C	13,60	23,90	11,00	6,69	23,57	39,67		[A2M2]	[SLV] H - V
3824	C	15,60	23,40	10,00	9,27	24,70	36,15		[A2M2]	--
3825	C	15,10	23,40	10,00	8,84	24,20	34,34		[A2M2]	--
3826	C	16,60	23,90	11,00	9,31	26,57	50,90		[A2M2]	--
3827	C	14,60	23,40	11,00	7,06	24,79	52,13		[A2M2]	[SLV] H - V
3828	C	14,10	23,40	11,00	6,62	24,29	50,23		[A2M2]	[SLV] H - V
3829	C	13,60	23,40	11,00	6,18	23,79	48,25		[A2M2]	[SLV] H - V
3830	C	14,60	23,40	10,00	8,40	23,70	32,51		[A2M2]	--
3831	C	14,10	23,40	10,00	7,97	23,20	30,66		[A2M2]	--
3832	C	13,60	23,40	10,00	7,54	22,55	28,82		[A2M2]	--
3833	C	16,10	22,90	10,00	9,21	25,41	45,83		[A2M2]	--
3834	C	15,10	24,90	12,00	7,69	25,69	48,43		[A2M2]	[SLV] H - V
3835	C	13,60	22,90	11,00	5,72	23,98	57,20		[A2M2]	[SLV] H - V
3836	C	15,60	22,90	10,00	8,77	24,91	44,02		[A2M2]	--
3837	C	15,10	22,90	10,00	8,33	24,41	42,18		[A2M2]	--
3838	C	14,60	22,90	10,00	7,89	23,91	40,33		[A2M2]	--
3839	C	14,10	22,90	10,00	7,45	23,41	38,42		[A2M2]	--
3840	C	14,10	24,90	10,50	9,14	22,90	17,27		[A2M2]	[SLV] H - V
3841	C	13,60	24,90	10,50	8,74	21,95	15,66		[A2M2]	[SLV] H - V
3842	C	15,10	24,40	10,50	9,28	24,25	28,06		[A2M2]	[SLV] H - V
3843	C	14,60	24,40	10,50	8,86	23,75	26,24		[A2M2]	[SLV] H - V
3844	C	14,10	24,40	10,50	8,44	23,25	24,41		[A2M2]	[SLV] H - V
3845	C	15,60	21,40	10,50	7,00	25,88	81,23		[A2M2]	--
3846	C	13,60	22,90	10,00	7,01	22,87	36,49		[A2M2]	--
3847	C	16,60	22,40	10,00	9,22	26,09	55,84		[A2M2]	--
3848	C	15,60	23,90	10,50	9,12	25,01	37,55		[A2M2]	[SLV] H - V
3849	C	15,10	23,90	10,50	8,69	24,51	35,72		[A2M2]	[SLV] H - V
3850	C	14,60	23,90	10,50	8,26	24,01	33,90		[A2M2]	[SLV] H - V
3851	C	14,10	23,90	10,50	7,83	23,51	32,01		[A2M2]	[SLV] H - V
3852	C	13,60	23,90	10,50	7,40	23,01	30,12		[A2M2]	[SLV] H - V
3853	C	16,60	23,40	10,50	9,48	26,25	49,27		[A2M2]	[SLV] H - V
3854	C	16,10	23,40	10,50	9,04	25,75	47,47		[A2M2]	[SLV] H - V
3855	C	15,60	23,40	10,50	8,60	25,25	45,67		[A2M2]	[SLV] H - V
3856	C	15,10	23,40	10,50	8,16	24,75	43,84		[A2M2]	[SLV] H - V
3857	C	14,60	23,40	10,50	7,72	24,25	41,94		[A2M2]	[SLV] H - V
3858	C	14,10	23,40	10,50	7,28	23,75	40,03		[A2M2]	[SLV] H - V
3859	C	13,60	23,40	10,50	6,85	23,25	38,10		[A2M2]	[SLV] H - V
3860	C	16,10	22,40	10,00	8,77	25,59	54,06		[A2M2]	--
3861	C	15,60	22,40	10,00	8,32	25,09	52,24		[A2M2]	--
3862	C	15,10	22,40	10,00	7,87	24,59	50,33		[A2M2]	--
3863	C	14,60	22,40	10,00	7,43	24,09	48,48		[A2M2]	--
3864	C	14,10	22,40	10,00	6,98	23,59	46,54		[A2M2]	--
3865	C	13,60	22,40	10,00	6,54	23,09	44,58		[A2M2]	--
3866	C	15,60	23,90	11,00	8,43	25,57	47,25		[A2M2]	--

N°	F	Cx [m]	Cy [m]	R [m]	xv [m]	xm [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
3867	C	15,10	22,90	10,50	7,69	24,95	52,24		[A2M2]	[SLV] H - V
3868	C	14,60	22,90	10,50	7,24	24,45	50,35		[A2M2]	[SLV] H - V
3869	C	14,10	22,90	10,50	6,80	23,95	48,43		[A2M2]	[SLV] H - V
3870	C	13,60	22,90	10,50	6,36	23,45	46,46		[A2M2]	[SLV] H - V
3871	C	17,10	21,90	10,00	9,28	26,74	66,19		[A2M2]	--
3872	C	16,60	21,90	10,00	8,83	26,24	64,37		[A2M2]	--
3873	C	15,10	23,90	11,00	8,00	25,07	45,40		[A2M2]	--
3874	C	16,10	21,90	10,00	8,38	25,74	62,56		[A2M2]	--
3875	C	15,60	21,90	10,00	7,92	25,24	60,71		[A2M2]	--
3876	C	15,10	21,90	10,00	7,47	24,74	58,81		[A2M2]	--
3877	C	14,60	23,90	11,00	7,56	24,57	43,50		[A2M2]	--
3878	C	14,10	22,40	10,50	6,36	24,12	57,11		[A2M2]	[SLV] H - V
3879	C	13,60	22,40	10,50	5,92	23,62	55,09		[A2M2]	[SLV] H - V
3880	C	14,60	21,90	10,00	7,02	24,24	56,91		[A2M2]	--
3881	C	14,10	21,90	10,00	6,57	23,74	54,94		[A2M2]	--
3882	C	13,60	21,90	10,00	6,11	23,24	52,99		[A2M2]	--
3883	C	14,60	24,90	11,00	8,74	24,04	27,39		[A2M2]	--
3884	C	14,10	23,90	11,00	7,13	24,07	41,61		[A2M2]	--
3885	C	16,60	21,40	10,00	8,48	26,37	73,11		[A2M2]	--
3886	C	13,60	23,40	12,50	4,30	25,39	83,42		[A2M2]	--
3887	C	13,60	23,90	11,00	6,69	23,57	39,67		[A2M2]	--
3888	C	16,10	21,40	10,00	8,02	25,87	71,31		[A2M2]	--
3889	C	15,60	21,40	10,00	7,56	25,37	69,38		[A2M2]	--
3890	C	15,10	21,40	10,00	7,11	24,87	67,49		[A2M2]	--
3891	C	14,60	21,40	10,00	6,65	24,37	65,55		[A2M2]	--
3892	C	14,10	21,40	10,00	6,19	23,87	63,57		[A2M2]	--
3893	C	13,60	21,40	10,00	5,74	23,37	61,64		[A2M2]	--
3894	C	14,10	24,40	10,00	9,25	22,42	16,39		[A2M2]	[SLV] H - V
3895	C	13,60	24,40	10,00	8,84	21,45	14,95		[A2M2]	[SLV] H - V
3896	C	15,10	23,90	10,00	9,41	23,95	26,89		[A2M2]	[SLV] H - V
3897	C	14,60	23,90	10,00	8,99	23,45	25,08		[A2M2]	[SLV] H - V
3898	C	13,60	23,90	12,50	4,73	25,20	73,10		[A2M2]	--
3899	C	14,10	23,90	12,50	5,17	25,70	75,15		[A2M2]	--
3900	C	17,10	23,40	11,00	9,28	27,29	61,44		[A2M2]	--
3901	C	16,60	23,40	11,00	8,84	26,79	59,67		[A2M2]	--
3902	C	16,10	20,90	10,00	7,71	25,96	80,27		[A2M2]	--
3903	C	14,10	23,90	10,00	8,56	22,92	23,25		[A2M2]	[SLV] H - V
3904	C	13,60	23,90	10,00	8,14	22,10	21,58		[A2M2]	[SLV] H - V
3905	C	15,60	23,40	10,00	9,27	24,70	36,15		[A2M2]	[SLV] H - V
3906	C	15,10	23,40	10,00	8,84	24,20	34,34		[A2M2]	[SLV] H - V
3907	C	14,60	23,40	10,00	8,40	23,70	32,51		[A2M2]	[SLV] H - V
3908	C	14,10	23,40	10,00	7,97	23,20	30,66		[A2M2]	[SLV] H - V
3909	C	13,60	24,40	12,50	5,19	24,99	63,03		[A2M2]	--
3910	C	14,10	24,40	12,50	5,63	25,49	65,12		[A2M2]	--
3911	C	14,60	24,40	12,50	6,07	25,99	67,08		[A2M2]	--
3912	C	15,10	24,40	12,50	6,51	26,49	69,08		[A2M2]	--
3913	C	15,60	20,90	10,00	7,24	25,46	78,33		[A2M2]	--
3914	C	15,10	20,90	10,00	6,78	24,96	76,46		[A2M2]	--
3915	C	14,60	20,90	10,00	6,32	24,46	74,53		[A2M2]	--
3916	C	13,60	23,40	10,00	7,54	22,55	28,82		[A2M2]	[SLV] H - V
3917	C	16,10	22,90	10,00	9,21	25,41	45,83		[A2M2]	[SLV] H - V
3918	C	15,60	22,90	10,00	8,77	24,91	44,02		[A2M2]	[SLV] H - V
3919	C	13,60	24,90	12,50	5,70	24,75	53,36		[A2M2]	--
3920	C	14,10	24,90	12,50	6,13	25,25	55,39		[A2M2]	--
3921	C	14,60	24,90	12,50	6,57	25,75	57,35		[A2M2]	--
3922	C	15,10	24,90	12,50	7,00	26,25	59,30		[A2M2]	--
3923	C	15,60	24,90	12,50	7,44	26,75	61,20		[A2M2]	--
3924	C	16,10	23,40	11,00	8,39	26,29	57,81		[A2M2]	--
3925	C	14,10	20,90	10,00	5,86	23,96	72,53		[A2M2]	--
3926	C	13,60	20,90	10,00	5,40	23,46	70,49		[A2M2]	--
3927	C	15,60	23,40	11,00	7,95	25,79	55,96		[A2M2]	--
3928	C	13,60	25,40	12,50	6,25	24,48	44,09		[A2M2]	--
3929	C	14,10	25,40	12,50	6,68	24,98	46,05		[A2M2]	--
3930	C	14,60	25,40	12,50	7,11	25,48	47,98		[A2M2]	--
3931	C	15,10	25,40	12,50	7,54	25,98	49,89		[A2M2]	--
3932	C	15,60	25,40	12,50	7,97	26,48	51,79		[A2M2]	--
3933	C	16,10	25,40	12,50	8,40	26,98	53,65		[A2M2]	--
3934	C	16,60	25,40	12,50	8,83	27,48	55,47		[A2M2]	--
3935	C	17,10	25,40	12,50	9,27	27,98	57,28		[A2M2]	--
3936	C	13,60	25,90	12,50	6,88	24,18	35,22		[A2M2]	--
3937	C	14,10	25,90	12,50	7,29	24,68	37,14		[A2M2]	--
3938	C	14,60	25,90	12,50	7,72	25,18	39,05		[A2M2]	--
3939	C	15,10	25,90	12,50	8,14	25,68	40,94		[A2M2]	--
3940	C	15,60	25,90	12,50	8,56	26,18	42,78		[A2M2]	--
3941	C	16,10	25,90	12,50	8,98	26,68	44,59		[A2M2]	--
3942	C	16,60	25,90	12,50	9,41	27,18	46,38		[A2M2]	--
3943	C	13,60	26,40	12,50	7,57	23,85	26,85		[A2M2]	--
3944	C	14,10	26,40	12,50	7,98	24,35	28,73		[A2M2]	--
3945	C	14,60	26,40	12,50	8,39	24,85	30,59		[A2M2]	--
3946	C	15,10	26,40	12,50	8,80	25,35	32,42		[A2M2]	--
3947	C	15,60	26,40	12,50	9,22	25,85	34,23		[A2M2]	--
3948	C	13,60	26,90	12,50	8,37	23,49	19,00		[A2M2]	--
3949	C	14,10	26,90	12,50	8,76	23,99	20,84		[A2M2]	--
3950	C	14,60	26,90	12,50	9,16	24,49	22,65		[A2M2]	--
3951	C	13,60	27,40	12,50	9,30	23,08	11,79		[A2M2]	--

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
3952	C	15,10	22,90	10,00	8,33	24,41	42,18		[A2M2]	[SLV] H -V
3953	C	14,60	22,90	10,00	7,89	23,91	40,33		[A2M2]	[SLV] H -V
3954	C	14,10	22,90	10,00	7,45	23,41	38,42		[A2M2]	[SLV] H -V
3955	C	13,60	22,90	10,00	7,01	22,87	36,49		[A2M2]	[SLV] H -V
3956	C	14,60	24,40	11,00	8,11	24,32	35,24		[A2M2]	--
3957	C	15,10	23,40	11,00	7,51	25,29	54,09		[A2M2]	--
3958	C	15,60	22,40	10,00	8,32	25,09	52,24		[A2M2]	[SLV] H -V
3959	C	15,10	22,40	10,00	7,87	24,59	50,33		[A2M2]	[SLV] H -V
3960	C	14,60	22,40	10,00	7,43	24,09	48,48		[A2M2]	[SLV] H -V
3961	C	14,10	22,40	10,00	6,98	23,59	46,54		[A2M2]	[SLV] H -V
3962	C	13,60	22,40	10,00	6,54	23,09	44,58		[A2M2]	[SLV] H -V
3963	C	15,60	20,40	10,00	6,96	25,53	87,42		[A2M2]	--
3964	C	15,10	20,40	10,00	6,49	25,03	85,55		[A2M2]	--
3965	C	14,60	20,40	10,00	6,02	24,53	83,62		[A2M2]	--
3966	C	14,60	23,40	11,00	7,06	24,79	52,13		[A2M2]	--
3967	C	14,10	20,40	10,00	5,56	24,03	81,61		[A2M2]	--
3968	C	13,60	20,40	10,00	5,09	23,53	79,55		[A2M2]	--
3969	C	13,60	21,90	10,00	6,11	23,24	52,99		[A2M2]	[SLV] H -V
3970	C	14,10	23,90	9,50	9,35	21,93	15,56		[A2M2]	--
3971	C	13,60	23,90	9,50	8,94	20,93	14,30		[A2M2]	--
3972	C	14,60	23,40	9,50	9,12	23,15	23,89		[A2M2]	--
3973	C	14,10	23,40	11,00	6,62	24,29	50,23		[A2M2]	--
3974	C	14,10	21,40	10,00	6,19	23,87	63,57		[A2M2]	[SLV] H -V
3975	C	13,60	21,40	10,00	5,74	23,37	61,64		[A2M2]	[SLV] H -V
3976	C	14,10	23,40	9,50	8,69	22,45	22,14		[A2M2]	--
3977	C	13,60	23,40	9,50	8,27	21,63	20,63		[A2M2]	--
3978	C	15,60	22,90	9,50	9,43	24,37	34,68		[A2M2]	--
3979	C	13,60	20,90	10,00	5,40	23,46	70,49		[A2M2]	[SLV] H -V
3980	C	15,10	22,90	9,50	8,99	23,87	32,91		[A2M2]	--
3981	C	14,60	22,90	9,50	8,56	23,37	31,09		[A2M2]	--
3982	C	13,60	23,40	11,00	6,18	23,79	48,25		[A2M2]	--
3983	C	14,10	23,90	9,50	9,35	21,93	15,56		[A2M2]	[SLV] H -V
3984	C	13,60	23,90	9,50	8,94	20,93	14,30		[A2M2]	[SLV] H -V
3985	C	14,60	23,40	9,50	9,12	23,15	23,89		[A2M2]	[SLV] H -V
3986	C	14,10	23,40	9,50	8,69	22,45	22,14		[A2M2]	[SLV] H -V
3987	C	13,60	23,40	9,50	8,27	21,63	20,63		[A2M2]	[SLV] H -V
3988	C	15,60	22,90	9,50	9,43	24,37	34,68		[A2M2]	[SLV] H -V
3989	C	15,10	22,90	9,50	8,99	23,87	32,91		[A2M2]	[SLV] H -V
3990	C	14,60	22,90	9,50	8,56	23,37	31,09		[A2M2]	[SLV] H -V
3991	C	14,10	22,90	9,50	8,12	22,81	29,23		[A2M2]	[SLV] H -V
3992	C	13,60	22,90	9,50	7,69	22,08	27,55		[A2M2]	[SLV] H -V
3993	C	16,10	22,40	9,50	9,39	25,06	44,12		[A2M2]	[SLV] H -V
3994	C	15,60	22,40	9,50	8,95	24,56	42,28		[A2M2]	[SLV] H -V
3995	C	15,10	22,40	9,50	8,50	24,06	40,49		[A2M2]	[SLV] H -V
3996	C	14,60	22,40	9,50	8,06	23,56	38,62		[A2M2]	[SLV] H -V
3997	C	14,10	22,40	9,50	7,62	23,06	36,72		[A2M2]	[SLV] H -V
3998	C	13,60	22,40	9,50	7,18	22,41	34,92		[A2M2]	[SLV] H -V
3999	C	14,10	22,90	9,50	8,12	22,81	29,23		[A2M2]	--
4000	C	13,60	20,40	11,00	4,01	24,54	105,65		[A2M2]	--
4001	C	16,10	21,90	9,50	8,97	25,22	52,08		[A2M2]	[SLV] H -V
4002	C	15,60	21,90	9,50	8,52	24,72	50,23		[A2M2]	[SLV] H -V
4003	C	15,10	21,90	9,50	8,07	24,22	48,39		[A2M2]	[SLV] H -V
4004	C	14,60	21,90	9,50	7,62	23,72	46,49		[A2M2]	[SLV] H -V
4005	C	14,10	21,90	9,50	7,17	23,22	44,59		[A2M2]	[SLV] H -V
4006	C	13,60	21,90	9,50	6,72	22,65	42,70		[A2M2]	[SLV] H -V
4007	C	13,60	22,90	9,50	7,69	22,08	27,55		[A2M2]	--
4008	C	14,10	20,40	11,00	4,48	25,04	107,61		[A2M2]	--
4009	C	15,60	21,40	9,50	8,14	24,85	58,41		[A2M2]	[SLV] H -V
4010	C	15,10	21,40	9,50	7,68	24,35	56,54		[A2M2]	[SLV] H -V
4011	C	14,60	21,40	9,50	7,23	23,85	54,69		[A2M2]	[SLV] H -V
4012	C	14,10	21,40	9,50	6,78	23,35	52,73		[A2M2]	[SLV] H -V
4013	C	13,60	21,40	9,50	6,32	22,82	50,76		[A2M2]	[SLV] H -V
4014	C	16,10	22,40	9,50	9,39	25,06	44,12		[A2M2]	--
4015	C	15,60	22,40	9,50	8,95	24,56	42,28		[A2M2]	--
4016	C	15,10	22,40	9,50	8,50	24,06	40,49		[A2M2]	--
4017	C	14,60	22,40	9,50	8,06	23,56	38,62		[A2M2]	--
4018	C	14,10	22,40	9,50	7,62	23,06	36,72		[A2M2]	--
4019	C	16,10	22,90	11,00	7,96	26,48	66,88		[A2M2]	--
4020	C	14,60	20,90	9,50	6,88	23,96	63,06		[A2M2]	[SLV] H -V
4021	C	14,10	20,90	9,50	6,42	23,46	61,10		[A2M2]	[SLV] H -V
4022	C	13,60	20,90	9,50	5,96	22,95	59,06		[A2M2]	[SLV] H -V
4023	C	13,60	22,40	9,50	7,18	22,41	34,92		[A2M2]	--
4024	C	16,60	21,90	9,50	9,42	25,72	53,85		[A2M2]	--
4025	C	16,10	21,90	9,50	8,97	25,22	52,08		[A2M2]	--
4026	C	15,60	22,90	11,00	7,51	25,98	65,02		[A2M2]	--
4027	C	14,10	20,40	9,50	6,11	23,53	69,64		[A2M2]	[SLV] H -V
4028	C	13,60	20,40	9,50	5,64	23,03	67,59		[A2M2]	[SLV] H -V
4029	C	14,10	23,40	9,00	9,47	21,45	14,80		[A2M2]	[SLV] H -V
4030	C	15,60	21,90	9,50	8,52	24,72	50,23		[A2M2]	--
4031	C	13,60	23,40	9,00	9,05	20,40	13,71		[A2M2]	[SLV] H -V
4032	C	14,60	22,90	9,00	9,26	22,74	22,65		[A2M2]	[SLV] H -V
4033	C	14,10	22,90	9,00	8,83	21,98	21,07		[A2M2]	[SLV] H -V
4034	C	13,60	22,90	9,00	8,40	21,15	19,73		[A2M2]	[SLV] H -V
4035	C	15,10	22,40	9,00	9,15	23,53	31,42		[A2M2]	[SLV] H -V
4036	C	14,60	22,40	9,00	8,71	23,03	29,59		[A2M2]	[SLV] H -V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI - GEOTECNICA - RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
4037	C	14,10	22,40	9,00	8,28	22,35	27,87		[A2M2]	[SLV] H - V
4038	C	13,60	22,40	9,00	7,84	21,62	26,36		[A2M2]	[SLV] H - V
4039	C	15,60	21,90	9,00	9,13	24,20	40,54		[A2M2]	[SLV] H - V
4040	C	15,10	21,90	9,00	8,69	23,70	38,70		[A2M2]	[SLV] H - V
4041	C	14,60	21,90	9,00	8,24	23,20	36,91		[A2M2]	[SLV] H - V
4042	C	14,10	21,90	9,00	7,80	22,61	35,06		[A2M2]	[SLV] H - V
4043	C	13,60	21,90	9,00	7,35	21,95	33,42		[A2M2]	[SLV] H - V
4044	C	15,10	21,90	9,50	8,07	24,22	48,39		[A2M2]	--
4045	C	14,60	21,90	9,50	7,62	23,72	46,49		[A2M2]	--
4046	C	16,10	21,40	9,00	9,18	24,84	49,96		[A2M2]	[SLV] H - V
4047	C	15,60	21,40	9,00	8,72	24,34	48,16		[A2M2]	[SLV] H - V
4048	C	15,10	21,40	9,00	8,27	23,84	46,36		[A2M2]	[SLV] H - V
4049	C	14,60	21,40	9,00	7,82	23,34	44,47		[A2M2]	[SLV] H - V
4050	C	14,10	21,40	9,00	7,37	22,80	42,57		[A2M2]	[SLV] H - V
4051	C	13,60	21,40	9,00	6,92	22,18	40,84		[A2M2]	[SLV] H - V
4052	C	15,10	22,90	11,00	7,07	25,48	63,11		[A2M2]	--
4053	C	16,10	20,90	9,00	8,82	24,95	57,89		[A2M2]	[SLV] H - V
4054	C	15,60	20,90	9,00	8,36	24,45	56,09		[A2M2]	[SLV] H - V
4055	C	15,10	20,90	9,00	7,91	23,95	54,23		[A2M2]	[SLV] H - V
4056	C	14,60	20,90	9,00	7,45	23,45	52,33		[A2M2]	[SLV] H - V
4057	C	14,60	22,90	11,00	6,62	24,98	61,14		[A2M2]	--
4058	C	14,10	21,90	9,50	7,17	23,22	44,59		[A2M2]	--
4059	C	13,60	21,90	9,50	6,72	22,65	42,70		[A2M2]	--
4060	C	14,10	20,90	9,00	6,99	22,94	50,35		[A2M2]	[SLV] H - V
4061	C	13,60	20,90	9,00	6,54	22,35	48,61		[A2M2]	[SLV] H - V
4062	C	16,60	21,40	9,50	9,05	25,85	62,08		[A2M2]	--
4063	C	16,10	21,40	9,50	8,59	25,35	60,23		[A2M2]	--
4064	C	14,10	22,90	11,00	6,17	24,48	59,18		[A2M2]	--
4065	C	15,60	20,40	9,00	8,05	24,53	64,16		[A2M2]	[SLV] H - V
4066	C	15,10	20,40	9,00	7,58	24,03	62,31		[A2M2]	[SLV] H - V
4067	C	14,60	20,40	9,00	7,12	23,53	60,37		[A2M2]	[SLV] H - V
4068	C	15,10	23,90	11,00	8,00	25,07	45,40		[A2M2]	[SLV] H - V
4069	C	13,60	24,40	13,00	4,54	25,54	75,23		[A2M2]	--
4070	C	14,10	24,40	13,00	4,99	26,04	77,24		[A2M2]	--
4071	C	15,60	21,40	9,50	8,14	24,85	58,41		[A2M2]	--
4072	C	15,10	21,40	9,50	7,68	24,35	56,54		[A2M2]	--
4073	C	13,60	20,40	9,00	6,20	22,47	56,50		[A2M2]	[SLV] H - V
4074	C	13,60	22,90	8,50	9,17	19,84	13,18		[A2M2]	[SLV] H - V
4075	C	14,60	22,40	8,50	9,40	22,28	21,49		[A2M2]	[SLV] H - V
4076	C	14,10	22,40	8,50	8,97	21,52	20,07		[A2M2]	[SLV] H - V
4077	C	13,60	22,40	8,50	8,54	20,67	18,89		[A2M2]	[SLV] H - V
4078	C	15,10	21,90	8,50	9,32	23,18	29,86		[A2M2]	[SLV] H - V
4079	C	14,60	21,90	8,50	8,88	22,57	28,10		[A2M2]	[SLV] H - V
4080	C	14,10	21,90	8,50	8,44	21,89	26,55		[A2M2]	[SLV] H - V
4081	C	13,60	24,90	13,00	5,02	25,31	64,90		[A2M2]	--
4082	C	14,10	24,90	13,00	5,46	25,81	66,97		[A2M2]	--
4083	C	14,60	24,90	13,00	5,90	26,31	68,99		[A2M2]	--
4084	C	13,60	22,90	11,00	5,72	23,98	57,20		[A2M2]	--
4085	C	14,60	21,40	9,50	7,23	23,85	54,69		[A2M2]	--
4086	C	14,10	21,40	9,50	6,78	23,35	52,73		[A2M2]	--
4087	C	13,60	21,90	8,50	8,00	21,16	25,20		[A2M2]	[SLV] H - V
4088	C	15,60	21,40	8,50	9,33	23,82	38,72		[A2M2]	[SLV] H - V
4089	C	15,10	21,40	8,50	8,88	23,32	36,90		[A2M2]	[SLV] H - V
4090	C	14,60	21,40	8,50	8,43	22,78	35,07		[A2M2]	[SLV] H - V
4091	C	14,10	21,40	8,50	7,98	22,15	33,41		[A2M2]	[SLV] H - V
4092	C	13,60	25,40	13,00	5,54	25,05	55,00		[A2M2]	--
4093	C	14,10	25,40	13,00	5,98	25,55	57,02		[A2M2]	--
4094	C	14,60	25,40	13,00	6,41	26,05	58,98		[A2M2]	--
4095	C	14,60	26,90	13,00	8,28	25,11	31,60		[A2M2]	[SLV] H - V
4096	C	16,10	23,90	11,00	8,87	26,07	49,10		[A2M2]	--
4097	C	13,60	21,40	9,50	6,32	22,82	50,76		[A2M2]	--
4098	C	17,10	20,90	9,50	9,18	26,46	72,28		[A2M2]	--
4099	C	16,60	20,90	9,50	8,72	25,96	70,53		[A2M2]	--
4100	C	13,60	21,40	8,50	7,54	21,49	31,94		[A2M2]	[SLV] H - V
4101	C	16,10	20,90	8,50	9,40	24,44	47,79		[A2M2]	[SLV] H - V
4102	C	13,60	25,90	13,00	6,12	24,77	45,46		[A2M2]	--
4103	C	14,10	25,90	13,00	6,54	25,27	47,45		[A2M2]	--
4104	C	14,60	25,90	13,00	6,97	25,77	49,40		[A2M2]	--
4105	C	15,10	25,90	13,00	7,40	26,27	51,33		[A2M2]	--
4106	C	15,60	25,90	13,00	7,83	26,77	53,21		[A2M2]	--
4107	C	16,10	25,90	13,00	8,26	27,27	55,08		[A2M2]	--
4108	C	16,60	25,90	13,00	8,69	27,77	56,92		[A2M2]	--
4109	C	16,10	20,90	9,50	8,26	25,46	68,66		[A2M2]	--
4110	C	13,60	26,40	13,00	6,76	24,46	36,41		[A2M2]	--
4111	C	14,10	26,40	13,00	7,17	24,96	38,36		[A2M2]	--
4112	C	14,60	26,40	13,00	7,59	25,46	40,24		[A2M2]	--
4113	C	15,10	26,40	13,00	8,01	25,96	42,13		[A2M2]	--
4114	C	15,60	26,40	13,00	8,43	26,46	43,99		[A2M2]	--
4115	C	16,10	26,40	13,00	8,85	26,96	45,81		[A2M2]	--
4116	C	16,60	26,40	13,00	9,27	27,46	47,62		[A2M2]	--
4117	C	13,60	26,90	13,00	7,47	24,11	27,85		[A2M2]	--
4118	C	13,60	24,40	10,50	8,02	22,58	22,60		[A2M2]	[SLV] H - V
4119	C	14,60	26,90	13,00	8,28	25,11	31,60		[A2M2]	--
4120	C	15,10	26,90	13,00	8,69	25,61	33,45		[A2M2]	--
4121	C	15,60	26,90	13,00	9,10	26,11	35,26		[A2M2]	--

PROGETTAZIONE ATI:

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
4122	C	15,10	26,90	13,00	8,69	25,61	33,45		[A2M2]	[SLV] H -V
4123	C	14,10	27,40	13,00	8,68	24,23	21,67		[A2M2]	--
4124	C	14,60	27,40	13,00	9,07	24,73	23,49		[A2M2]	--
4125	C	15,10	27,40	13,00	9,47	25,23	25,28		[A2M2]	--
4126	C	13,60	27,90	13,00	9,23	23,30	12,47		[A2M2]	--
4127	C	15,60	20,90	8,50	8,94	23,94	46,06		[A2M2]	[SLV] H -V
4128	C	15,10	20,90	8,50	8,48	23,44	44,22		[A2M2]	[SLV] H -V
4129	C	14,60	20,90	8,50	8,03	22,93	42,32		[A2M2]	[SLV] H -V
4130	C	14,10	20,90	8,50	7,58	22,33	40,65		[A2M2]	[SLV] H -V
4131	C	13,60	20,90	8,50	7,12	21,72	39,08		[A2M2]	[SLV] H -V
4132	C	16,10	20,40	8,50	9,06	24,52	55,42		[A2M2]	[SLV] H -V
4133	C	15,60	20,40	8,50	8,60	24,02	53,60		[A2M2]	[SLV] H -V
4134	C	15,10	20,40	8,50	8,14	23,52	51,74		[A2M2]	[SLV] H -V
4135	C	14,60	20,40	8,50	7,68	23,02	49,81		[A2M2]	[SLV] H -V
4136	C	14,10	20,40	8,50	7,22	22,46	48,02		[A2M2]	[SLV] H -V
4137	C	13,60	20,40	8,50	6,76	21,88	46,46		[A2M2]	[SLV] H -V
4138	C	13,60	22,40	8,00	9,29	19,39	12,71		[A2M2]	[SLV] H -V
4139	C	14,10	21,90	8,00	9,12	21,05	19,11		[A2M2]	[SLV] H -V
4140	C	13,60	21,90	8,00	8,69	20,19	18,11		[A2M2]	[SLV] H -V
4141	C	14,60	21,40	8,00	9,06	22,11	26,68		[A2M2]	[SLV] H -V
4142	C	14,10	21,40	8,00	8,61	21,43	25,29		[A2M2]	[SLV] H -V
4143	C	13,60	21,40	8,00	8,17	20,69	24,09		[A2M2]	[SLV] H -V
4144	C	15,10	20,90	8,00	9,08	22,91	35,01		[A2M2]	[SLV] H -V
4145	C	14,60	20,90	8,00	8,63	22,31	33,35		[A2M2]	[SLV] H -V
4146	C	14,10	20,90	8,00	8,18	21,69	31,84		[A2M2]	[SLV] H -V
4147	C	13,60	20,90	8,00	7,73	21,02	30,54		[A2M2]	[SLV] H -V
4148	C	15,60	20,40	8,00	9,17	23,52	43,80		[A2M2]	[SLV] H -V
4149	C	15,10	20,40	8,00	8,71	23,02	41,91		[A2M2]	[SLV] H -V
4150	C	14,60	20,40	8,00	8,25	22,45	40,27		[A2M2]	[SLV] H -V
4151	C	14,10	20,40	8,00	7,79	21,87	38,70		[A2M2]	[SLV] H -V
4152	C	13,60	20,40	8,00	7,34	21,25	37,30		[A2M2]	[SLV] H -V
4153	C	13,60	21,90	7,50	9,41	19,14	12,25		[A2M2]	[SLV] H -V
4154	C	14,10	21,40	7,50	9,27	20,58	18,21		[A2M2]	[SLV] H -V
4155	C	13,60	21,40	7,50	8,84	19,70	17,37		[A2M2]	[SLV] H -V
4156	C	14,60	20,90	7,50	9,24	21,65	25,29		[A2M2]	[SLV] H -V
4157	C	14,10	20,90	7,50	8,79	20,96	24,07		[A2M2]	[SLV] H -V
4158	C	13,60	20,90	7,50	8,35	20,23	23,05		[A2M2]	[SLV] H -V
4159	C	15,10	20,40	7,50	9,29	22,44	33,11		[A2M2]	[SLV] H -V
4160	C	14,60	20,40	7,50	8,83	21,85	31,61		[A2M2]	[SLV] H -V
4161	C	14,10	20,40	7,50	8,38	21,22	30,29		[A2M2]	[SLV] H -V
4162	C	13,60	20,40	7,50	7,93	20,56	29,16		[A2M2]	[SLV] H -V
4163	C	14,10	20,90	7,00	9,44	20,11	17,37		[A2M2]	[SLV] H -V
4164	C	13,60	20,90	7,00	9,00	19,32	16,68		[A2M2]	[SLV] H -V
4165	C	14,60	20,40	7,00	9,43	21,19	23,95		[A2M2]	[SLV] H -V
4166	C	14,10	20,40	7,00	8,98	20,50	22,89		[A2M2]	[SLV] H -V
4167	C	13,60	20,40	7,00	8,53	19,76	22,05		[A2M2]	[SLV] H -V
4168	C	13,60	20,40	6,50	9,17	19,03	15,96		[A2M2]	[SLV] H -V
4169	C	16,10	28,40	14,50	9,19	27,35	40,01		[A2M2]	[SLV] H +V
4170	C	15,60	28,40	14,50	8,79	26,85	38,20		[A2M2]	[SLV] H +V
4171	C	15,10	28,40	14,50	8,38	26,35	36,36		[A2M2]	[SLV] H +V
4172	C	14,60	28,40	14,50	7,98	25,85	34,52		[A2M2]	[SLV] H +V
4173	C	14,10	28,40	14,50	7,58	25,35	32,63		[A2M2]	[SLV] H +V
4174	C	13,60	28,40	14,50	7,18	24,85	30,72		[A2M2]	[SLV] H +V
4175	C	15,60	20,90	9,50	7,80	24,96	66,85		[A2M2]	--
4176	C	15,10	20,90	9,50	7,34	24,46	64,99		[A2M2]	--
4177	C	16,10	27,90	14,50	8,48	27,74	49,35		[A2M2]	[SLV] H +V
4178	C	15,60	27,90	14,50	8,07	27,24	47,51		[A2M2]	[SLV] H +V
4179	C	15,10	27,90	14,50	7,65	26,74	45,62		[A2M2]	[SLV] H +V
4180	C	14,60	27,90	14,50	7,24	26,24	43,72		[A2M2]	[SLV] H +V
4181	C	14,10	27,90	14,50	6,83	25,74	41,77		[A2M2]	[SLV] H +V
4182	C	13,60	27,90	14,50	6,41	25,24	39,83		[A2M2]	[SLV] H +V
4183	C	14,60	20,90	9,50	6,88	23,96	63,06		[A2M2]	--
4184	C	14,10	20,90	9,50	6,42	23,46	61,10		[A2M2]	--
4185	C	15,60	26,90	13,50	8,31	26,72	45,18		[A2M2]	[SLV] H -V
4186	C	14,10	27,40	14,50	6,15	26,09	51,47		[A2M2]	[SLV] H +V
4187	C	13,60	27,40	14,50	5,73	25,59	49,48		[A2M2]	[SLV] H +V
4188	C	13,60	20,90	9,50	5,96	22,95	59,06		[A2M2]	--
4189	C	15,60	22,40	11,00	7,12	26,14	74,36		[A2M2]	--
4190	C	15,10	28,40	14,00	9,29	25,70	26,93		[A2M2]	[SLV] H +V
4191	C	14,60	28,40	14,00	8,90	25,20	25,12		[A2M2]	[SLV] H +V
4192	C	14,10	28,40	14,00	8,51	24,70	23,29		[A2M2]	[SLV] H +V
4193	C	13,60	28,40	14,00	8,12	24,20	21,44		[A2M2]	[SLV] H +V
4194	C	13,60	21,90	10,50	5,52	23,76	64,04		[A2M2]	[SLV] H -V
4195	C	16,10	27,90	14,00	9,30	27,11	39,05		[A2M2]	[SLV] H +V
4196	C	15,60	27,90	14,00	8,89	26,61	37,24		[A2M2]	[SLV] H +V
4197	C	15,10	27,90	14,00	8,48	26,11	35,41		[A2M2]	[SLV] H +V
4198	C	14,60	27,90	14,00	8,08	25,61	33,56		[A2M2]	[SLV] H +V
4199	C	14,10	27,90	14,00	7,67	25,11	31,68		[A2M2]	[SLV] H +V
4200	C	13,60	27,90	14,00	7,27	24,61	29,78		[A2M2]	[SLV] H +V
4201	C	16,60	20,40	9,50	8,43	26,03	79,14		[A2M2]	--
4202	C	16,60	27,40	14,00	9,02	27,98	50,03		[A2M2]	[SLV] H +V
4203	C	16,10	27,40	14,00	8,60	27,48	48,20		[A2M2]	[SLV] H +V
4204	C	15,60	27,40	14,00	8,18	26,98	46,35		[A2M2]	[SLV] H +V
4205	C	15,10	27,40	14,00	7,77	26,48	44,49		[A2M2]	[SLV] H +V
4206	C	14,60	27,40	14,00	7,35	25,98	42,58		[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
4207	C	14,10	27,40	14,00	6,94	25,48	40,66		[A2M2]	[SLV] H +V
4208	C	13,60	27,40	14,00	6,52	24,98	38,72		[A2M2]	[SLV] H +V
4209	C	16,10	20,40	9,50	7,96	25,53	77,24		[A2M2]	--
4210	C	15,60	20,40	9,50	7,50	25,03	75,43		[A2M2]	--
4211	C	15,10	20,40	9,50	7,03	24,53	73,56		[A2M2]	--
4212	C	14,60	20,40	9,50	6,57	24,03	71,65		[A2M2]	--
4213	C	14,60	26,90	14,00	6,70	26,33	52,14		[A2M2]	[SLV] H +V
4214	C	14,10	26,90	14,00	6,28	25,83	50,16		[A2M2]	[SLV] H +V
4215	C	13,60	26,90	14,00	5,86	25,33	48,18		[A2M2]	[SLV] H +V
4216	C	14,10	20,40	9,50	6,11	23,53	69,64		[A2M2]	--
4217	C	13,60	20,40	9,50	5,64	23,03	67,59		[A2M2]	--
4218	C	14,10	23,40	9,00	9,47	21,45	14,80		[A2M2]	--
4219	C	13,60	28,40	13,50	9,17	23,53	13,12		[A2M2]	[SLV] H +V
4220	C	15,10	27,90	13,50	9,38	25,46	26,12		[A2M2]	[SLV] H +V
4221	C	14,60	27,90	13,50	8,98	24,96	24,32		[A2M2]	[SLV] H +V
4222	C	14,10	27,90	13,50	8,59	24,46	22,49		[A2M2]	[SLV] H +V
4223	C	13,60	27,90	13,50	8,20	23,96	20,64		[A2M2]	[SLV] H +V
4224	C	16,10	27,40	13,50	9,41	26,86	38,06		[A2M2]	[SLV] H +V
4225	C	15,60	27,40	13,50	9,00	26,36	36,26		[A2M2]	[SLV] H +V
4226	C	13,60	23,40	9,00	9,05	20,40	13,71		[A2M2]	--
4227	C	15,10	27,40	13,50	8,59	25,86	34,44		[A2M2]	[SLV] H +V
4228	C	14,60	27,40	13,50	8,18	25,36	32,59		[A2M2]	[SLV] H +V
4229	C	14,10	27,40	13,50	7,77	24,86	30,72		[A2M2]	[SLV] H +V
4230	C	13,60	27,40	13,50	7,37	24,36	28,82		[A2M2]	[SLV] H +V
4231	C	16,60	26,90	13,50	9,15	27,72	48,85		[A2M2]	[SLV] H +V
4232	C	16,10	26,90	13,50	8,73	27,22	47,03		[A2M2]	[SLV] H +V
4233	C	15,60	26,90	13,50	8,31	26,72	45,18		[A2M2]	[SLV] H +V
4234	C	15,10	26,90	13,50	7,89	26,22	43,33		[A2M2]	[SLV] H +V
4235	C	14,60	26,90	13,50	7,47	25,72	41,42		[A2M2]	[SLV] H +V
4236	C	14,10	26,90	13,50	7,05	25,22	39,52		[A2M2]	[SLV] H +V
4237	C	13,60	26,90	13,50	6,64	24,72	37,56		[A2M2]	[SLV] H +V
4238	C	14,60	22,90	9,00	9,26	22,74	22,65		[A2M2]	--
4239	C	14,10	22,90	9,00	8,83	21,98	21,07		[A2M2]	--
4240	C	13,60	22,90	9,00	8,40	21,15	19,73		[A2M2]	--
4241	C	15,10	22,40	9,00	9,15	23,53	31,42		[A2M2]	--
4242	C	15,10	26,40	13,50	7,26	26,55	52,71		[A2M2]	[SLV] H +V
4243	C	14,60	26,40	13,50	6,83	26,05	50,78		[A2M2]	[SLV] H +V
4244	C	14,10	26,40	13,50	6,41	25,55	48,81		[A2M2]	[SLV] H +V
4245	C	13,60	26,40	13,50	5,99	25,05	46,85		[A2M2]	[SLV] H +V
4246	C	14,60	22,40	9,00	8,71	23,03	29,59		[A2M2]	--
4247	C	14,10	22,40	9,00	8,28	22,35	27,87		[A2M2]	--
4248	C	13,60	25,90	13,50	5,40	25,35	56,58		[A2M2]	[SLV] H +V
4249	C	13,60	22,40	9,00	7,84	21,62	26,36		[A2M2]	--
4250	C	13,60	27,90	13,00	9,23	23,30	12,47		[A2M2]	[SLV] H +V
4251	C	15,10	27,40	13,00	9,47	25,23	25,28		[A2M2]	[SLV] H +V
4252	C	14,60	27,40	13,00	9,07	24,73	23,49		[A2M2]	[SLV] H +V
4253	C	14,10	27,40	13,00	8,68	24,23	21,67		[A2M2]	[SLV] H +V
4254	C	15,60	21,90	9,00	9,13	24,20	40,54		[A2M2]	--
4255	C	15,10	21,90	9,00	8,69	23,70	38,70		[A2M2]	--
4256	C	13,60	27,40	13,00	8,28	23,73	19,82		[A2M2]	[SLV] H +V
4257	C	15,60	26,90	13,00	9,10	26,11	35,26		[A2M2]	[SLV] H +V
4258	C	15,10	26,90	13,00	8,69	25,61	33,45		[A2M2]	[SLV] H +V
4259	C	14,60	26,90	13,00	8,28	25,11	31,60		[A2M2]	[SLV] H +V
4260	C	14,10	26,90	13,00	7,88	24,61	29,73		[A2M2]	[SLV] H +V
4261	C	13,60	26,90	13,00	7,47	24,11	27,85		[A2M2]	[SLV] H +V
4262	C	16,60	26,40	13,00	9,27	27,46	47,62		[A2M2]	[SLV] H +V
4263	C	16,10	26,40	13,00	8,85	26,96	45,81		[A2M2]	[SLV] H +V
4264	C	15,60	26,40	13,00	8,43	26,46	43,99		[A2M2]	[SLV] H +V
4265	C	15,10	26,40	13,00	8,01	25,96	42,13		[A2M2]	[SLV] H +V
4266	C	14,60	26,40	13,00	7,59	25,46	40,24		[A2M2]	[SLV] H +V
4267	C	13,60	24,90	13,50	4,37	25,86	77,27		[A2M2]	--
4268	C	14,60	21,90	9,00	8,24	23,20	36,91		[A2M2]	--
4269	C	14,10	21,90	9,00	7,80	22,61	35,06		[A2M2]	--
4270	C	13,60	21,90	9,00	7,35	21,95	33,42		[A2M2]	--
4271	C	14,10	26,40	13,00	7,17	24,96	38,36		[A2M2]	[SLV] H +V
4272	C	13,60	26,40	13,00	6,76	24,46	36,41		[A2M2]	[SLV] H +V
4273	C	16,10	21,40	9,00	9,18	24,84	49,96		[A2M2]	--
4274	C	15,60	21,40	9,00	8,72	24,34	48,16		[A2M2]	--
4275	C	15,10	21,40	9,00	8,27	23,84	46,36		[A2M2]	--
4276	C	15,10	22,40	11,00	6,67	25,64	72,38		[A2M2]	--
4277	C	15,10	25,90	13,00	7,40	26,27	51,33		[A2M2]	[SLV] H +V
4278	C	14,60	25,90	13,00	6,97	25,77	49,40		[A2M2]	[SLV] H +V
4279	C	13,60	25,40	13,50	4,86	25,62	66,74		[A2M2]	--
4280	C	14,10	25,40	13,50	5,29	26,12	68,77		[A2M2]	--
4281	C	14,60	22,40	11,00	6,21	25,14	70,42		[A2M2]	--
4282	C	14,60	21,40	9,00	7,82	23,34	44,47		[A2M2]	--
4283	C	14,10	21,40	9,00	7,37	22,80	42,57		[A2M2]	--
4284	C	14,10	25,90	13,00	6,54	25,27	47,45		[A2M2]	[SLV] H +V
4285	C	13,60	25,90	13,00	6,12	24,77	45,46		[A2M2]	[SLV] H +V
4286	C	13,60	21,40	9,00	6,92	22,18	40,84		[A2M2]	--
4287	C	16,60	20,90	9,00	9,28	25,45	59,71		[A2M2]	--
4288	C	14,10	22,40	11,00	5,76	24,64	68,47		[A2M2]	--
4289	C	13,60	25,40	13,00	5,54	25,05	55,00		[A2M2]	[SLV] H +V
4290	C	13,60	25,90	13,50	5,40	25,35	56,58		[A2M2]	--
4291	C	14,10	25,90	13,50	5,83	25,85	58,60		[A2M2]	--

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
4292	C	14,60	25,90	13,50	6,26	26,35	60,57		[A2M2]	--
4293	C	15,10	25,90	13,50	6,69	26,85	62,54		[A2M2]	--
4294	C	13,60	22,40	11,00	5,31	24,14	66,45		[A2M2]	--
4295	C	16,10	20,90	9,00	8,82	24,95	57,89		[A2M2]	--
4296	C	15,60	20,90	9,00	8,36	24,45	56,09		[A2M2]	--
4297	C	15,10	20,90	9,00	7,91	23,95	54,23		[A2M2]	--
4298	C	14,60	20,90	9,00	7,45	23,45	52,33		[A2M2]	--
4299	C	13,60	27,40	12,50	9,30	23,08	11,79		[A2M2]	[SLV] H + V
4300	C	13,60	26,40	13,50	5,99	25,05	46,85		[A2M2]	--
4301	C	14,10	26,40	13,50	6,41	25,55	48,81		[A2M2]	--
4302	C	14,60	26,40	13,50	6,83	26,05	50,78		[A2M2]	--
4303	C	15,10	26,40	13,50	7,26	26,55	52,71		[A2M2]	--
4304	C	15,60	26,40	13,50	7,69	27,05	54,63		[A2M2]	--
4305	C	16,10	26,40	13,50	8,11	27,55	56,50		[A2M2]	--
4306	C	15,60	26,90	13,00	9,10	26,11	35,26		[A2M2]	[SLV] H - V
4307	C	14,10	20,90	9,00	6,99	22,94	50,35		[A2M2]	--
4308	C	13,60	20,90	9,00	6,54	22,35	48,61		[A2M2]	--
4309	C	13,60	26,90	13,50	6,64	24,72	37,56		[A2M2]	--
4310	C	14,10	26,90	13,50	7,05	25,22	39,52		[A2M2]	--
4311	C	14,60	26,90	13,50	7,47	25,72	41,42		[A2M2]	--
4312	C	15,10	26,90	13,50	7,89	26,22	43,33		[A2M2]	--
4313	C	15,60	26,90	13,50	8,31	26,72	45,18		[A2M2]	--
4314	C	16,10	26,90	13,50	8,73	27,22	47,03		[A2M2]	--
4315	C	16,60	26,90	13,50	9,15	27,72	48,85		[A2M2]	--
4316	C	13,60	27,40	13,50	7,37	24,36	28,82		[A2M2]	--
4317	C	14,10	27,40	13,50	7,77	24,86	30,72		[A2M2]	--
4318	C	14,60	27,40	13,50	8,18	25,36	32,59		[A2M2]	--
4319	C	15,10	27,40	13,50	8,59	25,86	34,44		[A2M2]	--
4320	C	15,60	27,40	13,50	9,00	26,36	36,26		[A2M2]	--
4321	C	16,10	27,40	13,50	9,41	26,86	38,06		[A2M2]	--
4322	C	13,60	27,90	13,50	8,20	23,96	20,64		[A2M2]	--
4323	C	14,10	27,90	13,50	8,59	24,46	22,49		[A2M2]	--
4324	C	14,60	27,90	13,50	8,98	24,96	24,32		[A2M2]	--
4325	C	15,10	27,90	13,50	9,38	25,46	26,12		[A2M2]	--
4326	C	13,60	28,40	13,50	9,17	23,53	13,12		[A2M2]	--
4327	C	14,60	26,90	12,50	9,16	24,49	22,65		[A2M2]	[SLV] H + V
4328	C	14,10	26,90	12,50	8,76	23,99	20,84		[A2M2]	[SLV] H + V
4329	C	13,60	26,90	12,50	8,37	23,49	19,00		[A2M2]	[SLV] H + V
4330	C	15,60	26,40	12,50	9,22	25,85	34,23		[A2M2]	[SLV] H + V
4331	C	15,10	26,40	12,50	8,80	25,35	32,42		[A2M2]	[SLV] H + V
4332	C	14,60	26,40	12,50	8,39	24,85	30,59		[A2M2]	[SLV] H + V
4333	C	14,10	26,40	12,50	7,98	24,35	28,73		[A2M2]	[SLV] H + V
4334	C	13,60	26,40	12,50	7,57	23,85	26,85		[A2M2]	[SLV] H + V
4335	C	16,60	25,90	12,50	9,41	27,18	46,38		[A2M2]	[SLV] H + V
4336	C	16,10	25,90	12,50	8,98	26,68	44,59		[A2M2]	[SLV] H + V
4337	C	15,60	25,90	12,50	8,56	26,18	42,78		[A2M2]	[SLV] H + V
4338	C	15,10	25,90	12,50	8,14	25,68	40,94		[A2M2]	[SLV] H + V
4339	C	14,60	25,90	12,50	7,72	25,18	39,05		[A2M2]	[SLV] H + V
4340	C	14,10	25,90	12,50	7,29	24,68	37,14		[A2M2]	[SLV] H + V
4341	C	13,60	25,90	12,50	6,88	24,18	35,22		[A2M2]	[SLV] H + V
4342	C	17,10	20,40	9,00	9,44	26,03	69,57		[A2M2]	--
4343	C	16,60	20,40	9,00	8,97	25,53	67,84		[A2M2]	--
4344	C	13,60	27,40	13,00	8,28	23,73	19,82		[A2M2]	[SLV] H - V
4345	C	15,60	25,40	12,50	7,97	26,48	51,79		[A2M2]	[SLV] H + V
4346	C	15,10	25,40	12,50	7,54	25,98	49,89		[A2M2]	[SLV] H + V
4347	C	14,60	25,40	12,50	7,11	25,48	47,98		[A2M2]	[SLV] H + V
4348	C	14,10	25,40	12,50	6,68	24,98	46,05		[A2M2]	[SLV] H + V
4349	C	13,60	25,40	12,50	6,25	24,48	44,09		[A2M2]	[SLV] H + V
4350	C	16,10	20,40	9,00	8,51	25,03	65,97		[A2M2]	--
4351	C	15,60	20,40	9,00	8,05	24,53	64,16		[A2M2]	--
4352	C	15,10	26,90	13,50	7,89	26,22	43,33		[A2M2]	[SLV] H - V
4353	C	14,10	24,90	12,50	6,13	25,25	55,39		[A2M2]	[SLV] H + V
4354	C	13,60	24,90	12,50	5,70	24,75	53,36		[A2M2]	[SLV] H + V
4355	C	15,10	20,40	9,00	7,58	24,03	62,31		[A2M2]	--
4356	C	14,60	20,40	9,00	7,12	23,53	60,37		[A2M2]	--
4357	C	14,10	20,40	9,00	6,66	23,03	58,37		[A2M2]	--
4358	C	13,60	20,40	9,00	6,20	22,47	56,50		[A2M2]	--
4359	C	13,60	26,90	12,00	9,37	22,61	11,12		[A2M2]	[SLV] H + V
4360	C	14,60	26,40	12,00	9,25	24,24	21,79		[A2M2]	[SLV] H + V
4361	C	14,10	26,40	12,00	8,85	23,74	19,97		[A2M2]	[SLV] H + V
4362	C	13,60	26,40	12,00	8,46	23,24	18,15		[A2M2]	[SLV] H + V
4363	C	15,60	25,90	12,00	9,33	25,59	33,18		[A2M2]	[SLV] H + V
4364	C	15,10	25,90	12,00	8,92	25,09	31,37		[A2M2]	[SLV] H + V
4365	C	14,60	25,90	12,00	8,50	24,59	29,53		[A2M2]	[SLV] H + V
4366	C	14,10	25,90	12,00	8,09	24,09	27,69		[A2M2]	[SLV] H + V
4367	C	13,60	25,90	12,00	7,68	23,59	25,81		[A2M2]	[SLV] H + V
4368	C	16,10	25,40	12,00	9,12	26,40	43,34		[A2M2]	[SLV] H + V
4369	C	15,60	25,40	12,00	8,69	25,90	41,51		[A2M2]	[SLV] H + V
4370	C	15,10	25,40	12,00	8,27	25,40	39,67		[A2M2]	[SLV] H + V
4371	C	14,60	25,40	12,00	7,84	24,90	37,82		[A2M2]	[SLV] H + V
4372	C	14,10	25,40	12,00	7,42	24,40	35,91		[A2M2]	[SLV] H + V
4373	C	13,60	25,40	12,00	7,00	23,90	34,00		[A2M2]	[SLV] H + V
4374	C	13,60	22,90	8,50	9,17	19,84	13,18		[A2M2]	--
4375	C	14,60	22,40	8,50	9,40	22,28	21,49		[A2M2]	--
4376	C	16,10	24,90	12,00	8,55	26,69	52,17		[A2M2]	[SLV] H + V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
4377	C	15,60	24,90	12,00	8,12	26,19	50,33		[A2M2]	[SLV] H +V
4378	C	15,10	24,90	12,00	7,69	25,69	48,43		[A2M2]	[SLV] H +V
4379	C	14,60	24,90	12,00	7,26	25,19	46,53		[A2M2]	[SLV] H +V
4380	C	14,10	24,90	12,00	6,83	24,69	44,58		[A2M2]	[SLV] H +V
4381	C	13,60	24,90	12,00	6,40	24,19	42,66		[A2M2]	[SLV] H +V
4382	C	14,10	22,40	8,50	8,97	21,52	20,07		[A2M2]	--
4383	C	13,60	22,40	8,50	8,54	20,67	18,89		[A2M2]	--
4384	C	15,10	21,90	8,50	9,32	23,18	29,86		[A2M2]	--
4385	C	14,60	26,90	13,50	7,47	25,72	41,42		[A2M2]	[SLV] H -V
4386	C	14,60	24,40	12,00	6,73	25,44	55,68		[A2M2]	[SLV] H +V
4387	C	14,10	24,40	12,00	6,29	24,94	53,72		[A2M2]	[SLV] H +V
4388	C	13,60	24,40	12,00	5,85	24,44	51,71		[A2M2]	[SLV] H +V
4389	C	14,60	21,90	8,50	8,88	22,57	28,10		[A2M2]	--
4390	C	14,10	21,90	8,50	8,44	21,89	26,55		[A2M2]	--
4391	C	13,60	21,90	8,50	8,00	21,16	25,20		[A2M2]	--
4392	C	13,60	23,90	12,00	5,36	24,66	61,15		[A2M2]	[SLV] H +V
4393	C	15,60	21,40	8,50	9,33	23,82	38,72		[A2M2]	--
4394	C	15,10	21,40	8,50	8,88	23,32	36,90		[A2M2]	--
4395	C	13,60	26,40	11,50	9,44	22,06	10,52		[A2M2]	[SLV] H +V
4396	C	14,60	25,90	11,50	9,35	23,98	20,91		[A2M2]	[SLV] H +V
4397	C	14,10	25,90	11,50	8,95	23,48	19,10		[A2M2]	[SLV] H +V
4398	C	13,60	25,90	11,50	8,55	22,95	17,27		[A2M2]	[SLV] H +V
4399	C	15,60	25,40	11,50	9,45	25,32	32,08		[A2M2]	[SLV] H +V
4400	C	15,10	25,40	11,50	9,03	24,82	30,30		[A2M2]	[SLV] H +V
4401	C	14,60	25,40	11,50	8,62	24,32	28,47		[A2M2]	[SLV] H +V
4402	C	14,10	25,40	11,50	8,20	23,82	26,63		[A2M2]	[SLV] H +V
4403	C	13,60	25,40	11,50	7,79	23,32	24,75		[A2M2]	[SLV] H +V
4404	C	16,10	24,90	11,50	9,26	26,12	42,05		[A2M2]	[SLV] H +V
4405	C	15,60	24,90	11,50	8,83	25,62	40,24		[A2M2]	[SLV] H +V
4406	C	15,10	24,90	11,50	8,40	25,12	38,40		[A2M2]	[SLV] H +V
4407	C	14,60	24,90	11,50	7,98	24,62	36,53		[A2M2]	[SLV] H +V
4408	C	14,10	24,90	11,50	7,55	24,12	34,67		[A2M2]	[SLV] H +V
4409	C	13,60	24,90	11,50	7,13	23,62	32,74		[A2M2]	[SLV] H +V
4410	C	16,60	24,40	11,50	9,14	26,88	52,46		[A2M2]	[SLV] H +V
4411	C	16,10	24,40	11,50	8,71	26,38	50,64		[A2M2]	[SLV] H +V
4412	C	15,60	24,40	11,50	8,27	25,88	48,81		[A2M2]	[SLV] H +V
4413	C	15,10	24,40	11,50	7,84	25,38	46,95		[A2M2]	[SLV] H +V
4414	C	14,60	24,40	11,50	7,41	24,88	45,06		[A2M2]	[SLV] H +V
4415	C	14,60	21,40	8,50	8,43	22,78	35,07		[A2M2]	--
4416	C	14,10	24,40	11,50	6,97	24,38	43,13		[A2M2]	[SLV] H +V
4417	C	13,60	24,40	11,50	6,54	23,88	41,16		[A2M2]	[SLV] H +V
4418	C	14,10	21,40	8,50	7,98	22,15	33,41		[A2M2]	--
4419	C	13,60	21,40	8,50	7,54	21,49	31,94		[A2M2]	--
4420	C	16,10	20,90	8,50	9,40	24,44	47,79		[A2M2]	--
4421	C	14,10	26,90	13,50	7,05	25,22	39,52		[A2M2]	[SLV] H -V
4422	C	15,10	23,90	11,50	7,33	25,62	55,88		[A2M2]	[SLV] H +V
4423	C	14,60	23,90	11,50	6,89	25,12	53,92		[A2M2]	[SLV] H +V
4424	C	14,10	23,90	11,50	6,45	24,62	51,97		[A2M2]	[SLV] H +V
4425	C	13,60	23,90	11,50	6,01	24,12	50,01		[A2M2]	[SLV] H +V
4426	C	15,60	20,90	8,50	8,94	23,94	46,06		[A2M2]	--
4427	C	15,10	20,90	8,50	8,48	23,44	44,22		[A2M2]	--
4428	C	14,60	20,90	8,50	8,03	22,93	42,32		[A2M2]	--
4429	C	14,10	23,40	11,50	5,98	24,83	61,19		[A2M2]	[SLV] H +V
4430	C	13,60	23,40	11,50	5,54	24,33	59,20		[A2M2]	[SLV] H +V
4431	C	14,10	20,90	8,50	7,58	22,33	40,65		[A2M2]	--
4432	C	13,60	20,90	8,50	7,12	21,72	39,08		[A2M2]	--
4433	C	16,10	20,40	8,50	9,06	24,52	55,42		[A2M2]	--
4434	C	15,60	20,40	8,50	8,60	24,02	53,60		[A2M2]	--
4435	C	14,60	25,40	11,00	9,45	23,72	19,99		[A2M2]	[SLV] H +V
4436	C	14,10	25,40	11,00	9,04	23,22	18,20		[A2M2]	[SLV] H +V
4437	C	13,60	25,40	11,00	8,64	22,45	16,44		[A2M2]	[SLV] H +V
4438	C	15,10	24,90	11,00	9,15	24,54	29,17		[A2M2]	[SLV] H +V
4439	C	14,60	24,90	11,00	8,74	24,04	27,39		[A2M2]	[SLV] H +V
4440	C	14,10	24,90	11,00	8,32	23,54	25,54		[A2M2]	[SLV] H +V
4441	C	13,60	24,90	11,00	7,90	23,04	23,66		[A2M2]	[SLV] H +V
4442	C	16,10	24,40	11,00	9,40	25,82	40,72		[A2M2]	[SLV] H +V
4443	C	15,60	24,40	11,00	8,97	25,32	38,91		[A2M2]	[SLV] H +V
4444	C	15,10	24,40	11,00	8,54	24,82	37,09		[A2M2]	[SLV] H +V
4445	C	14,60	24,40	11,00	8,11	24,32	35,24		[A2M2]	[SLV] H +V
4446	C	14,10	24,40	11,00	7,69	23,82	33,34		[A2M2]	[SLV] H +V
4447	C	15,10	20,40	8,50	8,14	23,52	51,74		[A2M2]	--
4448	C	13,60	24,40	11,00	7,26	23,32	31,46		[A2M2]	[SLV] H +V
4449	C	16,60	23,90	11,00	9,31	26,57	50,90		[A2M2]	[SLV] H +V
4450	C	16,10	23,90	11,00	8,87	26,07	49,10		[A2M2]	[SLV] H +V
4451	C	15,60	23,90	11,00	8,43	25,57	47,25		[A2M2]	[SLV] H +V
4452	C	15,10	23,90	11,00	8,00	25,07	45,40		[A2M2]	[SLV] H +V
4453	C	14,60	23,90	11,00	7,56	24,57	43,50		[A2M2]	[SLV] H +V
4454	C	14,10	23,90	11,00	7,13	24,07	41,61		[A2M2]	[SLV] H +V
4455	C	13,60	23,90	11,00	6,69	23,57	39,67		[A2M2]	[SLV] H +V
4456	C	14,60	20,40	8,50	7,68	23,02	49,81		[A2M2]	--
4457	C	14,10	20,40	8,50	7,22	22,46	48,02		[A2M2]	--
4458	C	15,10	21,90	11,00	6,31	25,78	81,92		[A2M2]	--
4459	C	15,60	23,40	11,00	7,95	25,79	55,96		[A2M2]	[SLV] H +V
4460	C	15,10	23,40	11,00	7,51	25,29	54,09		[A2M2]	[SLV] H +V
4461	C	14,60	23,40	11,00	7,06	24,79	52,13		[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI - GEOTECNICA - RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
4462	C	14,10	23,40	11,00	6,62	24,29	50,23		[A2M2]	[SLV] H +V
4463	C	13,60	23,40	11,00	6,18	23,79	48,25		[A2M2]	[SLV] H +V
4464	C	13,60	20,40	8,50	6,76	21,88	46,46		[A2M2]	--
4465	C	13,60	22,40	8,00	9,29	19,39	12,71		[A2M2]	--
4466	C	14,10	21,90	8,00	9,12	21,05	19,11		[A2M2]	--
4467	C	14,60	22,90	11,00	6,62	24,98	61,14		[A2M2]	[SLV] H +V
4468	C	14,10	22,90	11,00	6,17	24,48	59,18		[A2M2]	[SLV] H +V
4469	C	13,60	22,90	11,00	5,72	23,98	57,20		[A2M2]	[SLV] H +V
4470	C	13,60	21,90	8,00	8,69	20,19	18,11		[A2M2]	--
4471	C	14,60	21,40	8,00	9,06	22,11	26,68		[A2M2]	--
4472	C	14,60	21,90	11,00	5,85	25,28	80,00		[A2M2]	--
4473	C	13,60	22,40	11,00	5,31	24,14	66,45		[A2M2]	[SLV] H +V
4474	C	14,10	21,40	8,00	8,61	21,43	25,29		[A2M2]	--
4475	C	13,60	21,40	8,00	8,17	20,69	24,09		[A2M2]	--
4476	C	15,10	20,90	8,00	9,08	22,91	35,01		[A2M2]	--
4477	C	14,60	20,90	8,00	8,63	22,31	33,35		[A2M2]	--
4478	C	14,10	20,90	8,00	8,18	21,69	31,84		[A2M2]	--
4479	C	13,60	20,90	8,00	7,73	21,02	30,54		[A2M2]	--
4480	C	15,60	20,40	8,00	9,17	23,52	43,80		[A2M2]	--
4481	C	14,10	24,90	10,50	9,14	22,90	17,27		[A2M2]	[SLV] H +V
4482	C	13,60	24,90	10,50	8,74	21,95	15,66		[A2M2]	[SLV] H +V
4483	C	15,10	24,40	10,50	9,28	24,25	28,06		[A2M2]	[SLV] H +V
4484	C	14,60	24,40	10,50	8,86	23,75	26,24		[A2M2]	[SLV] H +V
4485	C	14,10	24,40	10,50	8,44	23,25	24,41		[A2M2]	[SLV] H +V
4486	C	13,60	24,40	10,50	8,02	22,58	22,60		[A2M2]	[SLV] H +V
4487	C	15,60	23,90	10,50	9,12	25,01	37,55		[A2M2]	[SLV] H +V
4488	C	15,10	23,90	10,50	8,69	24,51	35,72		[A2M2]	[SLV] H +V
4489	C	14,60	23,90	10,50	8,26	24,01	33,90		[A2M2]	[SLV] H +V
4490	C	14,10	21,90	11,00	5,39	24,78	77,98		[A2M2]	--
4491	C	15,10	20,40	8,00	8,71	23,02	41,91		[A2M2]	--
4492	C	14,60	20,40	8,00	8,25	22,45	40,27		[A2M2]	--
4493	C	14,10	23,90	10,50	7,83	23,51	32,01		[A2M2]	[SLV] H +V
4494	C	13,60	23,90	10,50	7,40	23,01	30,12		[A2M2]	[SLV] H +V
4495	C	16,60	23,40	10,50	9,48	26,25	49,27		[A2M2]	[SLV] H +V
4496	C	16,10	23,40	10,50	9,04	25,75	47,47		[A2M2]	[SLV] H +V
4497	C	15,60	23,40	10,50	8,60	25,25	45,67		[A2M2]	[SLV] H +V
4498	C	15,10	23,40	10,50	8,16	24,75	43,84		[A2M2]	[SLV] H +V
4499	C	14,60	23,40	10,50	7,72	24,25	41,94		[A2M2]	[SLV] H +V
4500	C	14,10	23,40	10,50	7,28	23,75	40,03		[A2M2]	[SLV] H +V
4501	C	13,60	23,40	10,50	6,85	23,25	38,10		[A2M2]	[SLV] H +V
4502	C	13,60	25,90	14,00	4,70	25,92	68,50		[A2M2]	--
4503	C	14,10	25,90	14,00	5,13	26,42	70,56		[A2M2]	--
4504	C	14,10	20,40	8,00	7,79	21,87	38,70		[A2M2]	--
4505	C	13,60	20,40	8,00	7,34	21,25	37,30		[A2M2]	--
4506	C	13,60	21,90	7,50	9,41	19,14	12,25		[A2M2]	--
4507	C	13,60	21,90	11,00	4,94	24,28	75,95		[A2M2]	--
4508	C	16,10	22,90	10,50	8,58	25,95	55,97		[A2M2]	[SLV] H +V
4509	C	15,60	22,90	10,50	8,13	25,45	54,13		[A2M2]	[SLV] H +V
4510	C	15,10	22,90	10,50	7,69	24,95	52,24		[A2M2]	[SLV] H +V
4511	C	14,60	22,90	10,50	7,24	24,45	50,35		[A2M2]	[SLV] H +V
4512	C	14,10	22,90	10,50	6,80	23,95	48,43		[A2M2]	[SLV] H +V
4513	C	13,60	26,40	14,00	5,25	25,64	58,13		[A2M2]	--
4514	C	14,10	26,40	14,00	5,68	26,14	60,15		[A2M2]	--
4515	C	14,60	26,40	14,00	6,11	26,64	62,14		[A2M2]	--
4516	C	15,10	26,40	14,00	6,54	27,14	64,11		[A2M2]	--
4517	C	14,10	21,40	7,50	9,27	20,58	18,21		[A2M2]	--
4518	C	13,60	21,40	7,50	8,84	19,70	17,37		[A2M2]	--
4519	C	13,60	22,90	10,50	6,36	23,45	46,46		[A2M2]	[SLV] H +V
4520	C	14,60	20,90	7,50	9,24	21,65	25,29		[A2M2]	--
4521	C	14,10	20,90	7,50	8,79	20,96	24,07		[A2M2]	--
4522	C	13,60	20,90	7,50	8,35	20,23	23,05		[A2M2]	--
4523	C	13,60	26,90	14,00	5,86	25,33	48,18		[A2M2]	--
4524	C	14,10	26,90	14,00	6,28	25,83	50,16		[A2M2]	--
4525	C	14,60	26,90	14,00	6,70	26,33	52,14		[A2M2]	--
4526	C	15,10	26,90	14,00	7,12	26,83	54,08		[A2M2]	--
4527	C	15,60	26,90	14,00	7,55	27,33	55,99		[A2M2]	--
4528	C	16,10	26,90	14,00	7,97	27,83	57,87		[A2M2]	--
4529	C	15,10	20,40	7,50	9,29	22,44	33,11		[A2M2]	--
4530	C	14,60	20,40	7,50	8,83	21,85	31,61		[A2M2]	--
4531	C	14,10	20,40	7,50	8,38	21,22	30,29		[A2M2]	--
4532	C	13,60	27,40	14,00	6,52	24,98	38,72		[A2M2]	--
4533	C	14,10	27,40	14,00	6,94	25,48	40,66		[A2M2]	--
4534	C	14,60	27,40	14,00	7,35	25,98	42,58		[A2M2]	--
4535	C	15,10	27,40	14,00	7,77	26,48	44,49		[A2M2]	--
4536	C	15,60	27,40	14,00	8,18	26,98	46,35		[A2M2]	--
4537	C	16,10	27,40	14,00	8,60	27,48	48,20		[A2M2]	--
4538	C	16,60	27,40	14,00	9,02	27,98	50,03		[A2M2]	--
4539	C	17,10	27,40	14,00	9,44	28,48	51,81		[A2M2]	--
4540	C	13,60	27,90	14,00	7,27	24,61	29,78		[A2M2]	--
4541	C	14,10	27,90	14,00	7,67	25,11	31,68		[A2M2]	--
4542	C	14,60	27,90	14,00	8,08	25,61	33,56		[A2M2]	--
4543	C	15,10	27,90	14,00	8,48	26,11	35,41		[A2M2]	--
4544	C	15,60	27,90	14,00	8,89	26,61	37,24		[A2M2]	--
4545	C	16,10	27,90	14,00	9,30	27,11	39,05		[A2M2]	--
4546	C	13,60	28,40	14,00	8,12	24,20	21,44		[A2M2]	--

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
4547	C	14,10	28,40	14,00	8,51	24,70	23,29		[A2M2]	--
4548	C	14,60	28,40	14,00	8,90	25,20	25,12		[A2M2]	--
4549	C	15,10	28,40	14,00	9,29	25,70	26,93		[A2M2]	--
4550	C	14,10	27,40	13,00	8,68	24,23	21,67		[A2M2]	[SLV] H -V
4551	C	15,10	22,40	10,50	7,26	25,12	60,95		[A2M2]	[SLV] H +V
4552	C	14,60	22,40	10,50	6,81	24,62	59,02		[A2M2]	[SLV] H +V
4553	C	14,10	22,40	10,50	6,36	24,12	57,11		[A2M2]	[SLV] H +V
4554	C	13,60	22,40	10,50	5,92	23,62	55,09		[A2M2]	[SLV] H +V
4555	C	13,60	20,40	7,50	7,93	20,56	29,16		[A2M2]	--
4556	C	14,10	20,90	7,00	9,44	20,11	17,37		[A2M2]	--
4557	C	13,60	20,90	7,00	9,00	19,32	16,68		[A2M2]	--
4558	C	14,60	27,40	13,00	9,07	24,73	23,49		[A2M2]	[SLV] H -V
4559	C	14,10	21,90	10,50	5,97	24,26	66,08		[A2M2]	[SLV] H +V
4560	C	13,60	21,90	10,50	5,52	23,76	64,04		[A2M2]	[SLV] H +V
4561	C	14,60	20,40	7,00	9,43	21,19	23,95		[A2M2]	--
4562	C	14,10	20,40	7,00	8,98	20,50	22,89		[A2M2]	--
4563	C	13,60	20,40	7,00	8,53	19,76	22,05		[A2M2]	--
4564	C	14,10	20,40	9,00	6,66	23,03	58,37		[A2M2]	[SLV] H -V
4565	C	13,60	20,40	6,50	9,17	19,03	15,96		[A2M2]	--
4566	C	16,10	28,40	14,50	9,19	27,35	40,01		[A2M2]	[SLV] H -V
4567	C	15,60	28,40	14,50	8,79	26,85	38,20		[A2M2]	[SLV] H -V
4568	C	15,10	28,40	14,50	8,38	26,35	36,36		[A2M2]	[SLV] H -V
4569	C	14,60	28,40	14,50	7,98	25,85	34,52		[A2M2]	[SLV] H -V
4570	C	14,10	24,40	10,00	9,25	22,42	16,39		[A2M2]	[SLV] H +V
4571	C	13,60	24,40	10,00	8,84	21,45	14,95		[A2M2]	[SLV] H +V
4572	C	15,10	23,90	10,00	9,41	23,95	26,89		[A2M2]	[SLV] H +V
4573	C	14,60	23,90	10,00	8,99	23,45	25,08		[A2M2]	[SLV] H +V
4574	C	14,10	23,90	10,00	8,56	22,92	23,25		[A2M2]	[SLV] H +V
4575	C	13,60	23,90	10,00	8,14	22,10	21,58		[A2M2]	[SLV] H +V
4576	C	15,60	23,40	10,00	9,27	24,70	36,15		[A2M2]	[SLV] H +V
4577	C	15,10	23,40	10,00	8,84	24,20	34,34		[A2M2]	[SLV] H +V
4578	C	14,60	23,40	10,00	8,40	23,70	32,51		[A2M2]	[SLV] H +V
4579	C	14,10	23,40	10,00	7,97	23,20	30,66		[A2M2]	[SLV] H +V
4580	C	13,60	23,40	10,00	7,54	22,55	28,82		[A2M2]	[SLV] H +V
4581	C	16,10	22,90	10,00	9,21	25,41	45,83		[A2M2]	[SLV] H +V
4582	C	15,60	22,90	10,00	8,77	24,91	44,02		[A2M2]	[SLV] H +V
4583	C	15,10	22,90	10,00	8,33	24,41	42,18		[A2M2]	[SLV] H +V
4584	C	14,60	22,90	10,00	7,89	23,91	40,33		[A2M2]	[SLV] H +V
4585	C	14,10	22,90	10,00	7,45	23,41	38,42		[A2M2]	[SLV] H +V
4586	C	13,60	22,90	10,00	7,01	22,87	36,49		[A2M2]	[SLV] H +V
4587	C	16,60	22,40	10,00	9,22	26,09	55,84		[A2M2]	[SLV] H +V
4588	C	16,10	22,40	10,00	8,77	25,59	54,06		[A2M2]	[SLV] H +V
4589	C	15,60	22,40	10,00	8,32	25,09	52,24		[A2M2]	[SLV] H +V
4590	C	15,10	22,40	10,00	7,87	24,59	50,33		[A2M2]	[SLV] H +V
4591	C	14,60	22,40	10,00	7,43	24,09	48,48		[A2M2]	[SLV] H +V
4592	C	14,10	22,40	10,00	6,98	23,59	46,54		[A2M2]	[SLV] H +V
4593	C	13,60	22,40	10,00	6,54	23,09	44,58		[A2M2]	[SLV] H +V
4594	C	14,10	28,40	14,50	7,58	25,35	32,63		[A2M2]	[SLV] H -V
4595	C	13,60	28,40	14,50	7,18	24,85	30,72		[A2M2]	[SLV] H -V
4596	C	15,10	27,40	13,00	9,47	25,23	25,28		[A2M2]	[SLV] H -V
4597	C	15,60	21,90	10,00	7,92	25,24	60,71		[A2M2]	[SLV] H +V
4598	C	15,10	21,90	10,00	7,47	24,74	58,81		[A2M2]	[SLV] H +V
4599	C	14,60	21,90	10,00	7,02	24,24	56,91		[A2M2]	[SLV] H +V
4600	C	14,10	21,90	10,00	6,57	23,74	54,94		[A2M2]	[SLV] H +V
4601	C	13,60	21,90	10,00	6,11	23,24	52,99		[A2M2]	[SLV] H +V
4602	C	16,10	27,40	13,50	9,41	26,86	38,06		[A2M2]	[SLV] H -V
4603	C	15,10	27,90	14,50	7,65	26,74	45,62		[A2M2]	[SLV] H -V
4604	C	14,60	27,90	14,50	7,24	26,24	43,72		[A2M2]	[SLV] H -V
4605	C	14,10	27,90	14,50	6,83	25,74	41,77		[A2M2]	[SLV] H -V
4606	C	13,60	27,90	13,00	9,23	23,30	12,47		[A2M2]	[SLV] H -V
4607	C	14,60	21,40	10,00	6,65	24,37	65,55		[A2M2]	[SLV] H +V
4608	C	14,10	21,40	10,00	6,19	23,87	63,57		[A2M2]	[SLV] H +V
4609	C	13,60	21,40	10,00	5,74	23,37	61,64		[A2M2]	[SLV] H +V
4610	C	13,60	27,90	14,50	6,41	25,24	39,83		[A2M2]	[SLV] H -V
4611	C	13,60	27,90	13,50	8,20	23,96	20,64		[A2M2]	[SLV] H -V
4612	C	14,10	27,90	13,50	8,59	24,46	22,49		[A2M2]	[SLV] H -V
4613	C	14,60	27,90	13,50	8,98	24,96	24,32		[A2M2]	[SLV] H -V
4614	C	13,60	26,90	13,50	6,64	24,72	37,56		[A2M2]	[SLV] H -V
4615	C	14,10	20,90	10,00	5,86	23,96	72,53		[A2M2]	[SLV] H +V
4616	C	13,60	20,90	10,00	5,40	23,46	70,49		[A2M2]	[SLV] H +V
4617	C	15,10	27,90	13,50	9,38	25,46	26,12		[A2M2]	[SLV] H -V
4618	C	13,60	28,40	13,50	9,17	23,53	13,12		[A2M2]	[SLV] H -V
4619	C	13,60	27,40	14,50	5,73	25,59	49,48		[A2M2]	[SLV] H -V
4620	C	13,60	20,90	11,00	4,29	24,48	95,66		[A2M2]	--
4621	C	15,60	25,40	13,00	7,28	27,05	62,88		[A2M2]	--
4622	C	14,10	23,90	9,50	9,35	21,93	15,56		[A2M2]	[SLV] H +V
4623	C	13,60	23,90	9,50	8,94	20,93	14,30		[A2M2]	[SLV] H +V
4624	C	14,60	23,40	9,50	9,12	23,15	23,89		[A2M2]	[SLV] H +V
4625	C	14,10	23,40	9,50	8,69	22,45	22,14		[A2M2]	[SLV] H +V
4626	C	13,60	23,40	9,50	8,27	21,63	20,63		[A2M2]	[SLV] H +V
4627	C	15,60	22,90	9,50	9,43	24,37	34,68		[A2M2]	[SLV] H +V
4628	C	15,10	22,90	9,50	8,99	23,87	32,91		[A2M2]	[SLV] H +V
4629	C	14,60	22,90	9,50	8,56	23,37	31,09		[A2M2]	[SLV] H +V
4630	C	14,10	22,90	9,50	8,12	22,81	29,23		[A2M2]	[SLV] H +V
4631	C	13,60	22,90	9,50	7,69	22,08	27,55		[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
4632	C	16,10	22,40	9,50	9,39	25,06	44,12		[A2M2]	[SLV] H +V
4633	C	15,60	22,40	9,50	8,95	24,56	42,28		[A2M2]	[SLV] H +V
4634	C	15,10	22,40	9,50	8,50	24,06	40,49		[A2M2]	[SLV] H +V
4635	C	14,60	22,40	9,50	8,06	23,56	38,62		[A2M2]	[SLV] H +V
4636	C	14,10	22,40	9,50	7,62	23,06	36,72		[A2M2]	[SLV] H +V
4637	C	13,60	22,40	9,50	7,18	22,41	34,92		[A2M2]	[SLV] H +V
4638	C	16,60	21,90	9,50	9,42	25,72	53,85		[A2M2]	[SLV] H +V
4639	C	16,10	21,90	9,50	8,97	25,22	52,08		[A2M2]	[SLV] H +V
4640	C	15,60	21,90	9,50	8,52	24,72	50,23		[A2M2]	[SLV] H +V
4641	C	15,10	21,90	9,50	8,07	24,22	48,39		[A2M2]	[SLV] H +V
4642	C	14,60	21,90	9,50	7,62	23,72	46,49		[A2M2]	[SLV] H +V
4643	C	14,10	21,90	9,50	7,17	23,22	44,59		[A2M2]	[SLV] H +V
4644	C	13,60	21,90	9,50	6,72	22,65	42,70		[A2M2]	[SLV] H +V
4645	C	14,10	20,90	11,00	4,75	24,98	97,56		[A2M2]	--
4646	C	16,10	21,40	9,50	8,59	25,35	60,23		[A2M2]	[SLV] H +V
4647	C	15,60	21,40	9,50	8,14	24,85	58,41		[A2M2]	[SLV] H +V
4648	C	15,10	21,40	9,50	7,68	24,35	56,54		[A2M2]	[SLV] H +V
4649	C	14,60	21,40	9,50	7,23	23,85	54,69		[A2M2]	[SLV] H +V
4650	C	14,10	21,40	9,50	6,78	23,35	52,73		[A2M2]	[SLV] H +V
4651	C	13,60	21,40	9,50	6,32	22,82	50,76		[A2M2]	[SLV] H +V
4652	C	13,60	26,90	14,00	5,86	25,33	48,18		[A2M2]	[SLV] H -V
4653	C	14,60	21,40	11,00	5,52	25,39	89,75		[A2M2]	--
4654	C	14,10	21,40	11,00	5,06	24,89	87,66		[A2M2]	--
4655	C	15,60	20,90	9,50	7,80	24,96	66,85		[A2M2]	[SLV] H +V
4656	C	15,10	20,90	9,50	7,34	24,46	64,99		[A2M2]	[SLV] H +V
4657	C	14,60	20,90	9,50	6,88	23,96	63,06		[A2M2]	[SLV] H +V
4658	C	14,10	20,90	9,50	6,42	23,46	61,10		[A2M2]	[SLV] H +V
4659	C	13,60	20,90	9,50	5,96	22,95	59,06		[A2M2]	[SLV] H +V
4660	C	13,60	27,40	14,00	6,52	24,98	38,72		[A2M2]	[SLV] H -V
4661	C	14,10	27,40	14,00	6,94	25,48	40,66		[A2M2]	[SLV] H -V
4662	C	14,60	27,40	14,00	7,35	25,98	42,58		[A2M2]	[SLV] H -V
4663	C	15,10	27,40	14,00	7,77	26,48	44,49		[A2M2]	[SLV] H -V
4664	C	13,60	21,40	11,00	4,60	24,39	85,72		[A2M2]	--
4665	C	14,10	26,90	13,00	7,88	24,61	29,73		[A2M2]	--
4666	C	14,10	26,40	13,50	6,41	25,55	48,81		[A2M2]	[SLV] H -V
4667	C	14,60	20,40	9,50	6,57	24,03	71,65		[A2M2]	[SLV] H +V
4668	C	14,10	20,40	9,50	6,11	23,53	69,64		[A2M2]	[SLV] H +V
4669	C	13,60	20,40	9,50	5,64	23,03	67,59		[A2M2]	[SLV] H +V
4670	C	14,10	23,40	9,00	9,47	21,45	14,80		[A2M2]	[SLV] H +V
4671	C	13,60	23,40	9,00	9,05	20,40	13,71		[A2M2]	[SLV] H +V
4672	C	14,60	22,90	9,00	9,26	22,74	22,65		[A2M2]	[SLV] H +V
4673	C	14,10	22,90	9,00	8,83	21,98	21,07		[A2M2]	[SLV] H +V
4674	C	13,60	22,90	9,00	8,40	21,15	19,73		[A2M2]	[SLV] H +V
4675	C	15,10	22,40	9,00	9,15	23,53	31,42		[A2M2]	[SLV] H +V
4676	C	14,60	22,40	9,00	8,71	23,03	29,59		[A2M2]	[SLV] H +V
4677	C	13,60	27,90	14,00	7,27	24,61	29,78		[A2M2]	[SLV] H -V
4678	C	14,10	22,40	9,00	8,28	22,35	27,87		[A2M2]	[SLV] H +V
4679	C	13,60	22,40	9,00	7,84	21,62	26,36		[A2M2]	[SLV] H +V
4680	C	15,60	21,90	9,00	9,13	24,20	40,54		[A2M2]	[SLV] H +V
4681	C	15,10	21,90	9,00	8,69	23,70	38,70		[A2M2]	[SLV] H +V
4682	C	14,60	21,90	9,00	8,24	23,20	36,91		[A2M2]	[SLV] H +V
4683	C	14,10	21,90	9,00	7,80	22,61	35,06		[A2M2]	[SLV] H +V
4684	C	13,60	21,90	9,00	7,35	21,95	33,42		[A2M2]	[SLV] H +V
4685	C	16,10	21,40	9,00	9,18	24,84	49,96		[A2M2]	[SLV] H +V
4686	C	15,60	21,40	9,00	8,72	24,34	48,16		[A2M2]	[SLV] H +V
4687	C	15,10	21,40	9,00	8,27	23,84	46,36		[A2M2]	[SLV] H +V
4688	C	14,60	21,40	9,00	7,82	23,34	44,47		[A2M2]	[SLV] H +V
4689	C	14,10	21,40	9,00	7,37	22,80	42,57		[A2M2]	[SLV] H +V
4690	C	13,60	21,40	9,00	6,92	22,18	40,84		[A2M2]	[SLV] H +V
4691	C	16,60	20,90	9,00	9,28	25,45	59,71		[A2M2]	[SLV] H +V
4692	C	16,10	20,90	9,00	8,82	24,95	57,89		[A2M2]	[SLV] H +V
4693	C	15,60	20,90	9,00	8,36	24,45	56,09		[A2M2]	[SLV] H +V
4694	C	15,10	20,90	9,00	7,91	23,95	54,23		[A2M2]	[SLV] H +V
4695	C	14,60	20,90	9,00	7,45	23,45	52,33		[A2M2]	[SLV] H +V
4696	C	14,10	20,90	9,00	6,99	22,94	50,35		[A2M2]	[SLV] H +V
4697	C	13,60	20,90	9,00	6,54	22,35	48,61		[A2M2]	[SLV] H +V
4698	C	15,10	25,40	13,00	6,84	26,55	60,94		[A2M2]	--
4699	C	15,60	26,40	13,00	8,43	26,46	43,99		[A2M2]	[SLV] H -V
4700	C	16,10	20,40	9,00	8,51	25,03	65,97		[A2M2]	[SLV] H +V
4701	C	15,60	20,40	9,00	8,05	24,53	64,16		[A2M2]	[SLV] H +V
4702	C	15,10	20,40	9,00	7,58	24,03	62,31		[A2M2]	[SLV] H +V
4703	C	14,60	20,40	9,00	7,12	23,53	60,37		[A2M2]	[SLV] H +V
4704	C	14,10	20,40	9,00	6,66	23,03	58,37		[A2M2]	[SLV] H +V
4705	C	13,60	20,40	9,00	6,20	22,47	56,50		[A2M2]	[SLV] H +V
4706	C	13,60	22,90	8,50	9,17	19,84	13,18		[A2M2]	[SLV] H +V
4707	C	14,60	22,40	8,50	9,40	22,28	21,49		[A2M2]	[SLV] H +V
4708	C	14,10	22,40	8,50	8,97	21,52	20,07		[A2M2]	[SLV] H +V
4709	C	13,60	22,40	8,50	8,54	20,67	18,89		[A2M2]	[SLV] H +V
4710	C	15,10	21,90	8,50	9,32	23,18	29,86		[A2M2]	[SLV] H +V
4711	C	14,60	21,90	8,50	8,88	22,57	28,10		[A2M2]	[SLV] H +V
4712	C	14,10	21,90	8,50	8,44	21,89	26,55		[A2M2]	[SLV] H +V
4713	C	13,60	21,90	8,50	8,00	21,16	25,20		[A2M2]	[SLV] H +V
4714	C	15,60	21,40	8,50	9,33	23,82	38,72		[A2M2]	[SLV] H +V
4715	C	15,10	21,40	8,50	8,88	23,32	36,90		[A2M2]	[SLV] H +V
4716	C	14,60	21,40	8,50	8,43	22,78	35,07		[A2M2]	[SLV] H +V

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	F	C _x [m]	C _y [m]	R [m]	x _v [m]	x _m [m]	V [mc]	FS	Caso	Sisma
4717	C	14,10	21,40	8,50	7,98	22,15	33,41		[A2M2]	[SLV] H +V
4718	C	13,60	21,40	8,50	7,54	21,49	31,94		[A2M2]	[SLV] H +V
4719	C	16,10	20,90	8,50	9,40	24,44	47,79		[A2M2]	[SLV] H +V
4720	C	15,60	20,90	8,50	8,94	23,94	46,06		[A2M2]	[SLV] H +V
4721	C	15,10	20,90	8,50	8,48	23,44	44,22		[A2M2]	[SLV] H +V
4722	C	14,60	20,90	8,50	8,03	22,93	42,32		[A2M2]	[SLV] H +V
4723	C	14,10	20,90	8,50	7,58	22,33	40,65		[A2M2]	[SLV] H +V
4724	C	14,10	27,90	14,00	7,67	25,11	31,68		[A2M2]	[SLV] H -V
4725	C	13,60	20,90	8,50	7,12	21,72	39,08		[A2M2]	[SLV] H +V
4726	C	16,10	20,40	8,50	9,06	24,52	55,42		[A2M2]	[SLV] H +V
4727	C	15,60	20,40	8,50	8,60	24,02	53,60		[A2M2]	[SLV] H +V
4728	C	15,10	20,40	8,50	8,14	23,52	51,74		[A2M2]	[SLV] H +V
4729	C	14,60	20,40	8,50	7,68	23,02	49,81		[A2M2]	[SLV] H +V
4730	C	14,10	20,40	8,50	7,22	22,46	48,02		[A2M2]	[SLV] H +V
4731	C	13,60	20,40	8,50	6,76	21,88	46,46		[A2M2]	[SLV] H +V
4732	C	13,60	22,40	8,00	9,29	19,39	12,71		[A2M2]	[SLV] H +V
4733	C	14,10	21,90	8,00	9,12	21,05	19,11		[A2M2]	[SLV] H +V
4734	C	13,60	21,90	8,00	8,69	20,19	18,11		[A2M2]	[SLV] H +V
4735	C	14,60	21,40	8,00	9,06	22,11	26,68		[A2M2]	[SLV] H +V
4736	C	14,10	21,40	8,00	8,61	21,43	25,29		[A2M2]	[SLV] H +V
4737	C	13,60	21,40	8,00	8,17	20,69	24,09		[A2M2]	[SLV] H +V
4738	C	14,60	27,90	14,00	8,08	25,61	33,56		[A2M2]	[SLV] H -V
4739	C	15,10	27,90	14,00	8,48	26,11	35,41		[A2M2]	[SLV] H -V
4740	C	15,10	20,90	8,00	9,08	22,91	35,01		[A2M2]	[SLV] H +V
4741	C	14,60	20,90	8,00	8,63	22,31	33,35		[A2M2]	[SLV] H +V
4742	C	14,10	20,90	8,00	8,18	21,69	31,84		[A2M2]	[SLV] H +V
4743	C	13,60	20,90	8,00	7,73	21,02	30,54		[A2M2]	[SLV] H +V
4744	C	15,60	20,40	8,00	9,17	23,52	43,80		[A2M2]	[SLV] H +V
4745	C	15,10	20,40	8,00	8,71	23,02	41,91		[A2M2]	[SLV] H +V
4746	C	14,60	20,40	8,00	8,25	22,45	40,27		[A2M2]	[SLV] H +V
4747	C	14,10	20,40	8,00	7,79	21,87	38,70		[A2M2]	[SLV] H +V
4748	C	13,60	20,40	8,00	7,34	21,25	37,30		[A2M2]	[SLV] H +V
4749	C	13,60	21,90	7,50	9,41	19,14	12,25		[A2M2]	[SLV] H +V
4750	C	14,10	21,40	7,50	9,27	20,58	18,21		[A2M2]	[SLV] H +V
4751	C	13,60	26,40	14,50	4,55	26,21	70,22		[A2M2]	--
4752	C	13,60	27,40	13,00	8,28	23,73	19,82		[A2M2]	--
4753	C	15,60	27,90	14,00	8,89	26,61	37,24		[A2M2]	[SLV] H -V
4754	C	16,10	27,90	14,00	9,30	27,11	39,05		[A2M2]	[SLV] H -V
4755	C	13,60	21,40	7,50	8,84	19,70	17,37		[A2M2]	[SLV] H +V
4756	C	14,60	20,90	7,50	9,24	21,65	25,29		[A2M2]	[SLV] H +V
4757	C	14,10	20,90	7,50	8,79	20,96	24,09		[A2M2]	[SLV] H +V
4758	C	13,60	20,90	7,50	8,35	20,23	23,05		[A2M2]	[SLV] H +V
4759	C	15,10	20,40	7,50	9,29	22,44	33,11		[A2M2]	[SLV] H +V
4760	C	14,60	20,40	7,50	8,83	21,85	31,61		[A2M2]	[SLV] H +V
4761	C	14,10	20,40	7,50	8,38	21,22	30,29		[A2M2]	[SLV] H +V
4762	C	13,60	20,40	7,50	7,93	20,56	29,16		[A2M2]	[SLV] H +V
4763	C	13,60	26,90	14,50	5,11	25,92	59,62		[A2M2]	--
4764	C	14,10	26,90	14,50	5,54	26,42	61,64		[A2M2]	--
4765	C	14,60	26,90	14,50	5,97	26,92	63,65		[A2M2]	--
4766	C	13,60	28,40	14,00	8,12	24,20	21,44		[A2M2]	[SLV] H -V
4767	C	14,10	28,40	14,00	8,51	24,70	23,29		[A2M2]	[SLV] H -V
4768	C	14,60	28,40	14,00	8,90	25,20	25,12		[A2M2]	[SLV] H -V
4769	C	14,10	20,90	7,00	9,44	20,11	17,37		[A2M2]	[SLV] H +V
4770	C	13,60	20,90	7,00	9,00	19,32	16,68		[A2M2]	[SLV] H +V
4771	C	14,60	20,40	7,00	9,43	21,19	23,95		[A2M2]	[SLV] H +V
4772	C	14,10	20,40	7,00	8,98	20,50	22,89		[A2M2]	[SLV] H +V
4773	C	13,60	20,40	7,00	8,53	19,76	22,05		[A2M2]	[SLV] H +V
4774	C	13,60	27,40	14,50	5,73	25,59	49,48		[A2M2]	--
4775	C	14,10	27,40	14,50	6,15	26,09	51,47		[A2M2]	--
4776	C	14,60	27,40	14,50	6,57	26,59	53,46		[A2M2]	--
4777	C	15,10	27,40	14,50	6,99	27,09	55,41		[A2M2]	--
4778	C	15,60	27,40	14,50	7,42	27,59	57,31		[A2M2]	--
4779	C	14,60	21,90	10,00	7,02	24,24	56,91		[A2M2]	[SLV] H -V
4780	C	13,60	26,40	13,50	5,99	25,05	46,85		[A2M2]	[SLV] H -V
4781	C	14,10	21,90	10,00	6,57	23,74	54,94		[A2M2]	[SLV] H -V
4782	C	13,60	27,90	14,50	6,41	25,24	39,83		[A2M2]	--
4783	C	15,10	28,40	14,00	9,29	25,70	26,93		[A2M2]	[SLV] H -V
4784	C	14,10	27,90	14,50	6,83	25,74	41,77		[A2M2]	--
4785	C	14,60	27,90	14,50	7,24	26,24	43,72		[A2M2]	--
4786	C	15,10	27,90	14,50	7,65	26,74	45,62		[A2M2]	--
4787	C	15,60	27,90	14,50	8,07	27,24	47,51		[A2M2]	--
4788	C	16,10	27,90	14,50	8,48	27,74	49,35		[A2M2]	--
4789	C	16,60	27,90	14,50	8,90	28,24	51,18		[A2M2]	--
4790	C	17,10	27,90	14,50	9,32	28,74	52,98		[A2M2]	--
4791	C	13,60	28,40	14,50	7,18	24,85	30,72		[A2M2]	--
4792	C	14,10	28,40	14,50	7,58	25,35	32,63		[A2M2]	--
4793	C	14,60	28,40	14,50	7,98	25,85	34,52		[A2M2]	--
4794	C	15,10	28,40	14,50	8,38	26,35	36,36		[A2M2]	--
4795	C	15,60	28,40	14,50	8,79	26,85	38,20		[A2M2]	--
4796	C	16,10	28,40	14,50	9,19	27,35	40,01		[A2M2]	--
4797	C	13,60	20,40	6,50	9,17	19,03	15,96		[A2M2]	[SLV] H +V

Analisi della superficie critica

PROGETTAZIONE ATI:

Simbologia adottata

Le ascisse X sono considerate positive verso destra
Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto
Le strisce sono numerate da valle verso monte
N° numero d'ordine della striscia
X_s ascissa sinistra della striscia espressa in m
Y_{ss} ordinata superiore sinistra della striscia espressa in m
Y_{si} ordinata inferiore sinistra della striscia espressa in m
X_g ascissa del baricentro della striscia espressa in m
Y_g ordinata del baricentro della striscia espressa in m
α angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso °(positivo antiorario)
φ angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia
c coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in kPa
L sviluppo della base della striscia espressa in m(L=b/cosα)
u pressione neutra lungo la base della striscia espressa in kPa
W peso della striscia espresso in kN
Q carico applicato sulla striscia espresso in kN
N sforzo normale alla base della striscia espresso in kN
T sforzo tangenziale alla base della striscia espresso in kN
U pressione neutra alla base della striscia espressa in kN
E_s, E_d forze orizzontali sulla striscia a sinistra e a destra espresse in kN
X_s, X_d forze verticali sulla striscia a sinistra e a destra espresse in kN
ID Indice della superficie interessata dall'intervento

Superficie n° 1

Analisi della superficie 1 - coefficienti parziali caso A2M2 e sisma verso l'alto

Numero di strisce 23
Coordinate del centro X[m]= 15,10 Y[m]= 22,90
Raggio del cerchio R[m]= 14,50
Intersezione a valle con il profilo topografico X_v[m]= 3,02 Y_v[m]= 14,88
Intersezione a monte con il profilo topografico X_m[m]= 29,13 Y_m[m]= 19,25

Geometria e caratteristiche strisce

N°	X _s [m]	Y _{ss} [m]	Y _{si} [m]	X _d [m]	Y _{ds} [m]	Y _{di} [m]	X _g [m]	Y _g [m]	L [m]	α [°]	φ [°]	c [kPa]
1	3,02	14,88	14,88	4,19	15,03	13,34	3,80	14,42	1,94	-52,61	14,40	0
2	4,19	15,03	13,34	5,37	15,18	12,15	4,84	13,90	1,68	-45,46	24,00	10
3	5,37	15,18	12,15	6,55	15,32	11,19	5,99	13,45	1,52	-39,14	24,00	10
4	6,55	15,32	11,19	7,73	15,47	10,42	7,16	13,09	1,41	-33,35	24,00	10
5	7,73	15,47	10,42	8,90	15,61	9,79	8,33	12,82	1,33	-27,93	24,00	10
6	8,90	15,61	9,79	10,08	15,76	9,30	9,50	12,61	1,28	-22,78	24,00	10
7	10,08	15,76	9,30	11,38	15,92	8,89	10,74	12,46	1,36	-17,57	24,00	10
8	11,38	15,92	8,89	12,67	16,08	8,60	12,03	12,37	1,33	-12,26	24,00	10
9	12,67	16,08	8,60	13,97	16,24	8,44	13,32	12,34	1,30	-7,07	24,00	10
10	13,97	16,24	8,44	15,26	16,40	8,40	14,62	12,37	1,30	-1,93	24,00	10
11	15,26	16,40	8,40	16,10	16,49	8,43	15,68	12,43	0,84	2,30	24,00	10
12	16,10	16,49	8,43	16,94	16,57	8,52	16,52	12,50	0,84	5,63	24,00	10
13	16,94	16,57	8,52	17,18	16,60	8,55	17,06	12,56	0,24	7,77	24,00	10
14	17,18	16,60	8,55	18,33	16,75	8,76	17,75	12,66	1,17	10,56	24,00	10
15	18,33	16,75	8,76	19,48	16,89	9,08	18,90	12,87	1,19	15,23	24,00	10
16	19,48	16,89	9,08	20,66	17,68	9,51	20,08	13,29	1,26	20,07	24,00	10
17	20,66	17,68	9,51	21,84	18,46	10,06	21,25	13,93	1,30	25,13	24,00	10
18	21,84	18,46	10,06	23,02	19,25	10,75	22,43	14,63	1,37	30,41	24,00	10
19	23,02	19,25	10,75	24,29	19,25	11,68	23,64	15,23	1,57	36,22	24,00	10
20	24,29	19,25	11,68	25,56	19,25	12,85	24,90	15,75	1,73	42,73	24,00	10
21	25,56	19,25	12,85	26,82	19,25	14,37	26,16	16,41	1,97	50,05	24,00	10
22	26,82	19,25	14,37	28,09	19,25	16,46	27,40	17,28	2,45	58,79	24,00	10
23	28,09	19,25	16,46	29,13	19,25	19,25	28,44	18,32	2,98	69,52	22,75	1

Metodo di BISHOP

Coefficiente di sicurezza F_s= 2.744

Forze applicate sulle strisce

N°	W [kN]	Q [kN]	N [kN]	T [kN]	U [kN]	E _s [kN]	E _d [kN]	X _s [kN]	X _d [kN]	ID
1	17,87	0,00	31,84	3,26	0,00	0,00	25,02	0,00	0,00	
2	50,84	0,00	88,76	20,52	0,00	25,02	96,25	0,00	0,00	
3	78,23	0,00	114,05	24,04	0,00	96,25	177,01	0,00	0,00	
4	100,90	0,00	130,49	26,31	0,00	177,01	257,99	0,00	0,00	
5	119,84	0,00	141,86	27,87	0,00	257,99	333,95	0,00	0,00	
6	135,64	0,00	150,00	28,99	0,00	333,95	401,62	0,00	0,00	
7	164,10	0,00	171,65	32,80	0,00	401,62	463,99	0,00	0,00	

PROGETTAZIONE ATI:

STUDI ED INDAGINI – GEOTECNICA – RELAZIONE GEOTECNICA DI CALCOLO

N°	W [kN]	Q [kN]	N [kN]	T [kN]	U [kN]	E _s [kN]	E _d [kN]	X _s [kN]	X _d [kN]	ID
8	176,54	0,00	176,54	33,47	0,00	463,99	511,91	0,00	0,00	
9	185,91	0,00	179,72	33,91	0,00	511,91	544,21	0,00	0,00	
10	192,36	0,00	181,47	34,17	0,00	544,21	560,17	0,00	0,00	
11	126,81	0,00	118,01	22,21	0,00	560,17	561,63	0,00	0,00	
12	127,24	0,00	117,60	22,16	0,00	561,63	556,09	0,00	0,00	
13	36,24	0,00	33,41	6,30	0,00	556,09	553,24	0,00	0,00	
14	173,45	0,00	159,68	30,17	0,00	553,24	531,74	0,00	0,00	
15	170,85	0,00	157,74	29,94	0,00	531,74	497,63	0,00	0,00	
16	177,34	0,00	165,41	31,42	0,00	497,63	447,99	0,00	0,00	
17	183,95	0,00	174,83	33,12	0,00	447,99	380,52	0,00	0,00	
18	187,68	0,00	183,48	34,76	0,00	380,52	293,94	0,00	0,00	
19	191,59	3,15	198,38	37,91	0,00	293,94	182,74	0,00	0,00	
20	166,31	5,07	185,04	36,31	0,00	182,74	62,21	0,00	0,00	
21	133,98	5,07	162,76	33,60	0,00	62,21	-58,53	0,00	0,00	
22	90,55	5,07	124,76	29,16	0,00	-58,53	-162,19	0,00	0,00	
23	27,12	4,17	57,70	9,74	0,00	-162,19	-216,78	0,00	0,00	

PROGETTAZIONE ATI: