



REGIONE
BASILICATA



COMUNE DI
MIGLIONICO



COMUNE DI
POMARICO



COMUNE DI
GROTTOLE



PROVINCIA DI
MATERA

PROGETTO DEFINITIVO

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

Titolo elaborato

A.2 Relazione Geologica

Codice elaborato

F0531AR02A

Scala

-

Riproduzione o consegna a terzi solo dietro specifica autorizzazione.

Progettazione



F4 ingegneria srl

Via Di Giura - Centro direzionale, 85100 Potenza
Tel: +39 0971 1944797 - Fax: +39 0971 55452
www.f4ingegneria.it - f4ingegneria@pec.it

Il Direttore Tecnico
(ing. Giovanni Di Santo)



Gruppo di lavoro

ing. Giovanni DI SANTO
ing. Mauro MARELLA
ing. Marco LORUSSO
ing. Giuseppe MANZI
dott. for. Luigi ZUCCARO
arch. Gaia TELESCA
arch. Luciana TELESCA
ing. Beniamino D'ERCOLE
ing. Rosanna SANTARSIERO
ing. Simone LOTITO



Società certificata secondo le norme UNI-EN ISO 9001:2015 e UNI-EN ISO 14001:2015 per l'erogazione di servizi di ingegneria nei settori: civile, idraulica, acustica, energia, ambiente (settore IAF: 34).

Consulenze specialistiche

Dott. Geol. Maurizio Giacomino



Committente



BLUSOLAR MIGLIONICO 1 S.R.L.

Via Caravaggio 125, 65125 Pescara (PE)

Amministratori

FABIO MARESCA

MAURIZIO MARESCA

Data	Descrizione	Redatto	Verificato	Approvato
Luglio 2022	Prima emissione	MMA	MLO	GDS

Sommario

PARCO FOTOVOLTAICO COMUNI DI MIGLIONICO (MT), POMARICO (MT) E GROTTOLE (MT)	4
1 Premessa	5
2 Piano Stralcio per la Difesa dal rischio Idrogeologico	7
3 Inquadramento Geologico Regionale	8
3.1 GEOLOGIA DELL'AREA OGGETTO DI STUDIO.	11
4 Tettonica	12
5 Geomorfologia	13
6 Idrogeologia ed idrologia.	14
7 Campagna di Indagini Geognostiche	23
7.1 SISMICA A RIFRAZIONE	23
7.1.1 Indagini Geognostiche Indirette: Prospezioni Sismiche a Rifrazione	24
7.1.2 Acquisizione ed Interpretazione dei Dati	26
7.1.3 Caratterizzazione Elasto-Meccanica dei terreni di Fondazione	29
7.1.4 Indagini Geognostiche Indirette: Prospezioni Sismiche MASW	30
7.1.5 Classificazione del Sottosuolo di Fondazione	33
7.2 PROVE PENETROMETRICHE DINAMICHE SPT	35
7.2.1 Penetrometri in uso in Italia	36
7.2.2 Correlazioni geotecniche terreni incoerenti	38
7.2.3 Correlazioni geotecniche terreni coesivi	39
8 Considerazioni sulla Sismicità dell'aera	72

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

8.1	MICROZONAZIONE SISMICA DELL'AREA OGGETTO DI STUDIO	72
9	Considerazioni sui terreni di fondazione del Parco FV in progetto	74
9.1	PARAMETRI GEOTECNICI DI RIFERIMENTO	76
9.1.1	Parametri caratteristici	76
9.1.2	Parametri di Progetto	77
10	Analisi di stabilità di versante	78
11	Considerazioni conclusive	79

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

PARCO FOTOVOLTAICO COMUNI DI MIGLIONICO (MT), POMARICO (MT) E GROTTOLE (MT)

1 Premessa

Su incarico conferitomi dalla Società F4 Ingegneria S.r.l., è stata condotta una Campagna di Indagine Geognostica, al fine di accertare le condizioni geologiche, morfologiche, idrogeologiche, sismiche e geotecniche dei terreni presenti a sud dell'abitato di Miglionico (MT), dove si intende realizzare un parco fotovoltaico di circa 20 MWp con annesso piste, piazzole, cabine, strade interne ed strade esterne.

L'esame delle caratteristiche sopra descritte, permette di esprimere una serie di considerazioni sui terreni di sedime interessati dalla costruzione degli inseguitori solari in progetto, in modo da valutare il loro comportamento in relazione con le strutture di fondazione e alle condizioni geologica, geomorfologica ed idrogeologica dei terreni di sedime.

L'acquisizione dei dati tiene conto della vigente normativa tecnica, quale: il D.M. 11.03.1988, la L.R. n.38 del 06/08/1997, la L.R. 9/2011 sulla caratterizzazione sismica dei terreni e il D.M. 17 gennaio 2018 (Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni), inoltre, rispetta le norme dell'Autorità di Bacino della Basilicata riguardanti le Aree a Rischio Idrogeologico.

L'area di interesse del parco fotovoltaico in progetto ricade nella valle del Fiume Basento, ed interessa la parte di sinistra idrografica racchiusa tra la S.S. 407 e la S.S. 7 Ferrandina -Matera.

L'indagine geognostica completa è consistita in rilievi geologici e geomorfologici di superficie, in indagini geognostiche in sito eseguite e consultate e nella verifica della pericolosità geologica, geomorfologica ed idrogeologica dell'area.

I parametri fisico meccanici dei terreni interessati dalle strutture in progetto sono stati ottenuti dalle indagini dirette ed indirette eseguite nell'area come da indagini geognostiche sopra menzionate, quali:

- n. 8 Standard Penetration Test (SPT) con Penetrometro Medio;
- n. 1 stendimenti sismici a rifrazione con tecnica MASW;
- n. 1 stendimenti sismici a rifrazione eseguiti in Onde P e Sh;

L'ubicazione di tutte le indagini eseguite è riportata nell'Allegato A.12.a.7. "Planimetria Ubicazione Indagini Geognostiche", mentre, l'intero lavoro si compone dei seguenti elaborati descrittivi e cartografici:

- A.2 - Relazione Geologica
- A.3 – Report di Fine Campagna Geognostica
- A.2.b – Piano Stralcio per la Difesa dal Rischio Idrogeologico Scala 1:2.000 /10.000
- A.12.7 - Carta ubicazione indagini Geognostiche Scala 1:2.000
- A.12.a.8 - Carta Geologica Scala 1:2.000

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

- A.12.a.9 – Carta Geomorfologica Scala 1:2.000
- A.12.a.10 - Carta Idrogeologica Scala 1:2.000
- A.12.a.11.1 – Profili Geologici Scala 1:2.000/1.000
- A.12.a.11.2 - Carta della Microzonazione Sismica Scala 1:2.000
- A.12.a.11.3 - Carta di Sintesi Finale della Criticità e Pericolosità Geologica e Geomorfologica Scala 1:2.000

2 Piano Stralcio per la Difesa dal rischio Idrogeologico

Il Piano Stralcio per la Difesa dal Rischio Idrogeologico, redatto ed adottato dall'Autorità di Bacino della Basilicata, riporta nel territorio del Comune di Miglionico molte aree a Rischio Idrogeologico determinate dalla presenza di movimenti franosi che interessano i versanti argillosi e sabbiosi-conglomeratici della valle del Fiume Basento e da aree a vincolo Idrogeologico per Rischio Inondazione individuate dalla perimetrazione di fasce fluviali di rispetto del Fiume determinate dal calcolo delle piene con tempi di ritorno $T=30$ anni, $T=200$ anni e $T=500$ anni.

Dall'esame della Carta del Rischio, si evince che le zone interessate dall'ubicazione dei pannelli fotovoltaici non ricadono in zone vincolate per Rischio Idrogeologico, né in aree pericolose per la presenza di movimenti franosi.

Nell'allegato A.2.b – Piano Stralcio per la Difesa dal Rischio Idrogeologico sono riportate le aree a Rischio Idrogeologico sia da instabilità di versante che da rischio inondazione e per la verifica della loro interazione con il progetto in essere, nella stessa tavola è riportata l'ingombro dell'intero Parco Fotovoltaico comprese le piste esterne.

3 Inquadramento Geologico Regionale

La configurazione geologica della Basilicata è il risultato di imponenti deformazioni tettoniche che hanno determinato accavallamenti e traslazioni di masse rocciose e terrigene, anche di notevoli proporzioni, da Ovest verso Est, verso l'Avanpaese Apulo.

L'azione di tali forze orogeniche riflette l'attuale assetto geologico strutturale rilevabile in superficie e, ad esse, sono da imputare la complessità dei rapporti geometrici tra le diverse unità litostratigrafiche.

A grande scala la regione può essere inquadrata, dal punto di vista geologico strutturale, nell'ambito del sistema orogenico appenninico, riconoscibile nel settore dell'Italia meridionale che si estende dal margine tirrenico a quello adriatico.

I tre domini del sistema orogenico sono: la Catena rappresentata dall'Appennino Campano-Lucano, l'Avanfossa rappresentata dall'Avanfossa Adriatica e l'Avampaese rappresentata dalla regione Apulo-Garganica

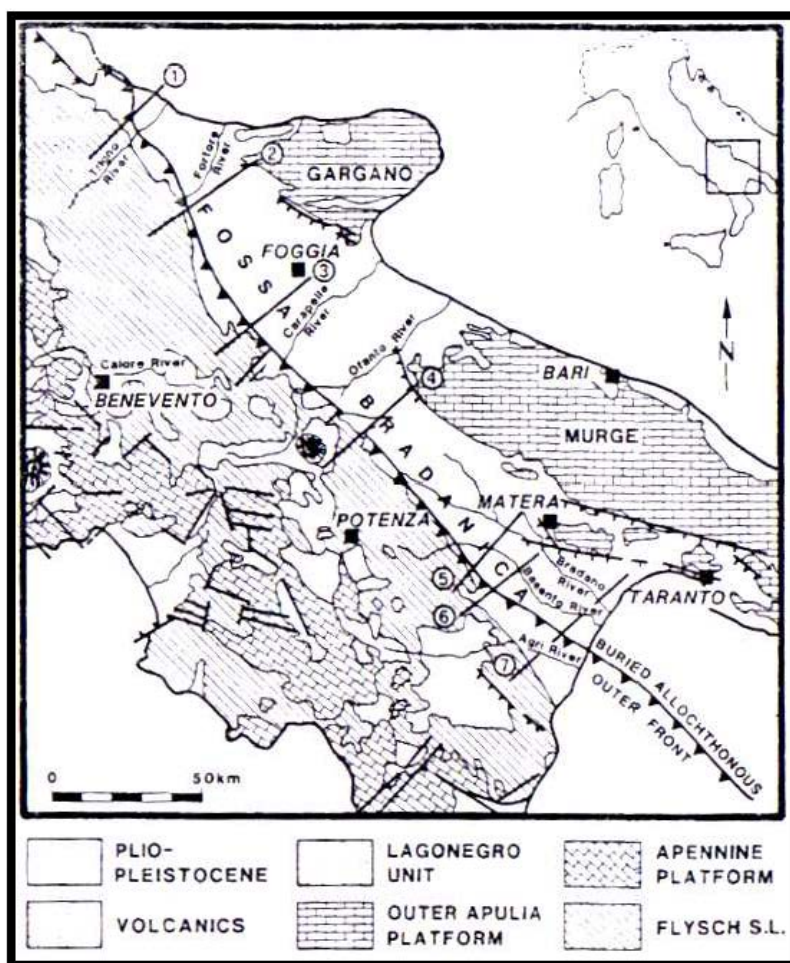


Fig. A - Unità strutturali principali del settore dell'Italia meridionale che si estende dal Tirreno all'Adriatico

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

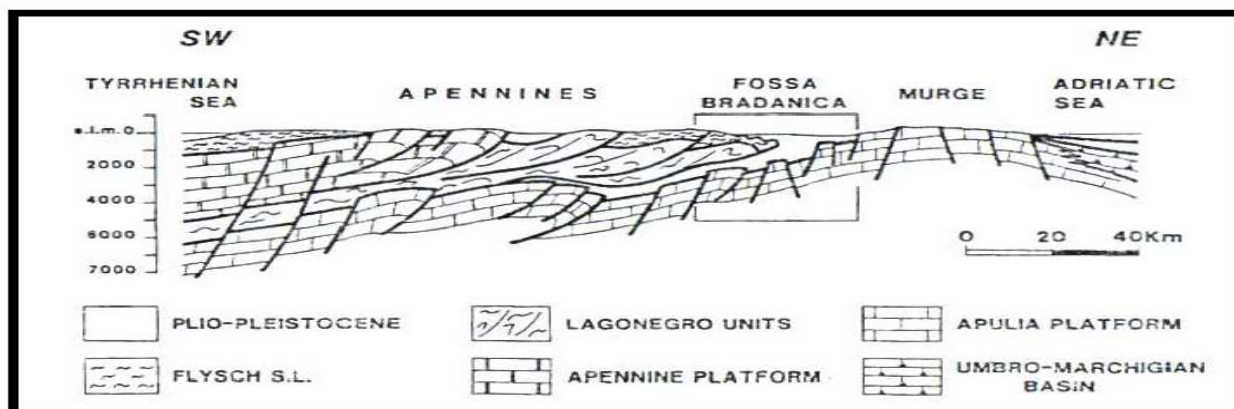


Fig. B - Sezione verticale del sistema Catena-Avanfossa-Avampaese dell'Appennino Meridionale

Le caratteristiche geologiche, morfologiche e tettoniche attuali della regione, possono essere quindi interpretate come il risultato complessivo degli sconvolgimenti tettonici, che a più riprese, ma soprattutto nella fase miocenica/pleistocenica dell'orogenesi appenninica, hanno interessato le unità geologiche preesistenti, e della continua evoluzione paleogeografia che i tre domini del sistema orogenico appenninico, risultanti da tali sconvolgimenti, hanno subito nel tempo.

I modelli evolutivi proposti dai diversi autori, si presentano diversi tra loro nel fornire una spiegazione delle diverse fasi della genesi appenninica, è comunque ormai comunemente accettato che il sistema orogenico appenninico si sia formato a partire dall'Oligocene Superiore-Miocene inferiore, dal progressivo accavallamento da ovest verso est, dovuto a compressione, di unità stratigrafico-strutturali mesozoico-paleogeneiche e di unità sinorogeniche di Avanfossa.

I terreni affioranti nelle aree racchiuse nello stralcio del Foglio n.188 "Gravina in Puglia" della Carta Geologica d'Italia scala 1:100.000 sono attribuibili al ciclo deposizionale plio-pleistocenico noto in letteratura come Ciclo di sedimentazione dell'Avanfossa Bradanica, serie trasgressiva e regressiva sui Calcari Cretacei di Altamura e sul Flysch della Catena Appenninica.

L'Avanfossa Bradanica è un elemento strutturale situato tra le Murge e gli Appennini; più precisamente per Avanfossa Bradanica s'intende il tratto di Avanfossa plio-quadernaria a sud del Fiume Ofanto mentre quello a nord è denominato Avanfossa Periadriatica.

I lati della serie di sedimentazione murgiano e appenninico differiscono solo per i termini di apertura: sul primo troviamo le Calcareniti di Gravina in discordanza angolare sui calcari cretacei di Altamura, con una notevole corrispondenza tra litologia e morfologia; sul secondo vi sono il Sabbione di Garaguso e i Conglomerati e Arenarie di Oppido Lucano, due formazioni del tutto analoghe, anche se in letteratura sono riportate con nomi differenti. Poiché il territorio di Banzi ricade nella zona sud-

occidentale del foglio n.188, zona più prossima all'appennino, allora il termine di apertura della serie sedimentaria della fossa Bradanica è costituito dai Conglomerati e Arenarie di Oppido Lucano.

La formazione dei **Conglomerati e Arenarie di Oppido Lucano** è costituita essenzialmente da conglomerati poligenici che presentano caratteri di deposito litorale-neritico (di spiaggia), sono presenti difatti strutture come clinostratificazioni e stratificazione incrociata, nonché macrofauna tipica di tale ambiente. Data la presenza di Pectinidi, Ostreidi e Lamellibranchi la datazione è fatta risalire alla parte più alta del Pliocene. Questi depositi poggiano in trasgressione sui terreni in facies di flysch della catena appenninica e passano in alto in continuità alle Argille Subappennine.

Le **Argille Subappennine** costituiscono la gran parte del riempimento dell'Avanfossa Bradanica, esse sono di colore grigio-azzurre, costituite da quasi tutti i minerali argillosi, ricche in microforaminiferi, con rapporto bentos/plancton elevato indicativo di un ambiente di sedimentazione di piattaforma continentale, dove giungevano abbondanti apporti clastici molto fini. L'età è riferibile al Pleistocene Inferiore.

In continuità di sedimentazioni con le Argille Subappennine troviamo le **Sabbie di Monte Marano** formazione clastica sabbiosa silicatico-calcareo calcareo-silicatica con strutture sedimentarie come lamine incrociate bioturbazioni, lenti di ghiaia indicative di ambiente marino-litorale. Le scarse faune permettono di datarla Pleistocene inferiore. Il passaggio da argille a sabbie indica l'evoluzione da ambiente di piattaforma a nefritico-litorale.

Le Sabbie di Monte Marano passano poi gradualmente al **Conglomerato d'Irsina** che presenta anch'esso le caratteristiche di deposito litorale nefritico per gran parte del suo spessore e continentale nella parte più alta. La parte marina è stata evidenziata grazie alla presenza nelle lenti sabbiose di faune marine, oltre che dalla stratificazione incrociata, mentre quella continentale dalla colorazione della matrice che da gialla passa a rossastra (ossidi di ferro). L'origine appenninica del conglomerato è messa in evidenza dal fatto che esso è poligenico. Alcuni dei ciottoli sono addirittura policiclici, di fatti il grado di arrotondamento e alterazione varia. Vi sono elementi pliocenici derivanti da conglomerati del Miocene i quali in alcuni casi derivano a loro volta da conglomerati cretacei. Anche il Conglomerato d'Irsina, per la sua posizione stratigrafica, è databile al Pleistocene inferiore, in esso infatti mancano i minerali vulcanici presenti invece nei depositi marini terrazzati del Pleistocene medio. Datazioni assolute del monte Vulture hanno dato risultati di 7/800.000 anni fa, proprio al passaggio tra Pleistocene inferiore e medio.

3.1 GEOLOGIA DELL'AREA OGGETTO DI STUDIO.

Nell' area oggetto di studio e nelle zone limitrofe, come riportato nella Carta Geologica in scala 1:2.000 (All. A.12.a.8), affiorano, dal basso verso l'alto in ordine stratigrafico i seguenti litotipi:

- ❖ Argille Subappennine (Argille di gravina o argille grigio-azzurre): Argille più o meno siltose o sabbiose di colore grigio-azzurro con fossili marini. Fanno seguito in concordanza di sedimentazione e a luoghi in eteropia di facies alle Calcareniti di Gravina sul lato murgiano e con i Conglomerati e Arenarie di Oppido Lucano sul lato appenninico.
- ❖ La parte medio alta dei versanti dell'ampia valle del Fiume Basento è composta da terreni conglomeratico sabbiosi appartenenti alle sabbie di monte Marano e i Conglomerati d'Irsiana, parzialmente sovrapposti da lembi di terrazzi fluviali di varia quota del Fiume Basento.
- ❖ Deposito continentali presenti nell'ampia valle del Fiume Basento, sono composti da depositi alluvionali sabbioso ghiaiosi e sabbioso limosi distinti in attuali e recenti. I primi interessano l'attuale alveo del collettore principale, mentre quelli recenti interessano la restante parte dell'ampia valle.

4 Tettonica

I sollevamenti tettonici che hanno interessato l'Avanfossa Bradanica sono iniziati alla fine del Pleistocene inferiore e proseguiti fino ai giorni nostri; gli elementi che permettono di determinarlo sono due: il primo è che il Conglomerato d'Irsina si è depositato nel Pleistocene inferiore (assenza in esso dei prodotti vulcanici del Vulture, 700000 anni fa), quindi la sedimentazione nella gran parte dell'Avanfossa Bradanica si è conclusa proprio allora; il secondo elemento è la presenza di una serie di faglie inverse associate anche a pieghe che pongono a contatto terreni della catena Appenninica con quelli della Fossa Bradanica. Si tratta di faglie compressive che hanno generato un piccolo raccorciamento associato ad un sollevamento; queste faglie sono un indizio dell'ultima fase compressiva avutasi al margine esterno della catena appenninica. Sono comunque faglie che non interessano mai i depositi marini terrazzati del litorale ionico, permettendo la datazione delle stesse al Pleistocene inferiore.

Tra i vari sollevamenti che hanno interessato l'Avanfossa Bradanica quello della zona di Palazzo S.G. assume un'importanza particolare, in quanto ha determinato l'interruzione del corso dell'attuale torrente Basentello provocando la formazione di un lago (Lago di "Venosa-Matinelle"), poi prosciugatosi per cattura da parte del Torrente Olivento.

I Fiumi mediani come il Bradano e il Basento, sempre interessanti dalla spinta del fronte appenninico, hanno cambiato il loro corso e hanno catturato vari torrenti del lato murgiano, provocando la creazione di ampie valli dovuta alla facilità di erosione dei terreni argilloso, sabbiosi e conglomeratici della Fossa Bradanica. Ancora più ampia risulta la valle del Fiume Basento avvicinandosi all'attuale linea di costa, dove affiora solo il termine basale del Ciclo sedimentario della Fossa Bradanica ricoperto in parte dai n. 7 ordini di terrazzi marini composti dai Depositi Marini Terrazzati che evidenziano, in relazione al sollevamento Regionale poc'anzi ricordato, l'arretramento dell'attuale linea di costa.

Proprio lungo la valle del Fiume Basento, al di sotto della zona di stretto interesse, si evidenzia la presenza in profondità della linea di sovrascorrimento del fronte appennino, ricoperta dai terreni di del Ciclo di sedimentazione dell'Fossa Bradanica.

5 Geomorfologia

L'area oggetto di studio comprende la parte della sinistra idrografica della valle del Fiume Basento all'altezza dello svincolo tra la SS 407 "Basentana" e la SS 7R, nel territorio del Comune di Miglionico al confine con il territorio dei Comuni di Pomarico e Ferrandina.

In questa zona la valle presenta un fondo piatto molto ampio dove affiorano terreni sabbioso-limosi e ciottolosi dei depositi alluvionali recenti.

Come evidenziato nell'elaborato A.12.a.9 "Carta Geomorfologica" nell'area di sedime del Parco Fotovoltaico in progetto non sono presenti strutture morfologiche particolari o strutture geomorfologiche di interesse che possono interessare la stabilità dei terreni.

La stessa non è soggetta ad esondazione del Fiume Basento poiché dalla verifica eseguita dall'Autorità di Bacino della Basilicata emerge che le fasce di rispetto calcolate con i tempi di ritorno delle piene di $T=30 - 200$ e 500 anni non la intersecano.

6 Idrogeologia ed idrologia.

Le acque di precipitazione che raggiungono il suolo sono ripartite in aliquota di scorrimento superficiale, e d'infiltrazione nel sottosuolo, secondo il grado di permeabilità dei terreni affioranti.

Nel caso specifico della zona del Parco Fotovoltaico in progetto le caratteristiche granulometriche e litologiche degli strati superficiali permettono l'infiltrazione di acqua di precipitazione meteorica favorendo una circolazione di acqua nel sottosuolo, consentendo in tal modo l'accumulo di acqua di falda.

Dai rilievi di superficie e dai dati di bibliografia è emerso che la falda acquifera che interessa la valle del Fiume Basento di stretto interesse, si trova ad una profondità variabile dai bordi della valle fino al collettore principale. Essa è trattenuta alla base dalla formazione argillosa impermeabile, e varia in relazione alla piovosità stagionale, infatti nei terreni alluvionali recenti si trova ad una profondità media di 5/6 m e scorre in direzione perpendicolare al collettore principale.

La profondità è variabile in relazione alla stagionalità ed anche all'intensa utilizzo, infatti la valle è intensamente coltivata e ogni azienda sfrutta la risorsa idrica con uno o più pozzi per irrigazione.

Nell'elaborato A.12.a.10 – Carta Idrogeologica sono evidenziati i terreni a vario grado di permeabilità,

L'idrologia superficiale dell'area di stretto interesse è rappresentata da fossi poco profondi che scendendo dalle collinette piatte circostanti, incidono circa perpendicolarmente la valle fino a raggiungere il Fiume Basento, spesso la perpendicolarità è dovuta alla regimentazione realizzata dall'uomo per lo sfruttamento delle terre.

Di seguito si riportano i dati di uno studio della piovosità della Regione Basilicata eseguito dal dott. Stelluti e pubblicato nel settembre 2009 dall'ALSIA (Agenzia Lucana di Sviluppo e di Innovazione in Agricoltura) nel quale mensilmente si riportano i dati della piovosità raccolti nell'arco di tempo trascorso tra il 1971 e 2001.

Le precipitazioni medie mensili superano ovunque i 62 mm durante il trimestre novembre – gennaio (periodo più piovoso), mentre nel corso del trimestre giugno – agosto si scende fino a quantità di 27 mm.

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

Tabella 1: Elenco delle stazioni pluviometriche prese in considerazione e relative quote e coordinate geografiche.

Codice	Stazione	Quota (m)	Longitudine			Latitudine		
1	Agromonte C.C.	500	16°	4'	24"	40°	4'	0"
2	Aliano	497	16°	15'	24"	40°	17'	1"
3	Armento	640	16°	5'	24"	40°	17'	1"
4	Bernalda	127	16°	42'	24"	40°	24'	1"
5	Calciano	450	16°	13'	24"	40°	35'	0"
6	Calvello	700	15°	52'	24"	40°	28'	0"
7	Calvera	605	16°	10'	1"	40°	8'	1"
8	Cancellara	620	15°	56'	24"	40°	44'	0"
9	Carbone	685	16°	6'	24"	40°	7'	1"
10	Castelsaraceno	950	16°	0'	24"	40°	9'	1"
11	Castronuovo S. Andrea	660	16°	12'	31"	40°	11'	0 "
12	Cersosimo	563	16°	22'	24"	40°	2'	1"
13	Cogliandrino	700	15°	57'	24"	40°	6'	0"
14	Cognato	557	16°	9'	24"	40°	34'	0"
15	Corleto Perticara	746	16°	2'	8"	40°	23'	0"
16	Ferrandina	496	16°	28'	8"	40°	29'	0"
17	FrancaVilla in Sinni	421	16°	12'	8"	40°	5'	0"
18	Gorgoglione	800	16°	9'	8"	40°	24'	1"
19	Grancia	747	15°	57'	24"	40°	37'	0"
20	Grassano	577	16°	18'	24"	40°	38'	0"
21	Grottole	481	16°	24'	24"	40°	38'	0"
22	Grumento Nova	585	15°	55'	15"	40°	17'	0"
23	Irsina	533	16°	15'	38"	40°	44'	1"
24	Lagonegro	666	15°	47'	24"	40°	7'	0"
25	Laurenzana	850	15°	58'	8"	40°	28'	0"
26	Lauria Inferiore	630	15°	51'	24"	40°	2'	1"
27	Malabocca C.C.	175	16°	30'	8"	40°	19'	0"
28	Maratea	300	15°	44'	24"	39°	59'	0"
29	Marsico Nuovo	850	15°	45'	6"	40°	25'	0"
30	Marsicovetere	1039	15°	49'	8"	40°	22'	0"
31	Matera	450	16°	35'	43"	40°	39'	1"
32	Melfi	531	15°	39'	0"	41°	0'	0"
33	Metaponto	3	16°	49'	8"	40°	22'	0"
34	Mezzana di Lucania	918	16°	11'	24"	39°	58'	0"
35	Miglionico	466	16°	30'	8"	40°	34'	0"
36	Missanello	566	16°	11'	24"	40°	16'	1"
37	Moliterno	879	15°	52'	8"	40°	14'	0"
38	Montalbano Jonico	292	16°	34'	8"	40°	16'	1"
39	Montemurro	710	15°	59'	8"	40°	17'	1"
40	Montescaglioso	364	16°	40'	8"	40°	34'	0"
41	Noepoli	676	16°	21'	24"	40°	5'	1"
42	Nova Siri	300	16°	33'	24"	40°	8'	1"
43	Nova Siri Scalo	2	16°	39'	24"	40°	7'	1"
44	Palazzo San Gervasio	483	16°	0'	24"	40°	55'	1"
45	Pisticci	364	16°	34'	24"	40°	23'	0"
46	Poggiorsini	461	16°	16'	24"	40°	54'	1"
47	Policoro	31	16°	42'	24"	40°	13'	0"
48	Potenza	811	15°	48'	6"	40°	38'	0"
49	Rivello	450	15°	45'	8"	40°	5'	0"
50	Roccanova	654	16°	13'	24"	40°	13'	0"
51	Salandra	598	16°	19'	8"	40°	30'	1"
52	San Basilio	67	16°	42'	8"	40°	19'	0"
53	San Giorgio Lucano	416	16°	24'	24"	40°	7'	0"
54	San Martino d'Agri	661	16°	4'	24"	40°	14'	0"
55	San Mauro Forte	565	16°	16'	24"	40°	29'	0"
56	San Severino Lucano	884	16°	9'	24"	40°	0'	1"
57	Sciffra	780	15°	47'	19"	40°	34'	0"
58	Senise	330	16°	18'	24"	40°	8'	1"
59	Stigliano	908	16°	14'	51"	40°	24'	1"
60	Teana	800	16°	9'	8"	40°	7'	1"
61	Terranova di Pollino	930	16°	18'	8"	39°	59'	0"
62	Tolve	568	16°	2'	24"	40°	42'	0"
63	Torre Accio	140	16°	40'	29"	40°	24'	0"
64	Tramutola	654	15°	45'	53"	40°	1'	0"
65	Trecchina	500	15°	48'	24"	40°	0'	1"
66	Tursi	348	16°	29'	24"	40°	15'	0"
67	Valsinni	250	16°	27'	24"	40°	9'	1"
68	Viggiano	1023	15°	53'	8"	40°	20'	0"

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica



Figura 1: Ubicazione delle stazioni pluviometriche.



Figura 3: Ubicazione delle stazioni pluviometriche con serie storiche "lunghe" e "corte".

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

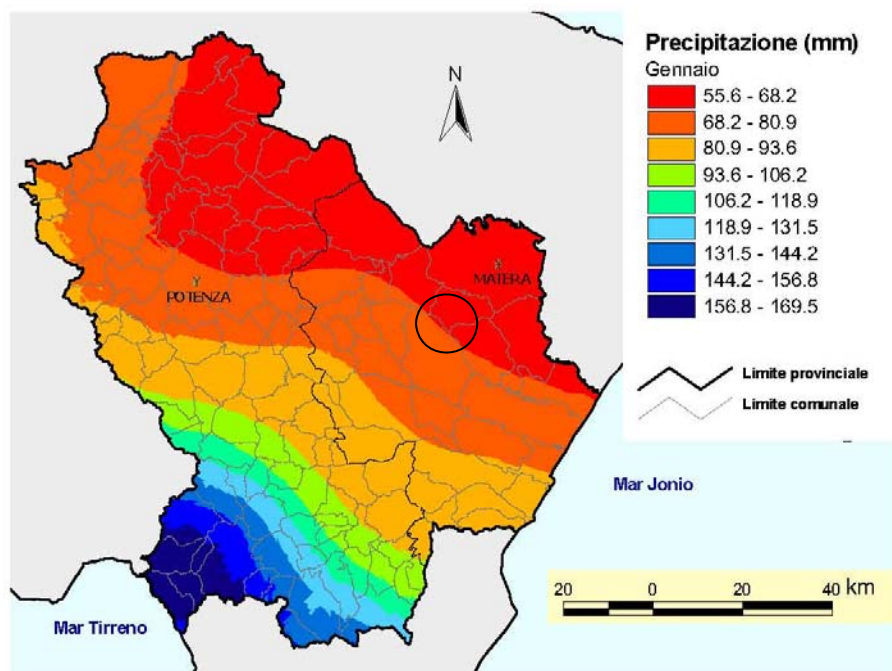


Figura 5: Mappa spaziale delle precipitazioni di gennaio ottenuta con la tecnica del cokriging co-locato.

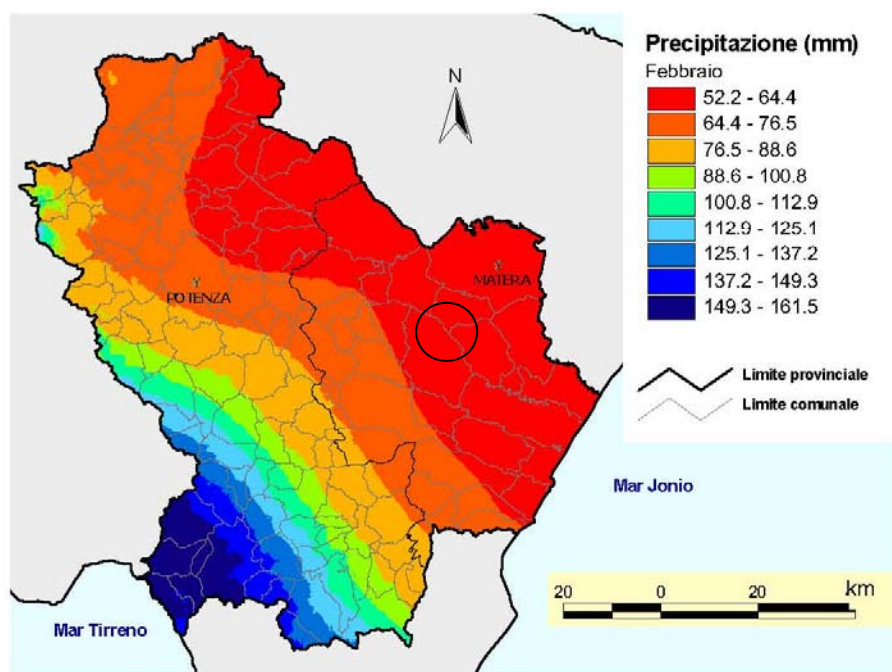


Figura 6: Mappa spaziale delle precipitazioni di febbraio ottenuta con la tecnica del cokriging co-locato.

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

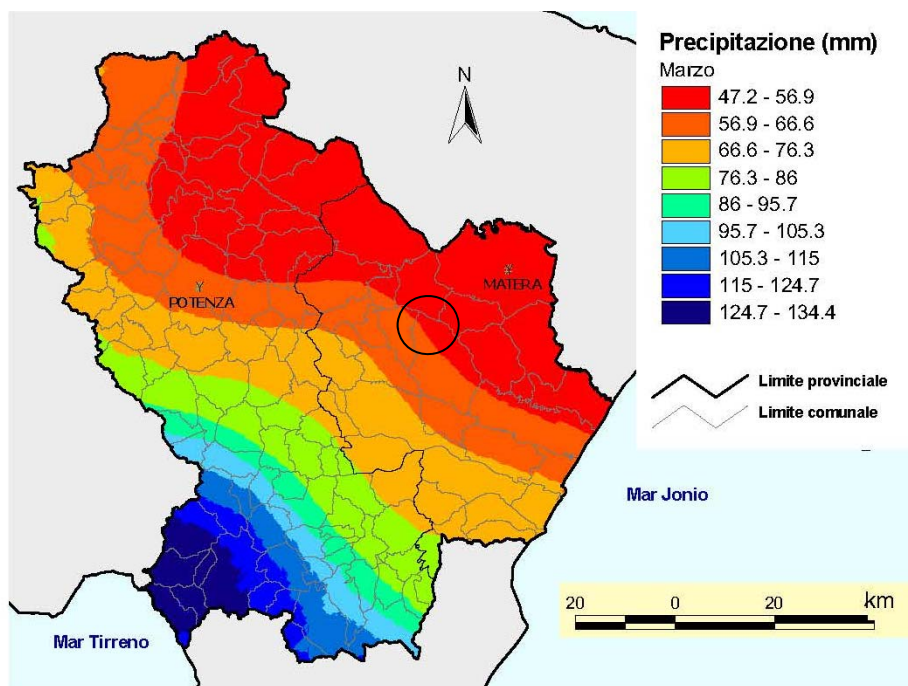


Figura 7: Mappa spaziale delle precipitazioni di marzo ottenuta con la tecnica del cokriging co-locato.

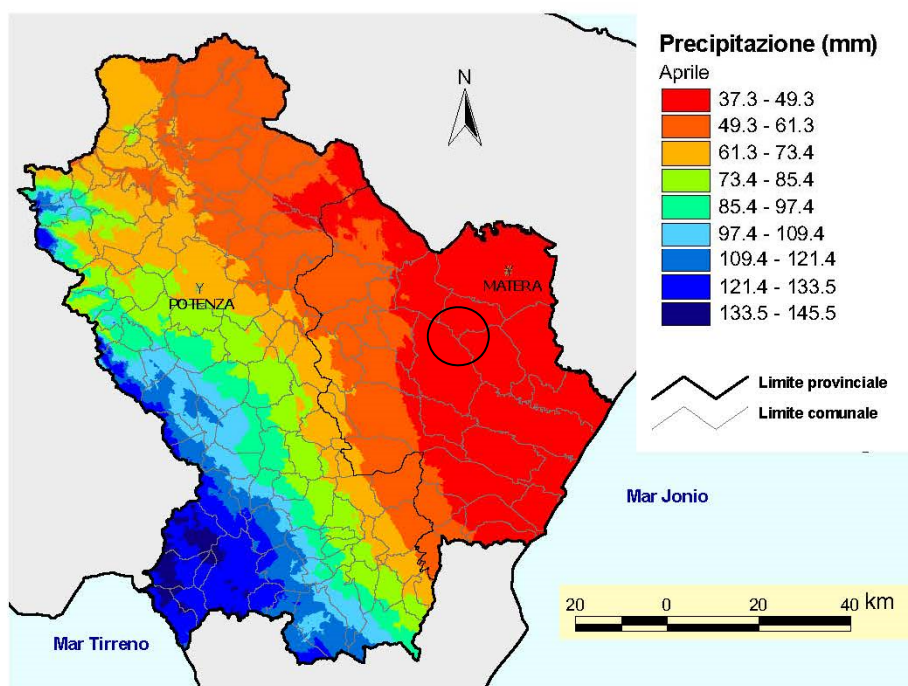


Figura 8: Mappa spaziale delle precipitazioni di aprile ottenuta con la tecnica del cokriging co-locato.

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

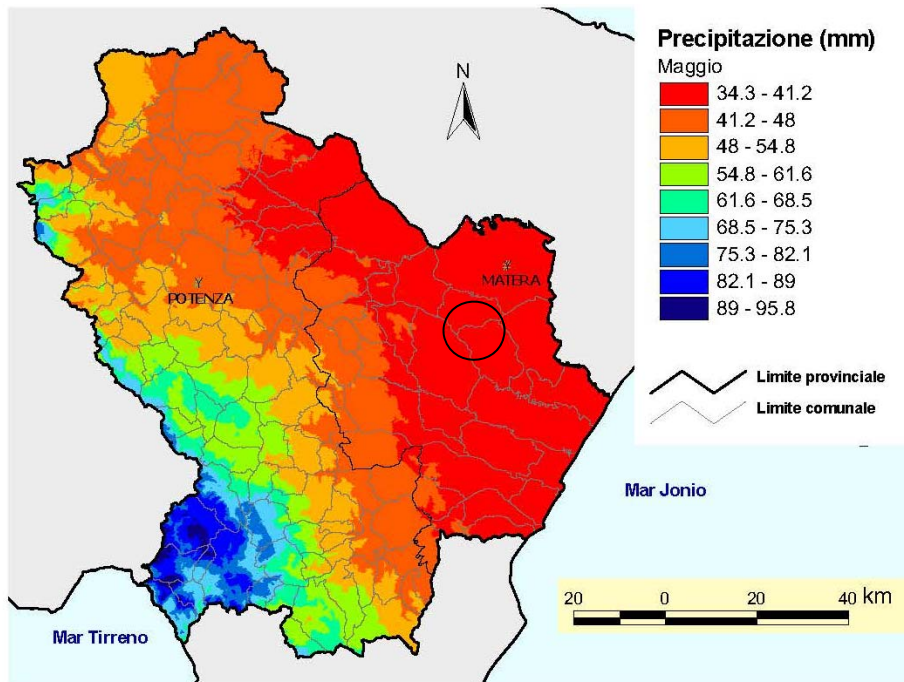


Figura 9: Mappa spaziale delle precipitazioni di maggio ottenuta con la tecnica del cokriging co-localato.

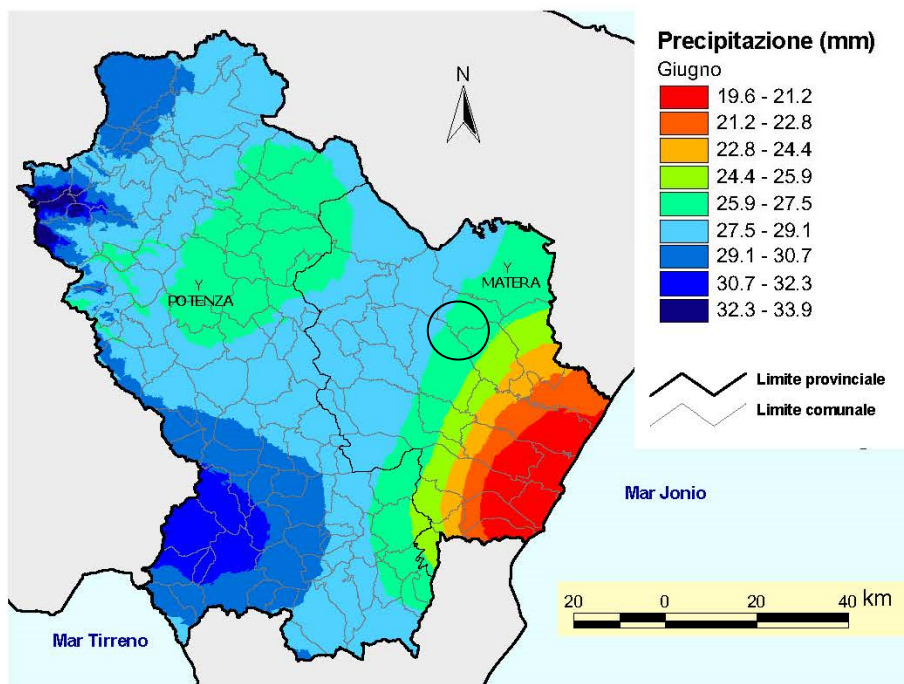


Figura 10: Mappa spaziale delle precipitazioni di giugno ottenuta con la tecnica del cokriging co-localato.

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

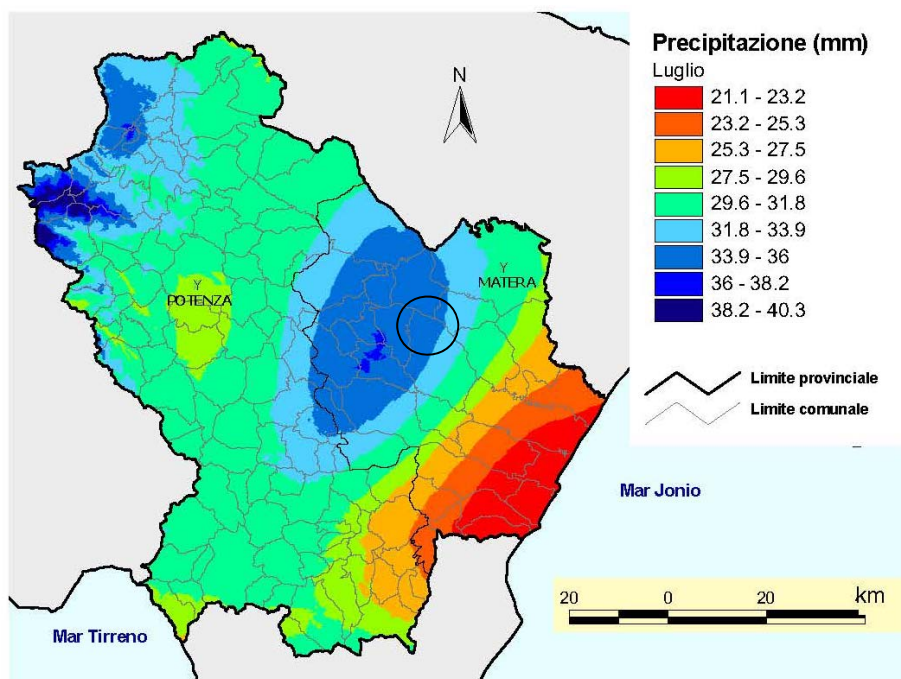


Figura 11: Mappa spaziale delle precipitazioni di luglio ottenuta con la tecnica del cokriging co-locato.

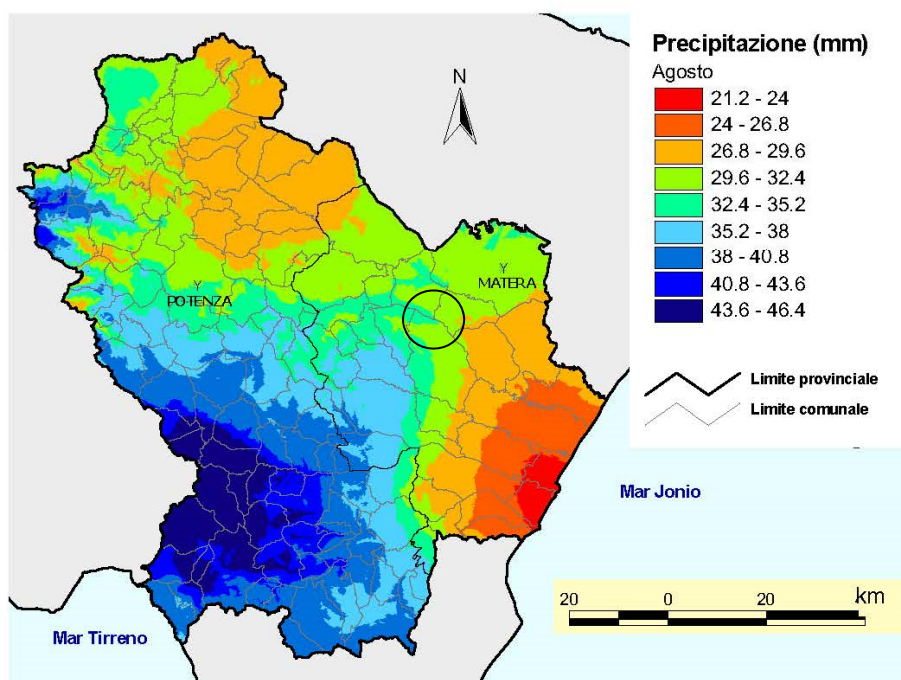


Figura 12: Mappa spaziale delle precipitazioni di agosto ottenuta con la tecnica del cokriging co-locato.

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

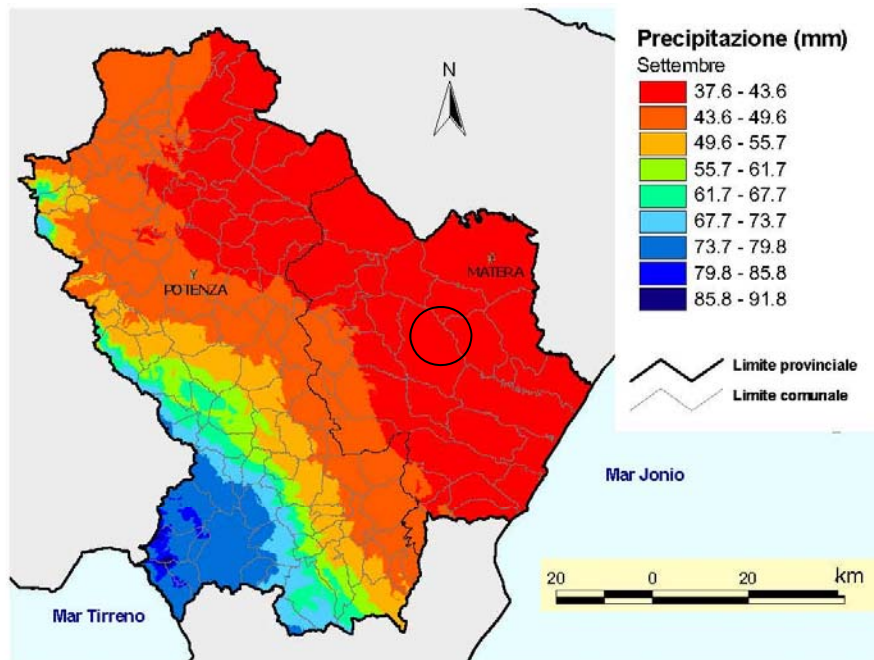


Figura 13: Mappa spaziale delle precipitazioni di settembre ottenuta con la tecnica del cokriging co-localato.

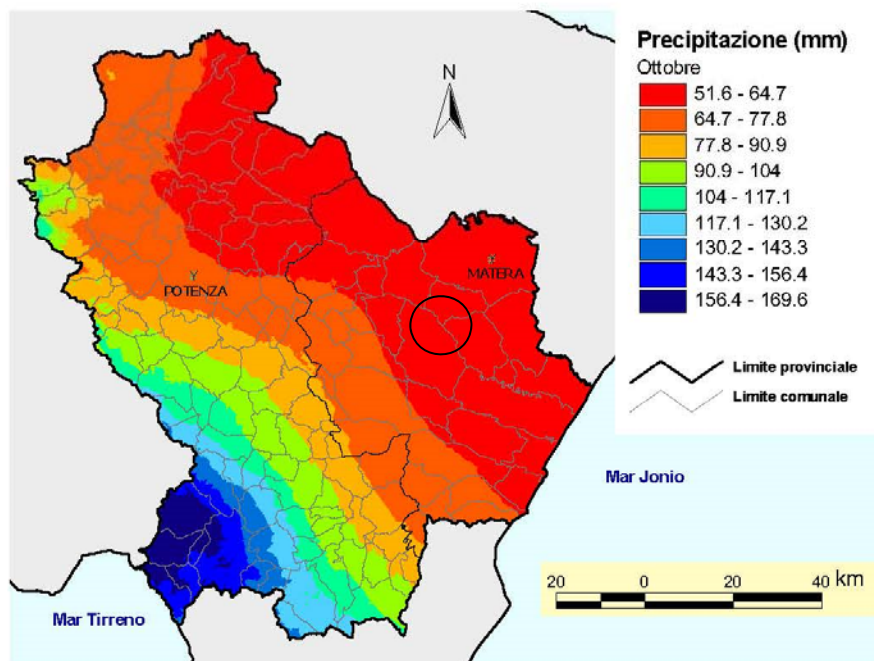


Figura 14: Mappa spaziale delle precipitazioni di ottobre ottenuta con la tecnica del cokriging co-localato.

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

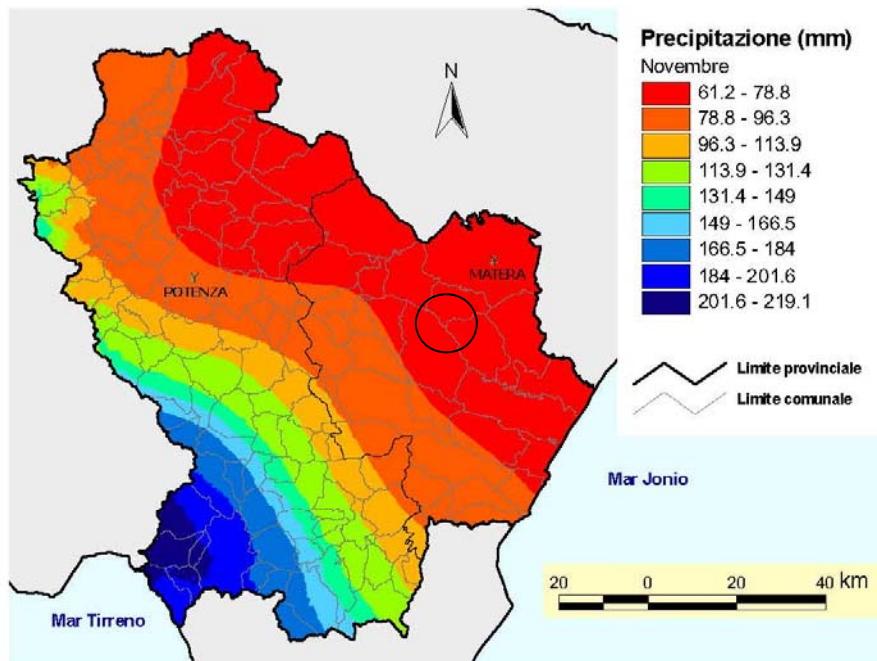


Figura 15: Mappa spaziale delle precipitazioni di novembre ottenuta con la tecnica del cokriging co-localato.

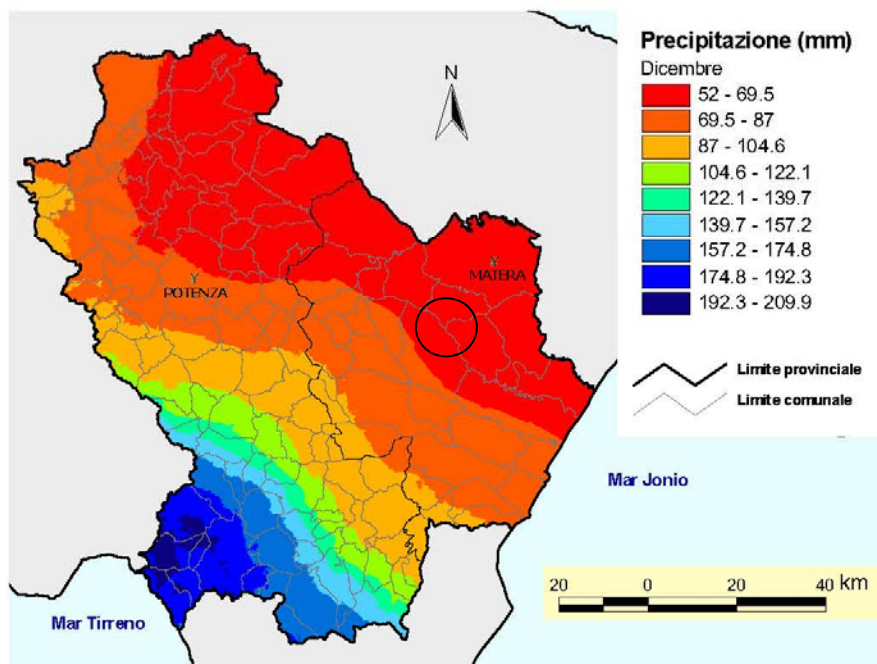


Figura 16: Mappa spaziale delle precipitazioni di dicembre ottenuta con la tecnica del cokriging co-localato.

7 Campagna di Indagini Geognostiche

La campagna di indagini geognostiche è stata strutturata in relazione alla natura dei litotipi affioranti ed ha visto l'esecuzione di prove geotecniche indirette che hanno interessato l'area di sedime dei pannelli solari in progetto.

L'allegato A.12.a.7 "Planimetria ubicazione indagini Geognostiche" riporta in scala 1:5.000 l'intero progetto del Parco Fotovoltaico dove sono indicate l'ubicazione di tutte le indagini eseguite e l'ubicazione del percorso del cavidotto fino a raggiungere la cabina primaria.

Di seguito si riportano la descrizione delle indagini eseguite con tutti gli elaborati grafici e descrittivi, consistite in:

- n. 8 Standard Penetration Test (SPT) con Penetrometro Medio;
- n. 1 stendimenti sismici a rifrazione eseguiti con tecnica MASW ubicati.
- n. 1 stendimenti sismici a rifrazione eseguiti in Onde P e Sh.

7.1 SISMICA A RIFRAZIONE

L'indagine sismica eseguita nei terreni di sedime del parco fotovoltaico in progetto ubicato a sud dell'abitato del Comune di Miglionico e precisamente nell'ampia valle del Fiume Basento al confine comunale tra quello di Miglionico, Pomarico e Ferrandina, e consistita in:

- n. 1 Prospezioni Sismiche a Rifrazione in onde P per la ricostruzione del modello sismostratigrafico e la determinazione delle principali grandezze elasto-meccaniche dei terreni investigati;
- n. 1 Prospezioni Sismiche MASW (Multichannel Analysis of Surface Waves) in onde di Rayleigh per la caratterizzazione sismica e la definizione della categoria di sottosuolo come da normativa in materia antisismica vigente.

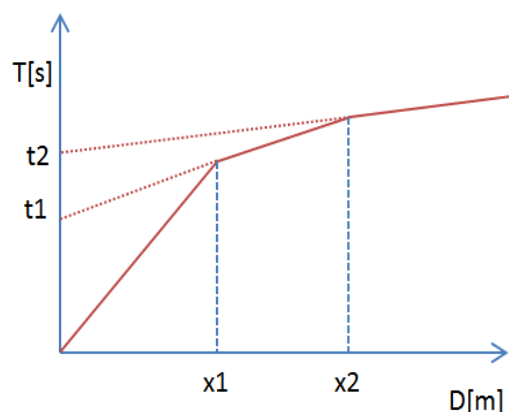
Il presente studio, volto a definire le caratteristiche litologico-stratigrafiche e sismiche del sito, è stato condotto in osservanza della normativa tecnica vigente in materia e in particolare: DM 17 Gennaio 2018 (Aggiornamento delle "Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni"), Circolare 21 Gennaio 2019 n° 7 (Istruzioni per l'applicazione dell'Aggiornamento delle "Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni"), Circolare 2 Febbraio 2009 n° 617, prescrizioni AGI 1997, OPCM 3274/03 e successive modifiche (DGR 153/04, OPCM 3519/06) nonché tenendo in debito conto le "Linee Guida per Indagini Geofisiche" redatte a cura dell'Associazione Società di Geofisica Italiana.

Per la ricostruzione del modello geologico-stratigrafico del sito e la parametrizzazione geomeccanica del volume significativo di terreno relativo all'intervento si è fatto riferimento alle informazioni fornite dall'esecuzione n° 2 prospezioni sismiche a rifrazione in onde P e n° 2 prospezioni sismiche MASW le cui posizioni sono riportate in allegato alla Tavola A.12.a.7 "Carta Ubicazione Indagini Geognostiche". Le prove sono state realizzate nell'area di impianto dei pannelli fotovoltaici in progetto e, in accordo con la committenza, in maniera tale da investigare il terreno di sedime cercando un giusto compromesso tra la profondità massima di investigazione e gli spazi fisici a disposizione.

7.1.1 Indagini Geognostiche Indirette: Prospezioni Sismiche a Rifrazione

Le indagini di sismica a rifrazione (P e/o S), consentono di interpretare la stratigrafia del sottosuolo attraverso il principio fisico del fenomeno della rifrazione totale di un'onda sismica che incide su una discontinuità, individuata fra due corpi aventi proprietà meccaniche diverse (orizzonte rifrattorio).

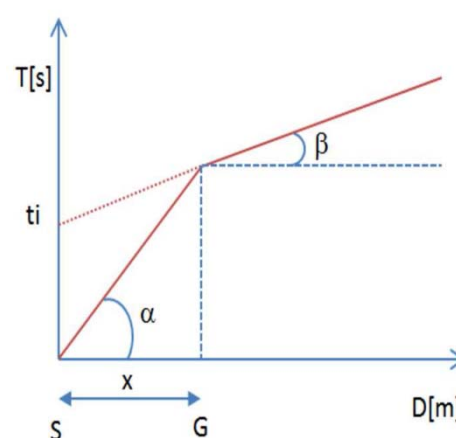
Altro scopo è quello di tarare e vincolare l'altro metodo di indagine (MASW) per tutto lo spessore investigato dall'indagine sismica, contribuendo a diminuire l'incertezza sulla determinazione delle velocità delle onde sismiche V_s . La condizione fondamentale per eseguire studi di sismica a rifrazione tradizionale è quella per cui la successione di strati da investigare sia caratterizzata da velocità sismiche crescenti all'aumentare della profondità. In questo modo si possono valutare fino a 4 o 5 orizzonti rifrattori



differenti. Le prove si basano sulla misura dei tempi di percorso delle onde elastiche per le quali, ipotizzando le superfici di discontinuità estese rispetto alla lunghezza d'onda o, comunque, con deboli curvature, i fronti d'onda sono rappresentati mediante i relativi raggi sismici. L'analisi si avvale, poi, del principio di Fermat e della legge di Snell. Il principio di Fermat stabilisce che il raggio sismico percorre la distanza tra sorgente e rilevatore seguendo il percorso per cui il tempo di tragitto è minimo. Per tale principio, dato un piano che separa due mezzi con caratteristiche elastiche diverse, il raggio sismico è quello che si estende lungo un piano perpendicolare alla discontinuità contenente sia la sorgente che il ricevitore. La legge di Snell è una formula che descrive le modalità di rifrazione di un raggio sismico nella transizione tra due mezzi caratterizzati da diversa velocità di propagazione delle

onde o, equivalentemente, da diversi indici di rifrazione. L'angolo formato tra la superficie di discontinuità e il raggio sismico è chiamato angolo di incidenza ϑ_i mentre quello formato tra il raggio rifratto e la superficie normale è detto angolo di rifrazione ϑ_r . La formula matematica è: $v_2 \sin \vartheta_i = v_1 \sin \vartheta_r$. Dove v_1 e v_2 sono le velocità dei due mezzi separati dalla superficie di discontinuità. Per $v_1 > v_2$ si ha che $\vartheta_i > \vartheta_r$ e la sismica a rifrazione non è attuabile poiché il raggio rifratto andrebbe ad inclinarsi verso il basso. Per $v_1 < v_2$ si ha che $\vartheta_i < \vartheta_r$ ed esiste un angolo limite d'incidenza per cui $\vartheta_r = 90^\circ$ ed il raggio rifratto viaggia parallelamente alla superficie di discontinuità. L'angolo limite è definito come: $\vartheta_i \arcsin (v_1 / v_2)$.

Il modo più semplice per analizzare i dati di rifrazione è quello di costruire un diagramma tempi-distanze in cui l'origine del sistema di riferimento è posto in corrispondenza della sorgente di generazione delle onde elastiche. In ascissa sono rappresentate le posizioni dei geofoni ed in ordinata i tempi dei primi arrivi. Ai geofoni più vicini alla sorgente giungono per primi gli impulsi che hanno seguito il percorso diretto in un tempo T dato dalla relazione: $T = x_i / V_1$, dove x_i è la distanza tra il punto di energizzazione e il punto di rilevazione. L'equazione precedente rappresenta una retta che passa per l'origine degli assi tempi-distanze e il suo coefficiente angolare consente di calcolare la velocità V_1 del primo mezzo come: $V_1 = 1 / \tan \alpha$. I tempi di arrivo dei raggi rifratti, nel diagramma tempi-distanze, si dispongono secondo una retta che avrà pendenza minore di quella delle onde dirette. La curva tempi-distanze tende ad avere un andamento regolare secondo una spezzata i cui vertici sono i chiamati punti di ginocchio e rappresentano, fisicamente, la condizione in cui si verifica l'arrivo contemporaneo delle onde dirette e rifratte. Per ciascuno di segmenti individuati si determina, dunque, il tempo di ritardo t_i che rappresenta la differenza tra il tempo che il raggio sismico impiega a percorrere un tratto alla velocità propria dello strato in cui si trasmette ed il tempo che impiegherebbe a viaggiare lungo la componente orizzontale di quel tratto alla massima velocità raggiunta in tutto il percorso di rifrazione. Graficamente il tempo di ritardo è dato dall'intersezione della retta che comprende un segmento della curva tempi-distanze con l'asse dei tempi. Infine, dalla conoscenza dei tempi t_i è possibile ricavare gli spessori dei rifrattori mediante la relazione:



$$h_{(i-1)} = \frac{V_{(i-1)} V_i}{2 \sqrt{V_i^2 - V_{(i-1)}^2}} \left(t_i - \frac{2h_1 \sqrt{V_i^2 - V_1^2}}{V_1 V_i} - \dots - \frac{2h_{(i-2)} \sqrt{V_i^2 - V_{(i-2)}^2}}{V_1 V_{(i-2)}} \right)$$

7.1.2 Acquisizione ed Interpretazione dei Dati

Le indagini sono state condotte utilizzando la seguente strumentazione:

- Sismografo con 24 canali, della ditta “PASI Srl” modello GEA24 con acquisizione computerizzata dei dati mediante laptop;
- Sorgente di energizzazione costituita da un maglio del peso di 10 Kg battente verticalmente su piastra rettangolare in alluminio posta direttamente sul piano campagna per la generazione prevalentemente di onde P e secondariamente di onde SV;
- n. 12 geofoni verticali del tipo elettromagnetico a bobina mobile a massa sospesa, con frequenza di acquisizione pari a 4,5 Hz.

La distanza intergeofonica è stata posta pari a 4 mt per tutti gli stendimenti realizzati, denominati di seguito rispettivamente ST01, ST02, ST03 e ST04, con punti di battuta A e B poste a 5 mt rispettivamente dal 1° e dal 12° geofono, in posizione esterna allo stendimento, la battuta C posta al centro dello stendimento (fra il 6° e il 7° geofono), mentre le altre due battute intermedie D ed E poste rispettivamente tra 3° e 4° geofono e tra il 9° e il 10° geofono come riportato in Figura 1:

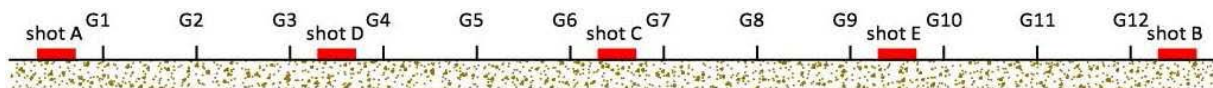


Figura 1-Configurazione geometrica dello stendimento sismico a rifrazione

In fase di acquisizione dei sismogrammi è stato applicato un filtro passa alto, con frequenza di taglio pari a 10 Hz, per una migliore ricezione dei segnali. L’elaborazione dei dati è stata eseguita secondo la procedura descritta schematicamente di seguito:

- Inserimento delle geometrie mediante il software EasyRefract (distanze fra geofoni e posizioni dei punti di scoppio);
- Applicazione di un filtro “low-pass” per la lettura ottimale dei primi arrivi eliminando le frequenze di disturbo;
- Picking dei primi arrivi;
- Definizione delle dromocrone;
- Calcolo dromocrone traslate;
- Definizione del modello sismo-stratigrafico.

Bisogna precisare che, l'elaborazione dei dati di sismica a rifrazione rappresentano l'andamento dei sismostrati lungo la sezione corrispondente al profilo in superficie, ed il modello sismostratigrafico che ne deriva rappresenta l'interpretazione degli stessi sismostrati in funzione della geologia del sito, ottenuto correlando le velocità medie di ciascun sismostrato con i dati geologici noti e le loro velocità sismiche caratteristiche. Ai fini della corretta interpretazione dei risultati dell'indagine sismica è importante puntualizzare che:

- I sismostrati non sono necessariamente associabili a litotipi ben definiti, ma sono rappresentativi di livelli con simili caratteristiche elastiche, in cui le onde sismiche si propagano con la stessa velocità;
- La risoluzione del metodo è funzione della profondità d'indagine e la risoluzione diminuisce con la profondità: considerato uno strato di spessore h ubicato a profondità z dal piano campagna, in generale non è possibile individuare sismostrati in cui $h < 0,25 * z$;
- Nelle indagini superficiali, le onde di taglio, meno veloci, arrivano in un tempo successivo, per cui il segnale registrato sarà la risultante delle onde S con le onde P e quindi la lettura dei tempi di arrivo delle onde S può risultare meno precisa della lettura dei tempi di arrivo delle onde P;
- I terreni esaminati possono ricoprire un ampio campo delle velocità sismiche, in relazione alla presenza di materiale di riporto, di terreno vegetale e di acqua di falda nonché ai vari gradi di stratificazione, carsificazione e di fratturazione dell'ammasso roccioso.

Di seguito sono stati riportati, in Tabella 1, i valori di velocità delle onde sismiche di compressione P tipici di alcuni litotipi ricorrenti.

Litotipo	V _p (m/sec)	Litotipo	V _p (m/sec)
Areato superficiale	300-800	Calcare cristallino	5700-6400
Argille	1100-2900	Piroclastiti coerenti (tufo)	750-2450
Sabbia asciutta	200-1000	Piroclastiti incoerenti (pozzolana)	350-1000
Sabbie umida	600-1800	Arenaria	1400-4500
Terreni alluvionali sciolti	400-2100	Granito, Monzonite, Granodiorite, Gabbro, Diabase, Basalto	4000-6000
Acqua	1400-1500	Anidride	3500-5500
Calcare fratturato	700-4200	Gesso	1800-4000
Calcare compatto	2800-6400	Gneiss e scisti	3500-7500

Tabella 1-Valori di velocità tipiche delle onde di compressione P (da "Le indagini geofisiche per lo studio del sottosuolo" di Carrara-Rapolla-Roberti, "Il manuale del geologo" di Cassadio-Elmi)

Stendimento Sismico ST01

Lo stendimento è stato realizzato su di un'area destinata a seminativo agricolo, senza variazione altimetriche significative, per una estensione totale della linea sismica pari a 44 mt. Per l'interpretazione litostratigrafica dell'indagine di sismica a rifrazione si faccia riferimento alle "Sezioni Stratigrafiche Interpretative-Onde P" allegate di seguito.

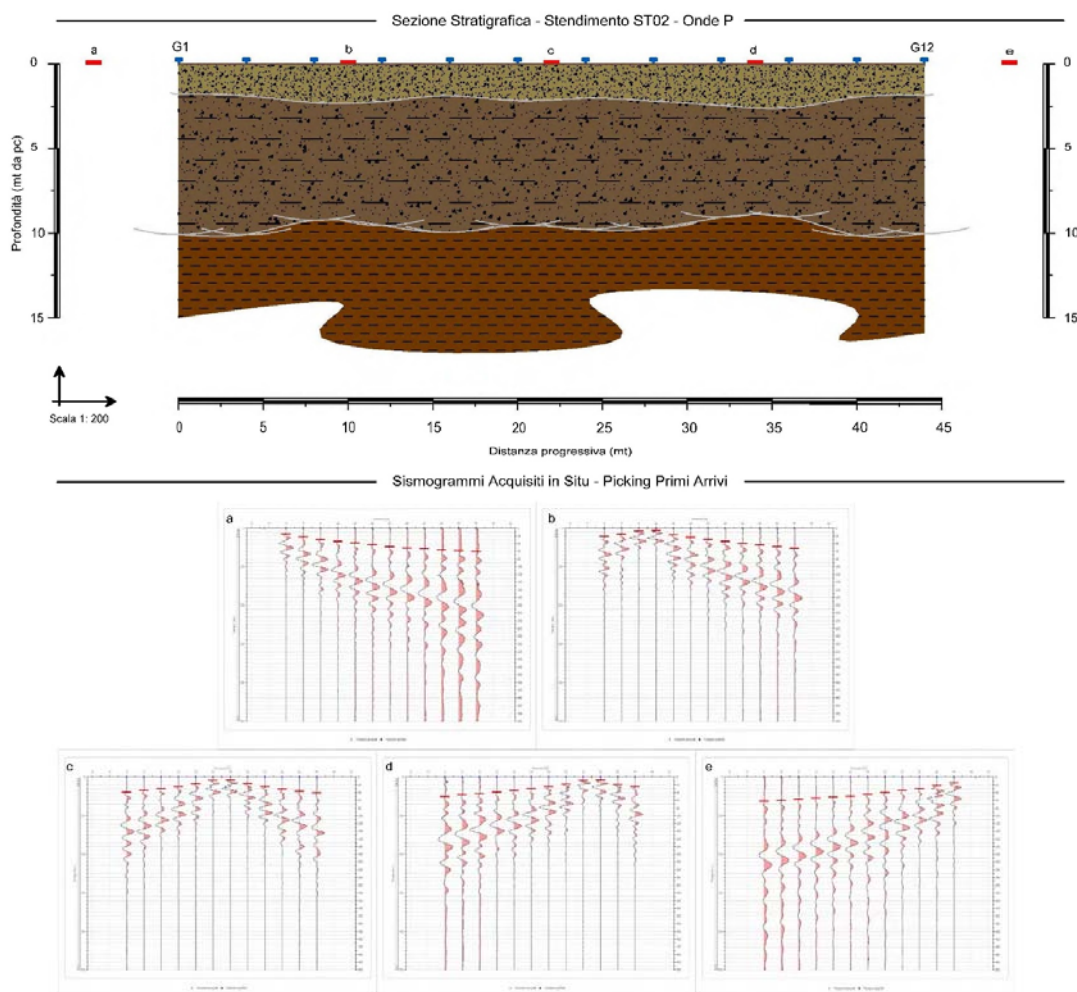
Dai valori di velocità di propagazione delle onde P, è stato possibile ricavare la sismostruttura del sottosuolo investigato, identificando tre sismostrati, ciascuno caratterizzato da un determinato valore

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

medio di velocità delle onde di compressione. Assimilando tali valori di velocità di propagazione delle onde P alle litologie presenti nell'area, in prima analisi, è stato ricostruito il seguente assetto litostratigrafico, evidenziando come i relativi spessori subiscono delle leggere variazioni lungo la sezione sismica:

1. **Sismostrato A:** terreno vegetale e deposito di natura sabbioso-ciottolosa debolmente limosa, poco consistente, caratterizzato da valori medi di velocità delle onde P pari a circa 336 m/sec per una profondità media di circa -2,10 mt da pc;
2. **Sismostrato B:** deposito di natura sabbiosa limo-ciottolosa, moderatamente consistente, caratterizzato da valori medi di velocità delle onde P pari a circa 750 m/sec per una profondità media di circa -9,70 mt da pc;
3. **Sismostrato C:** deposito di natura limoso-argilloso, ben consistente, caratterizzato da valori medi di velocità delle onde P pari a circa 1528 m/sec sino a fine indagine (\approx -14 mt da pc).



Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

7.1.3 Caratterizzazione Elasto-Meccanica dei terreni di Fondazione

In base alle indicazioni ricavate dalle prove geofisiche, si riportano le tabelle riassuntive delle principali caratteristiche elasto-meccaniche dei sismostrati individuati per i siti d'interesse come risultato dalle indagini svolte. I valori delle V_{seq} sono stati ricavati in modo indiretto dalle prove sismiche MASW. Le determinazioni dei moduli elastici (dinamici), eseguite mediante tali metodologie sismiche, sono riferibili a volumi significativi di terreno in condizioni relativamente indisturbate a differenza delle prove geotecniche di laboratorio che, pur raggiungendo un elevato grado di sofisticazione ed affidabilità, soffrono della limitazione di essere puntuali, cioè relative ad un modesto volume di roccia e/o terreno. I moduli elastici sismici ottenuti, possono essere correlati ai normali moduli statici attraverso un fattore di riduzione (ad es. Rzhovsky et alii, 1971, $E_{din} = 8,3 * E_{stat} + 0,97$) semplicemente evidenziando che si riferiscono, in virtù delle energie movimentate dall'indagine e del conseguente basso livello di deformazione raggiunto, ad un modulo statico tangente iniziale.

Stendimento ST01

Sismostrato Profondità media (mt da pc)	$\overline{V_p}$ (m/sec)	$\overline{V_s}$ (m/sec)	γ (gr/cm ³)	μ	E_y (MPa)	G_0 (MPa)	M_0 (MPa)	λ (MPa)
A (0,00÷2,10)	336	185	1,54	0,28	135	53	104	68
B (2,10÷9,70)	750	254	1,79	0,43	331	115	853	776
C (9,70÷14,00≈)	1528	349	2,05	0,47	735	250	4453	4287

Sismostrato Profondità media (mt da pc)	R (tonn/m ² s)	E_d (MPa)
A (0,00÷2,10)	284	203
B (2,10÷9,70)	454	1014
C (9,70÷14,00≈)	715	4205

Con:
 $\overline{V_p}$ = velocità media onde di compressione;
 volumetrica;
 $\overline{V_s}$ = velocità media onde di taglio;
 γ = Peso unità di volume naturale;
 μ = coefficiente di Poisson;
 E_y = modulo di Young;
 G_0 = modulo di taglio.

M_0 = modulo di compressibilità
 E_d = modulo edometrico;
 λ = coefficiente di Lamé;
 R= rigidità sismica;
 E_d = modulo edometrico;

7.1.4 Indagini Geognostiche Indirette: Prospezioni Sismiche MASW

Il metodo MASW (Multichannel Analysis of Surface Waves) è una tecnica di indagine non invasiva che permette di individuare il profilo di velocità delle onde di taglio VS, sulla base della misura delle onde superficiali eseguita in corrispondenza di diversi sensori (geofoni nel caso specifico) posti sulla superficie del terreno. Il contributo predominante alle onde superficiali è dato dalle onde di Rayleigh, che viaggiano con una velocità correlata alla rigidità della porzione di terreno interessata dalla propagazione delle onde. In un mezzo stratificato le onde di Rayleigh sono di tipo dispersive (fenomeno della dispersione geometrica), cioè onde con diverse frequenze si propagano con diverse velocità di fase (o di gruppo) apparente (Achenbach, J.D., 1999, Aki, K. and Richards, P.G., 1980) ovvero la velocità di fase (o di gruppo) apparente delle onde di Rayleigh dipende dalla frequenza di propagazione. La natura dispersiva delle onde superficiali è correlabile alla specificità che le onde ad alta frequenza hanno di propagarsi negli strati più superficiali, fornendo quindi informazioni sulla parte più alta del terreno, mentre le onde a bassa frequenza, propagandosi negli strati più profondi, restituiscono indicazioni sulla parte più bassa del terreno. Il metodo MASW è di tipo attivo in quanto le onde superficiali sono generate in un punto sulla superficie del terreno (energizzazione con mazza battente parallelamente all'array) e misurate da un array lineare di geofoni. Il metodo attivo generalmente consente di ottenere una velocità di fase (o curva di dispersione) sperimentale apparente nel range di frequenze compreso tra 5÷10 Hz e 70÷100 Hz, quindi fornisce informazioni sulla parte più superficiale del terreno, generalmente compreso nei primi 30÷50 mt, in funzione della rigidità del terreno e della caratteristica della sorgente.

Acquisizione ed Interpretazione dei Dati

Per il caso in esame, è stato utilizzato un sismografo a 24 canali, della ditta PASI Srl modello GEA24 con acquisizione computerizzata dei dati e una sorgente ad impatto verticale per la generazione di onde Rayleigh rilevate da 12 geofoni aventi frequenza pari a 4,5 Hz, considerando le stesse linee utilizzate per le acquisizioni delle indagini di sismica a rifrazione. Sono stati effettuati, per ogni singola indagine, n. 4 battute per l'acquisizione dei sismogrammi utilizzando degli offset minimi rispettivamente a -5 mt e -10 mt dal 1° geofono e +5 mt e +10 mt dal 12° geofono. L'intervallo di

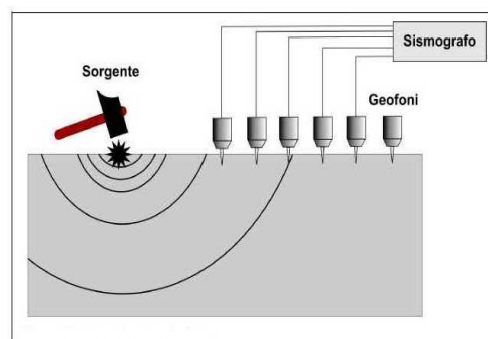


Figura 2-Schema realizzativo indagine MASW

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

campionamento è stato pari a 1 ms (millisecondo) con un tempo di registrazione di 2 secondi. Lo schema organizzativo della prova è riportata in Figura 2, mentre per l'ubicazione dei profili sismici si faccia riferimento in allegato alla Tavola A. 1 "Ubicazione Indagini in Situ". La procedura adottata per ricostruire la distribuzione delle onde di taglio nel terreno (VS) può essere così descritta:

1. Acquisizione dei sismogrammi contenenti le onde di superficie (onde di Rayleigh con componente verticale) per un intervallo di tempo sufficiente e un'adeguata frequenza di campionamento;
2. Processing dei sismogrammi acquisiti individuando le onde di superficie utili alla costruzione dello spettro di velocità ed individuazione delle curve di dispersione;
3. Inversione dei dati usando un modello di terreno che permetta di ricavare un profilo monodimensionale della velocità delle onde S ed ulteriori parametri in funzione della profondità compatibile con il contesto geologico in esame. Tale inversione avviene attraverso l'utilizzo di algoritmi genetici che rappresentano un tipo di procedura di ottimizzazione appartenente alla classe degli algoritmi euristici (o anche global search methods o soft computing).

Per il trattamento e l'analisi dei dati acquisiti in situ si è utilizzato il software "WinMASW 3C" release 7.1 della Eliosoft Srl.

SISMOGRAMMA E SPETTRO DI VELOCITA'

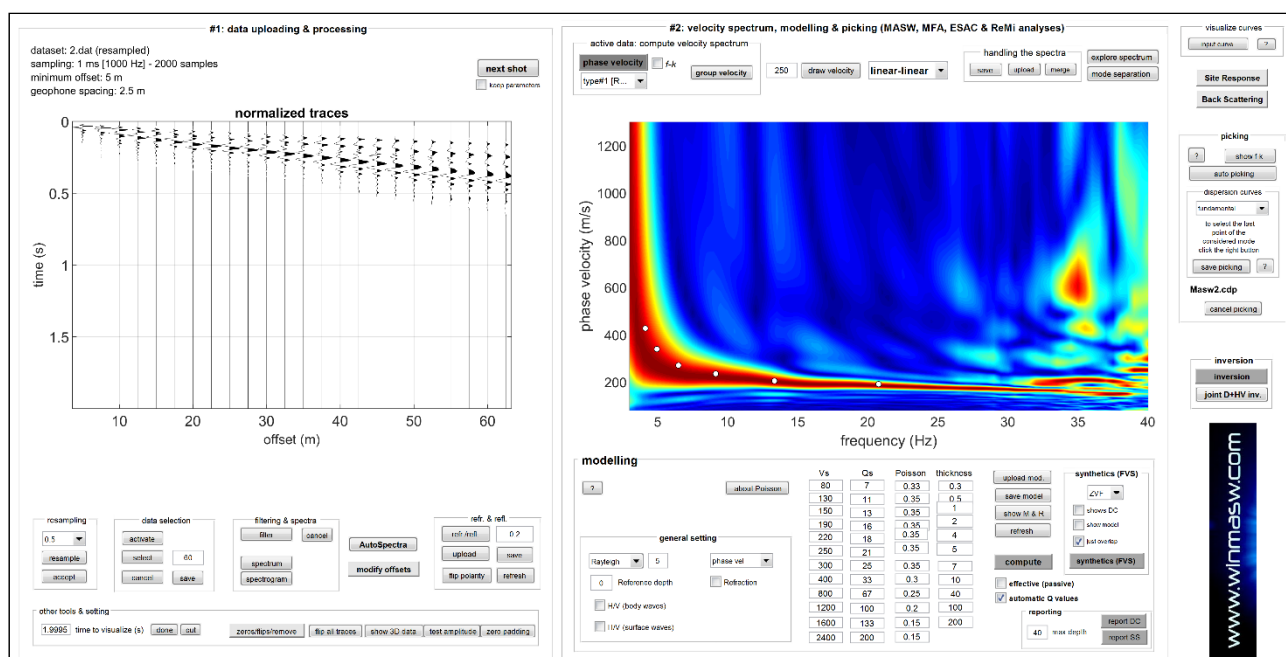


Fig. 1. Sulla sinistra i dati di campagna e, sulla destra, lo spettro di velocità calcolato.

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

PICCHING E PROFILO ONDE S

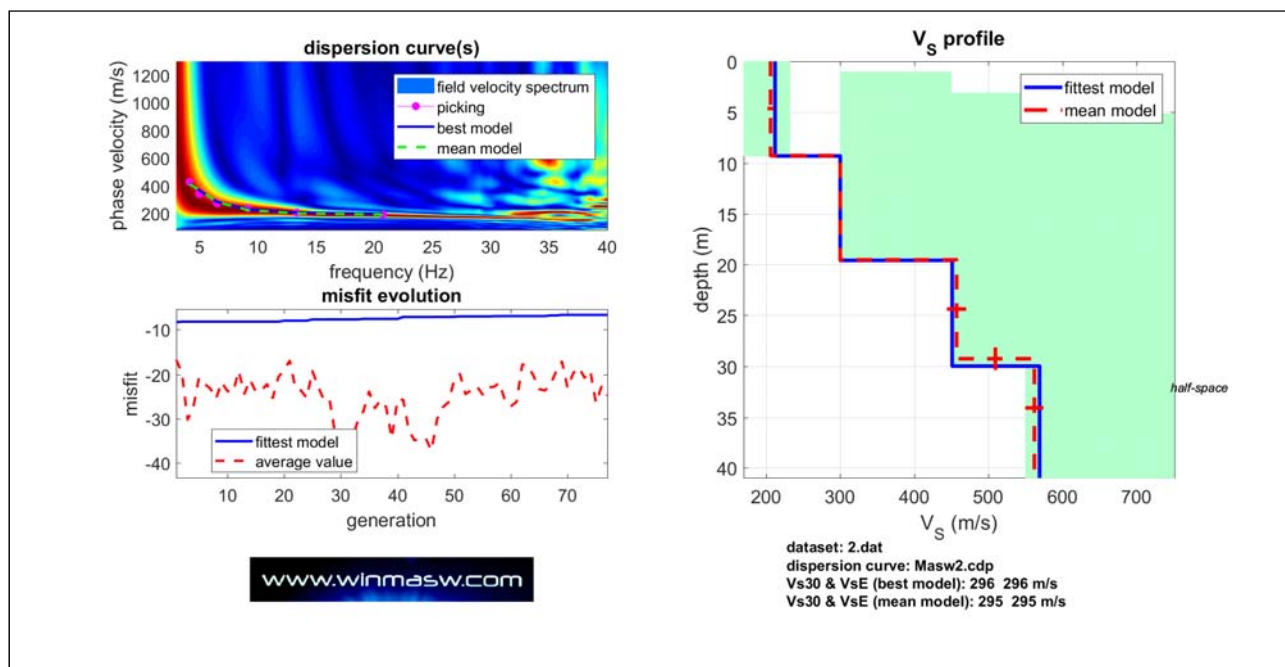
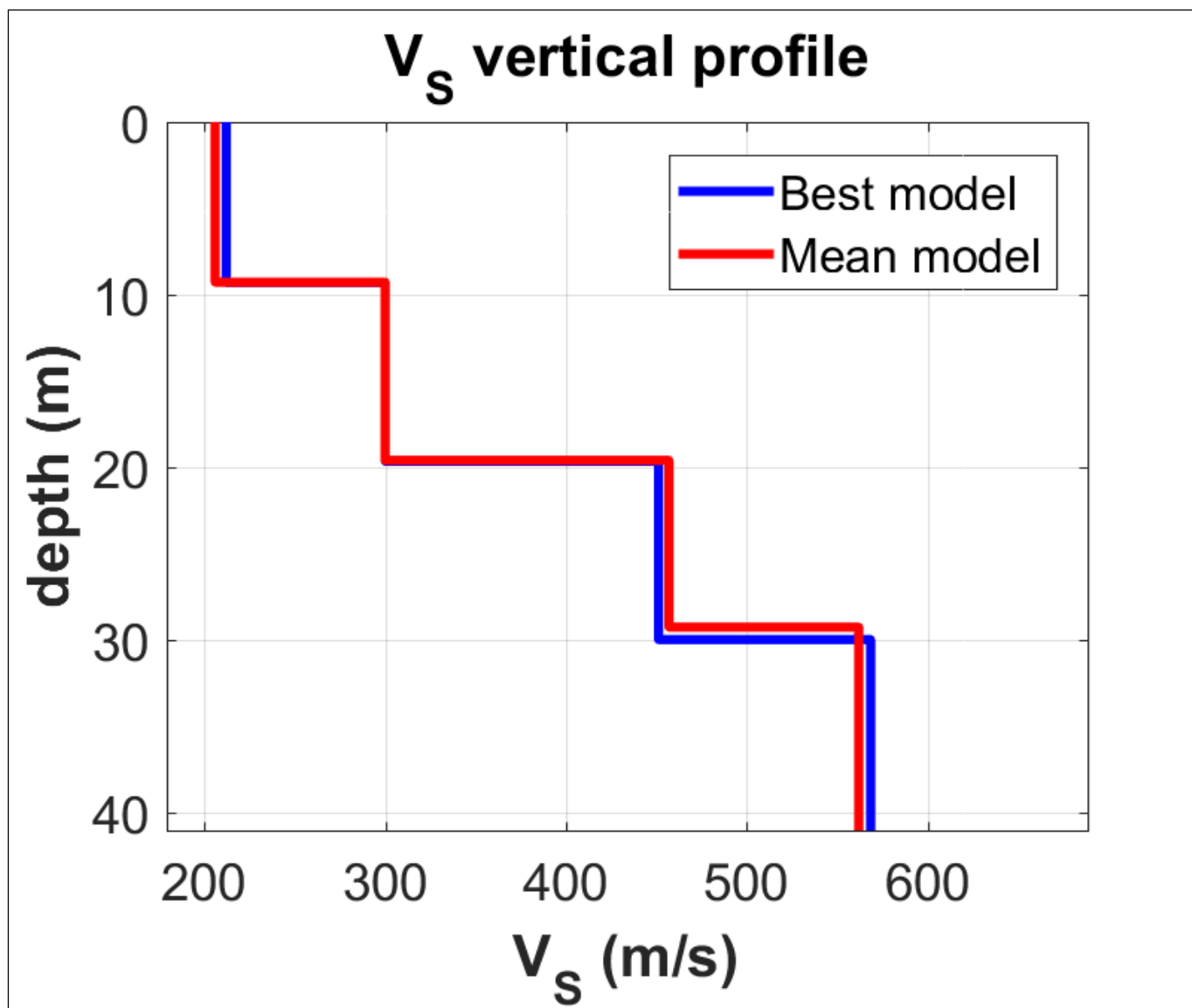


Fig. 2. Risultati dell'elaborazione a destra il profilo verticale VS identificato. In alto a sinistra curva di dispersione piccata.

Mean model
Vs (m/s):206, 300, 457, 562
Standard deviations (m/s): 4, 2, 13, 12
Thickness (m): 9.3, 10.3, 9.7
Standard deviations (m/s): 0.1, 0.1, 1.1

V_{sEq} (m/sec): 295,00

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione



7.1.5 Classificazione del Sottosuolo di Fondazione

Sulla base delle risultanze delle indagini MASW condotte nelle aree oggetto di studio, il sottosuolo di fondazione è stato classificato ai sensi delle normative che attualmente regolano il settore (Ordinanza della Presidenza del Consiglio dei Ministri n. 3274 del 20 marzo 2003, recepita dalla Regione Basilicata con DGR n° 2000/2003, e dalle modifiche allo stesso portate dal Consiglio dei ministri con Ordinanza n° 3431 del 03/05/2005, DM 17/01/2018). Si rammenta che le “Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni” individuano n. 5 categorie di sottosuolo e precisamente:

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

Categoria A	Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi caratterizzati da valori di velocità delle onde di taglio superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie terreni di caratteristiche meccaniche più scadenti con spessore massimo pari a 3 m
Categoria B	Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 360 m/s e 800 m/s
Categoria C	Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 180 m/s e 360 m/s
Categoria D	Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti, con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 100 m/s e 180 m/s
Categoria E	Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D, con profondità del substrato non superiore a 30m

Le indagini MASW hanno consentito la stima dei valori delle velocità delle onde sismiche di taglio e, da queste, il calcolo della VS equivalente risultante, applicando la seguente formula:

$$V_{s, eq} = \frac{H}{\sum_{i=1}^N \frac{h_i}{V_{s,i}}}$$

Con:

- h_i spessore (in mt) dell'i-esimo strato;
- $V_{s,i}$ velocità delle onde di taglio nell'i-esimo strato;
- N numero di strato;
- H profondità del substrato, definito come quella formazione costituita da roccia o terreno molto rigido, caratterizzata da V_s non inferiori a 800 m/s.

Per lo stendimento MASW01, il valore equivalente di V_{SEq} calcolato pari a **295** m/sec, colloca i litotipi presenti nella **Categoria di sottosuolo C**: *depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 180 m/s e 360 m/s.*

Nello stendimento sismico Masw 1 non è stato intercettato nei primi trenta metri di profondità il bedrock sismico

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

7.2 PROVE PENETROMETRICHE DINAMICHE SPT

Caratteristiche Tecniche-Strumentali Sonda: DPM (DL030 10) (Medium)

Rif. Norme	DIN 4094	Peso Massa battente 30Kg
Altezza di caduta libera	0,20 m	Peso sistema di battuta 21Kg
Diametro punta conica	35,68 mm	Area di base punta 10cm ²
Lunghezza delle aste	1 m	Peso aste a metro 2,9Kg/m
Profondità giunzione prima asta	0,80 m	Avanzamento punta 0,10 m
Numero colpi per punta	N(10)	Coeff. Correlazione 0,761
Rivestimento/fanghi	Si	Angolo di apertura punta 60°

La prova Penetrometrica Dinamica consiste nell'infiggere nel terreno una punta conica (per tratti consecutivi δ) misurando il numero di colpi N necessari.

Le Prove Penetrometriche Dinamiche sono molto diffuse ed utilizzate nel territorio da geologi e geotecnici, data la loro semplicità esecutiva, economicità e rapidità di esecuzione.

La loro elaborazione, interpretazione e visualizzazione grafica consente di "catalogare e parametrizzare" il suolo attraversato con un'immagine in continuo, che permette anche di avere un raffronto sulle consistenze dei vari livelli attraversati e una correlazione diretta con sondaggi geognostici per la caratterizzazione stratigrafica.

La sonda penetrometrica permette inoltre di riconoscere abbastanza precisamente lo spessore delle coltri sul substrato, la quota di eventuali falde e superfici di rottura sui pendii, e la consistenza in generale del terreno.

L'utilizzo dei dati, ricavati da correlazioni indirette e facendo riferimento a vari autori, dovrà comunque essere trattato con le opportune cautele e, possibilmente, dopo esperienze geologiche acquisite in zona.

Elementi caratteristici del penetrometro dinamico sono i seguenti:

- peso massa battente M
- altezza libera caduta H
- punta conica: diametro base cono D, area base A (angolo di apertura α)
- avanzamento (penetrazione) δ
- presenza o meno del rivestimento esterno (fanghi bentonitici).

Con riferimento alla classificazione ISSMFE (1988) dei diversi tipi di penetrometri dinamici (vedi tabella sotto riportata) si rileva una prima suddivisione in quattro classi (in base al peso M della massa battente) :

- tipo LEGGERO (DPL)
- tipo MEDIO (DPM)
- tipo PESANTE (DPH)
- tipo SUPERPESANTE (DPSH)

Classificazione ISSMFE dei penetrometri dinamici:

Tipo	Sigla di riferimento	peso della massa M (kg)	prof. max indagine battente (m)
Leggero	DPL (Light)	M \leq 10	8
Medio	DPM (Medium)	10 < M < 40	20-25
Pesante	DPH (Heavy)	40 \leq M < 60	25
Super pesante	DPSH	M \geq 60	25

7.2.1 Penetrometri in uso in Italia

In Italia risultano attualmente in uso i seguenti tipi di penetrometri dinamici (non rientranti però nello Standard ISSMFE):

- DINAMICO LEGGERO ITALIANO (DL-30) (MEDIO secondo la classifica ISSMFE) “massa battente M = 30 kg, altezza di caduta H = 0.20 m, avanzamento $\delta = 10$ cm, punta conica ($\alpha=60-90^\circ$), diametro D 35.7 mm, area base cono A=10 cm² rivestimento / fango bentonitico : talora previsto);
- DINAMICO LEGGERO ITALIANO (DL-20) (MEDIO secondo la classifica ISSMFE) “massa battente M = 20 kg, altezza di caduta H=0.20 m, avanzamento $\delta = 10$ cm, punta conica ($\alpha= 60-90^\circ$), diametro D 35.7 mm, area base cono A=10 cm² rivestimento / fango bentonitico : talora previsto”;
- DINAMICO PESANTE ITALIANO (SUPERPESANTE secondo la classifica ISSMFE) “massa battente M = 73 kg, altezza di caduta H=0.75 m, avanzamento $\delta=30$ cm, punta conica ($\alpha = 60^\circ$), diametro D = 50.8 mm, area base cono A=20.27 cm² rivestimento: previsto secondo precise indicazioni”;
- DINAMICO SUPERPESANTE (Tipo EMILIA) “massa battente M=63.5 kg, altezza caduta H=0.75 m, avanzamento $\delta=20-30$ cm, punta conica conica ($\alpha = 60^\circ-90^\circ$) diametro D = 50.5 mm, area base cono A = 20 cm², rivestimento / fango bentonitico : talora previsto”.

Correlazione con N_{spt}

Poiché la prova penetrometrica standard (SPT) rappresenta, ad oggi, uno dei mezzi più diffusi ed economici per ricavare informazioni dal sottosuolo, la maggior parte delle correlazioni esistenti riguardano i valori del numero di colpi N_{spt} ottenuto con la suddetta prova, pertanto si presenta la necessità di rapportare il numero di colpi di una prova dinamica con N_{spt}. Il passaggio viene dato da:

$$N_{spt} = \beta_t N$$

Dove:

$$\beta_t = \frac{Q}{Q_{SPT}}$$

in cui Q è l'energia specifica per colpo e Q_{spt} è quella riferita alla prova SPT.

L'energia specifica per colpo viene calcolata come segue:

$$Q = \frac{M^2 \cdot H}{A \cdot \delta \cdot (M + M')}$$

in cui M= peso massa battente;
M'= peso aste; H= altezza di caduta; A= area base punta conica; δ = passo di avanzamento.

Valutazione resistenza dinamica alla punta R_{pd}

Formula Olandesi

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

$$Rpd = \frac{M^2 \cdot H}{[A \cdot e \cdot (M + P)]} = \frac{M^2 \cdot H \cdot N}{[A \cdot \delta \cdot (M + P)]}$$

Rpd = resistenza dinamica punta (area A);

e = infissione media per colpo (δ/N);

M = peso massa battente (altezza caduta H);

P = peso totale aste e sistema battuta.

Metodologia di Elaborazione.

Le elaborazioni sono state effettuate mediante un programma di calcolo automatico Dynamic Probing della GeoStru Software.

Il programma calcola il rapporto delle energie trasmesse (coefficiente di correlazione con SPT) tramite le elaborazioni proposte da Pasqualini 1983 - Meyerhof 1956 - Desai 1968 - Borowczyk-Frankowsky 1981.

Permette inoltre di utilizzare i dati ottenuti dall'effettuazione di prove penetrometriche per estrapolare utili informazioni geotecniche e geologiche.

Una vasta esperienza acquisita, unitamente ad una buona interpretazione e correlazione, permettono spesso di ottenere dati utili alla progettazione e frequentemente dati maggiormente attendibili di tanti dati bibliografici sulle litologie e di dati geotecnici determinati sulle verticali litologiche da poche prove di laboratorio eseguite come rappresentazione generale di una verticale eterogenea disuniforme e/o complessa.

In particolare consente di ottenere informazioni su:

- l'andamento verticale e orizzontale degli intervalli stratigrafici,
- la caratterizzazione litologica delle unità stratigrafiche,
- i parametri geotecnici suggeriti da vari autori in funzione dei valori del numero dei colpi e delle resistenza alla punta.

Valutazioni statistiche e correlazioni - Elaborazione Statistica

Permette l'elaborazione statistica dei dati numerici di Dynamic Probing, utilizzando nel calcolo dei valori rappresentativi dello strato considerato un valore inferiore o maggiore della media aritmetica dello strato (dato comunque maggiormente utilizzato); i valori possibili in immissione sono:

- ❖ **Media:** Media aritmetica dei valori del numero di colpi sullo strato considerato.
- ❖ **Media minima:** Valore statistico inferiore alla media aritmetica dei valori del numero di colpi sullo strato considerato.
- ❖ **Massimo:** Valore massimo dei valori del numero di colpi sullo strato considerato.
- ❖ **Minimo:** Valore minimo dei valori del numero di colpi sullo strato considerato.
- ❖ **Scarto quadratico medio:** Valore statistico di scarto dei valori del numero di colpi sullo strato considerato.
- ❖ **Media deviata:** Valore statistico di media deviata dei valori del numero di colpi sullo strato considerato.
- ❖ **Media + s:** Media + scarto (valore statistico) dei valori del numero di colpi sullo strato considerato.
- ❖ **Media - s:** Media - scarto (valore statistico) dei valori del numero di colpi sullo strato considerato.

Pressione ammissibile

Pressione ammissibile specifica sull'interstrato (con effetto di riduzione energia per svergolamento aste o no) calcolata secondo le note elaborazioni proposte da Herminier, applicando un coefficiente di sicurezza (generalmente = 20-22) che corrisponde ad un coefficiente di sicurezza standard delle fondazioni pari a 4, con una geometria fondale standard di larghezza pari a 1 mt. ed immersione $d = 1$ mt..

7.2.2 Correlazioni geotecniche terreni incoerenti

Liquefazione:

- Permette di calcolare utilizzando dati Nspt il potenziale di liquefazione dei suoli (prevalentemente sabbiosi). Attraverso la relazione di SHI-MING (1982), applicabile a terreni sabbiosi, la liquefazione risulta possibile solamente se Nspt dello strato considerato risulta inferiore a Nspt critico calcolato con l'elaborazione di SHI-MING.

Correzione Nspt in presenza di falda:

- $Nspt\ corretto = 15 + 0.5 \times (Nspt - 15)$ - Nspt è il valore medio nello strato. La correzione viene applicata in presenza di falda solo se il numero di colpi è maggiore di 15 (la correzione viene eseguita se tutto lo strato è in falda).

Angolo di Attrito:

- Peck-Hanson-Thornburn-Meyerhof 1956 - Correlazione valida per terreni non molli a prof. < 5 mt.; correlazione valida per sabbie e ghiaie rappresenta valori medi. - Correlazione storica molto usata, valevole per prof. < 5 mt. per terreni sopra falda e < 8 mt. per terreni in falda (tensioni < 8-10 t/mq)
- Meyerhof 1956 - Correlazioni valide per terreni argillosi ed argillosi-marnosi fessurati, terreni di riporto sciolti e coltri detritiche (da modifica sperimentale di dati).
- Sowers 1961)- Angolo di attrito in gradi valido per sabbie in genere (cond. ottimali per prof. < 4 mt. sopra falda e < 7 mt. per terreni in falda) $\sigma > 5$ t/mq.
- De Mello - Correlazione valida per terreni prevalentemente sabbiosi e sabbioso-ghiaiosi (da modifica sperimentale di dati) con angolo di attrito < 38° .
- Malcev 1964 - Angolo di attrito in gradi valido per sabbie in genere (cond. ottimali per prof. > 2 m. e per valori di angolo di attrito < 38°).
- Schmertmann 1977- Angolo di attrito (gradi) per vari tipi litologici (valori massimi). N.B. valori spesso troppo ottimistici poiché desunti da correlazioni indirette da Dr %.
- Shioi-Fukuni 1982 (ROAD BRIDGE SPECIFICATION) Angolo di attrito in gradi valido per sabbie - sabbie fini o limose e limi siltsosi (cond. ottimali per prof. di prova > 8 mt. sopra falda e > 15 mt. per terreni in falda) $\sigma > 15$ t/mq.
- Shioi-Fukuni 1982 (JAPANESE NATIONAL RAILWAY) Angolo di attrito valido per sabbie medie e grossolane fino a ghiaiose.

Angolo di attrito in gradi

- (Owasaki & Iwasaki) valido per sabbie - sabbie medie e grossolane-ghiaiose (cond. ottimali per prof. > 8 mt. sopra falda e > 15 mt. per terreni in falda) $\sigma > 15$ t/mq.
- Meyerhof 1965 - Correlazione valida per terreni per sabbie con % di limo < 5% a profondità < 5 mt. e con % di limo > 5% a profondità < 3 mt.
- Mitchell e Katti (1965) - Correlazione valida per sabbie e ghiaie.

Densità relativa (%):

- Gibbs & Holtz (1957) correlazione valida per qualunque pressione efficace, per ghiaie Dr viene sovrastimato, per limi sottostimato.
- Skempton (1986) elaborazione valida per limi e sabbie e sabbie da fini a grossolane NC a qualunque pressione efficace, per ghiaie il valore di Dr % viene sovrastimato, per limi sottostimato.
- Meyerhof (1957).
- Schultze & Menzenbach (1961) per sabbie fini e ghiaiose NC, metodo valido per qualunque valore di pressione efficace in depositi NC, per ghiaie il valore di Dr % viene sovrastimato, per limi sottostimato.

Modulo Di Young (Ey):

- Terzaghi - elaborazione valida per sabbia pulita e sabbia con ghiaia senza considerare la pressione efficace.
- Schmertmann (1978), correlazione valida per vari tipi litologici .
- Schultze-Menzenbach, correlazione valida per vari tipi litologici.
- D'Appollonia ed altri (1970), correlazione valida per sabbia, sabbia SC, sabbia NC e ghiaia
- Bowles (1982), correlazione valida per sabbia argillosa, sabbia limosa, limo sabbioso, sabbia media, sabbia e ghiaia.

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

Modulo Edometrico:

- Begemann (1974) elaborazione desunta da esperienze in Grecia, correlazione valida per limo con sabbia, sabbia e ghiaia
- Buismann-Sanglerat , correlazione valida per sabbia e sabbia argillosa.
- Farrent (1963) valida per sabbie, talora anche per sabbie con ghiaia (da modifica sperimentale di dati).
- Menzenbach e Malcev valida per sabbia fine, sabbia ghiaiosa e sabbia e ghiaia.

Stato di consistenza:

- Classificazione A.G.I. 1977
- Peso di Volume Gamma
- Meyerhof ed altri, valida per sabbie, ghiaie, limo, limo sabbioso.

Peso di volume saturo:

- Bowles 1982, Terzaghi-Peck 1948-1967. Correlazione valida per peso specifico del materiale pari a circa $\gamma = 2,65$ t/mc e per peso di volume secco variabile da 1,33 (Nspt = 0) a 1,99 (Nspt = 95)

Modulo di poisson:

- Classificazione A.G.I.

Potenziale di liquefazione (Stress Ratio)

- Seed-Idriss 1978-1981 . Tale correlazione è valida solamente per sabbie, ghiaie e limi sabbiosi, rappresenta il rapporto tra lo sforzo dinamico medio $\bar{\sigma}$ e la tensione verticale di consolidazione per la valutazione del potenziale di liquefazione delle sabbie e terreni sabbio-ghiaiosi attraverso grafici degli autori.

Velocità onde di taglio Vs (m/sec)

- Tale correlazione è valida solamente per terreni incoerenti sabbiosi e ghiaiosi.

Modulo di deformazione di taglio (G)

- Ohsaki & Iwasaki – elaborazione valida per sabbie con fine plastico e sabbie pulite.
- Robertson e Campanella (1983) e Imai & Tonouchi (1982) elaborazione valida soprattutto per sabbie e per tensioni litostatiche comprese tra 0,5 - 4,0 kg/cmq.

Modulo di reazione (Ko)

- Navfac 1971-1982 - elaborazione valida per sabbie, ghiaie, limo, limo sabbioso .

Resistenza alla punta del Penetrometro Statico (Qc)

- Robertson 1983 Qc

7.2.3 Correlazioni geotecniche terreni coesivi

Coesione non drenata

- Benassi & Vannelli- correlazioni scaturite da esperienze ditta costruttrice Penetrometri SUNDA 1983.
- Terzaghi-Peck (1948-1967), correlazione valida per argille sabbiose-siltose NC con Nspt <8 , argille limose-siltose mediamente plastiche, argille marnose alterate-fessurate.
- Terzaghi-Peck (1948). Cu min-max.
- Sanglerat , da dati Penetr. Statico per terreni coesivi saturi , tale correlazione non è valida per argille sensitive con sensitività > 5, per argille sovraconsolidate fessurate e per i limi a bassa plasticità.
- Sanglerat , (per argille limose-sabbiose poco coerenti), valori validi per resistenze penetrometriche < 10 colpi, per resistenze penetrometriche > 10 l'elaborazione valida è comunque quella delle "argille plastiche " di Sanglerat.
- (U.S.D.M.S.M.) U.S. Design Manual Soil Mechanics Coesione non drenata per argille limose e argille di bassa media ed alta plasticità , (Cu-Nspt-grado di plasticità).
- Schmertmann 1975 Cu (Kg/cmq) (valori medi), valida per argille e limi argillosi con Nc=20 e Qc/Nspt=2.
- Schmertmann 1975 Cu (Kg/cmq) (valori minimi), valida per argille NC .
- Fletcher 1965 - (Argilla di Chicago) . Coesione non drenata Cu (Kg/cmq), colonna valori validi per argille a medio-bassa plasticità .

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

- Houston (1960) - argilla di media-alta plasticità.
- Shioi-Fukuni 1982 , valida per suoli poco coerenti e plastici, argilla di media-alta plasticità.
- Begemann.
- De Beer.

Resistenza alla punta del Penetrometro Statico (Qc)

- Robertson 1983 Qc

Modulo Edometrico-Confinato (Mo)

- Stroud e Butler (1975) - per litotipi a media plasticità, valida per litotipi argillosi a media-medio-alta plasticità - da esperienze su argille glaciali.
- Stroud e Butler (1975), per litotipi a medio-bassa plasticità (IP< 20), valida per litotipi argillosi a medio-bassa plasticità (IP< 20) - da esperienze su argille glaciali .
- Vesic (1970) correlazione valida per argille molli (valori minimi e massimi).
- Trofimenkov (1974), Mitchell e Gardner Modulo Confinato -Mo (Eed) (Kg/cmq)-, valida per litotipi argillosi e limosi-argillosi (rapporto Qc/Nspt=1.5-2.0).
- Buisman- Sanglerat, valida per argille compatte (Nspt <30) medie e molli (Nspt <4) e argille sabbiose (Nspt=6-12).

Modulo Di Young (EY)

- Schultze-Menzenbach-(Min. e Max.), correlazione valida per limi coerenti e limi argillosi con I.P. >15
- D'Appollonia ed altri (1983) - correlazione valida per argille sature-argille fessurate.
- Stato di consistenza
- Classificazione A.G.I. 1977

Peso di Volume Gamma

- Meyerhof ed altri, valida per argille, argille sabbiose e limose prevalentemente coerenti.

Peso di volume saturo

- Correlazione Bowles (1982), Terzaghi-Peck (1948-1967), valida per condizioni specifiche: peso specifico del materiale pari a circa $G=2,70$ (t/mc) e per indici dei vuoti variabili da 1,833 (Nspt=0) a 0,545 (Nspt=28)

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica**PROVA ... Nr.1**

Strumento utilizzato...

DPM (DL030 10) (Medium)

Profondità prova

6.20 mt

Falda rilevata a fondo foro

Profondità (m)	Nr. Colpi	Nr. Colpi Rivestimento	Calcolo coeff. riduzione sonda Chi	Res. dinamica ridotta (Kg/cm ²)	Res. dinamica (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile con riduzione Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)
0.10	15	0	0.807	40.40	50.09	2.02	2.50
0.20	12	0	0.855	34.25	40.07	1.71	2.00
0.30	13	0	0.803	34.85	43.41	1.74	2.17
0.40	12	0	0.851	34.09	40.07	1.70	2.00
0.50	11	0	0.849	31.18	36.73	1.56	1.84
0.60	13	0	0.797	34.60	43.41	1.73	2.17
0.70	14	0	0.795	37.18	46.75	1.86	2.34
0.80	9	0	0.843	25.35	30.06	1.27	1.50
0.90	10	0	0.842	26.67	31.69	1.33	1.58
1.00	10	0	0.840	26.61	31.69	1.33	1.58
1.10	9	0	0.838	23.90	28.52	1.20	1.43
1.20	11	0	0.836	29.15	34.86	1.46	1.74
1.30	12	0	0.835	31.74	38.03	1.59	1.90
1.40	12	0	0.833	31.67	38.03	1.58	1.90
1.50	12	0	0.831	31.61	38.03	1.58	1.90
1.60	11	0	0.830	28.92	34.86	1.45	1.74
1.70	13	0	0.778	32.05	41.20	1.60	2.06
1.80	12	0	0.826	31.42	38.03	1.57	1.90
1.90	14	0	0.775	32.70	42.21	1.64	2.11
2.00	15	0	0.773	34.97	45.23	1.75	2.26
2.10	10	0	0.822	24.77	30.15	1.24	1.51
2.20	10	0	0.820	24.73	30.15	1.24	1.51
2.30	12	0	0.819	29.62	36.18	1.48	1.81
2.40	12	0	0.817	29.57	36.18	1.48	1.81
2.50	13	0	0.766	30.01	39.20	1.50	1.96
2.60	12	0	0.814	29.46	36.18	1.47	1.81
2.70	11	0	0.813	26.96	33.17	1.35	1.66
2.80	13	0	0.761	29.84	39.20	1.49	1.96
2.90	12	0	0.810	27.95	34.50	1.40	1.73
3.00	11	0	0.809	25.58	31.63	1.28	1.58
3.10	15	0	0.757	32.66	43.13	1.63	2.16
3.20	16	0	0.756	34.78	46.01	1.74	2.30
3.30	15	0	0.755	32.55	43.13	1.63	2.16
3.40	15	0	0.753	32.49	43.13	1.62	2.16
3.50	13	0	0.752	28.11	37.38	1.41	1.87
3.60	12	0	0.801	27.63	34.50	1.38	1.73
3.70	11	0	0.800	25.29	31.63	1.26	1.58
3.80	12	0	0.798	27.55	34.50	1.38	1.73
3.90	10	0	0.797	21.91	27.48	1.10	1.37
4.00	9	0	0.796	19.69	24.73	0.98	1.24
4.10	9	0	0.795	19.66	24.73	0.98	1.24
4.20	9	0	0.794	19.63	24.73	0.98	1.24
4.30	9	0	0.793	19.60	24.73	0.98	1.24
4.40	9	0	0.791	19.57	24.73	0.98	1.24

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

4.50	12	0	0.790	26.06	32.98	1.30	1.65
4.60	10	0	0.789	21.69	27.48	1.08	1.37
4.70	10	0	0.788	21.66	27.48	1.08	1.37
4.80	12	0	0.787	25.96	32.98	1.30	1.65
4.90	13	0	0.736	25.18	34.21	1.26	1.71
5.00	10	0	0.785	20.66	26.32	1.03	1.32
5.10	14	0	0.734	27.04	36.84	1.35	1.84
5.20	13	0	0.733	25.08	34.21	1.25	1.71
5.30	15	0	0.732	28.90	39.47	1.44	1.97
5.40	12	0	0.781	24.66	31.58	1.23	1.58
5.50	13	0	0.730	24.98	34.21	1.25	1.71
5.60	12	0	0.779	24.60	31.58	1.23	1.58
5.70	13	0	0.728	24.91	34.21	1.25	1.71
5.80	12	0	0.777	24.55	31.58	1.23	1.58
5.90	10	0	0.776	19.60	25.25	0.98	1.26
6.00	12	0	0.775	23.49	30.29	1.17	1.51
6.10	13	0	0.725	23.78	32.82	1.19	1.64
6.20	11	0	0.774	21.49	27.77	1.07	1.39

STIMA PARAMETRI GEOTECNICI PROVA Nr.2 TERRENI COESIVI

Coesione non drenata

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Cu (Kg/cm ²)
Strato 1	9.05	6.20	Terzaghi-Peck	0.61

Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
Strato 1	9.05	6.20	Robertson (1983)	18.10

Modulo Edometrico

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Eed (Kg/cm ²)
Strato 1	9.05	6.20	Vesic (1970)	---

Modulo di Young

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Ey (Kg/cm ²)
Strato 1	9.05	6.20	Apollonia	90.50

Classificazione AGI

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Classificazione
Strato 1	9.05	6.20	Classificaz. A.G.I. (1977)	CONSISTENTE

Peso unità di volume

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume (t/m ³)
Strato 1	9.05	6.20	Meyerhof ed altri	1.94

Peso unità di volume saturo

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume saturo (t/m ³)
Strato 1	9.05	6.20	Bowles 1982, Terzaghi-Peck 1948/1967	---

TERRENI INCOERENTI

Densità relativa

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Densità relativa (%)
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Gibbs & Holtz	55.38

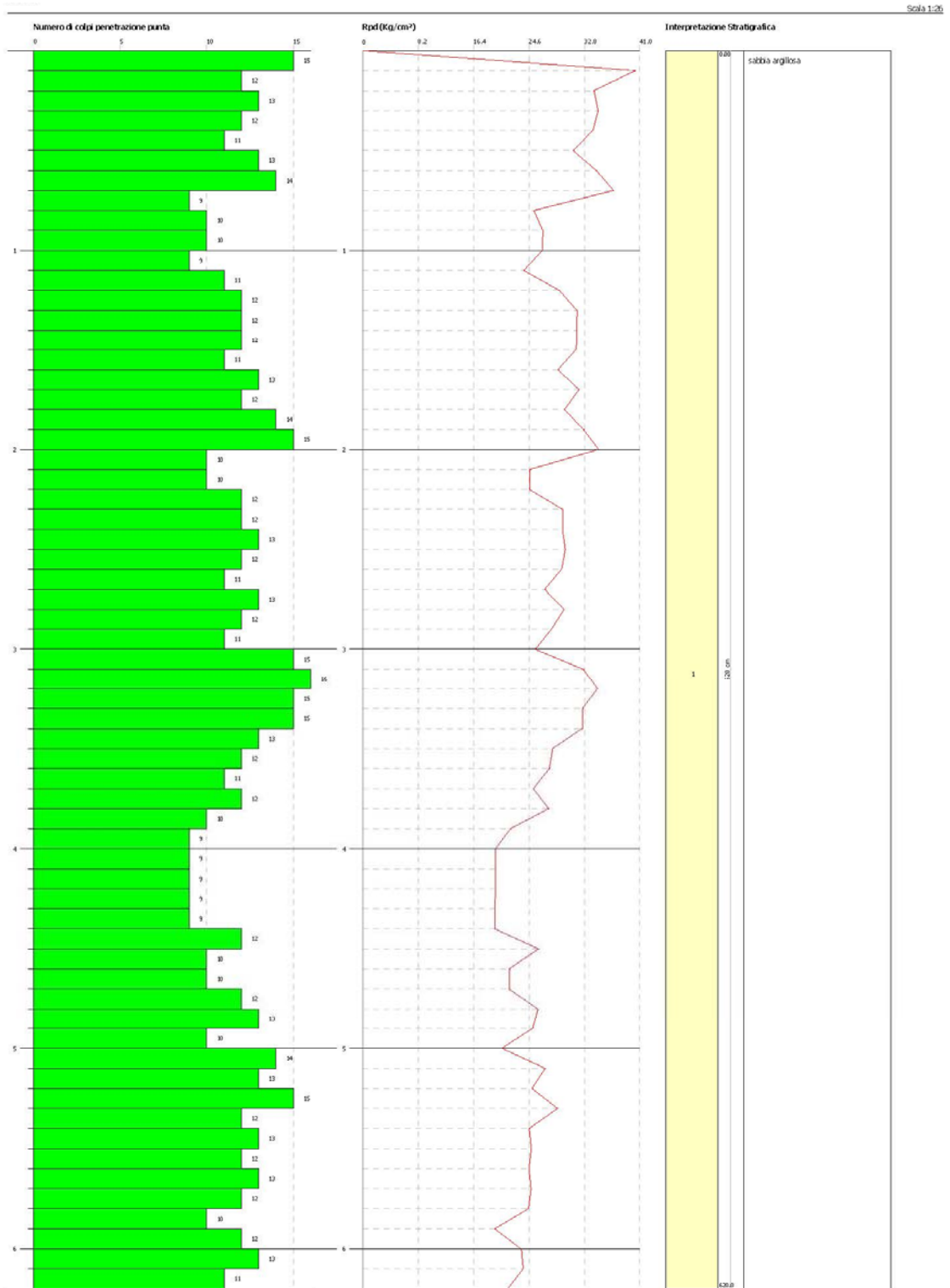
Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

					1957
Angolo di resistenza al taglio					
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Angolo d'attrito (°)
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Sowers (1961)	30,53
Modulo di Young					
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo di Young (Kg/cm ²)
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Bowles (1982) Sabbia Media	---
Modulo Edometrico					
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo Edometrico (Kg/cm ²)
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	46.05
Classificazione AGI					
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Classificazione AGI
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Classificazione A.G.I. 1977	POCO ADDENSATO
Peso unità di volume					
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma (t/m ³)
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Meyerhof ed altri	1.70
Peso unità di volume saturo					
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma Saturo (t/m ³)
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Terzaghi-Peck 1948-1967	1.91
Modulo di Poisson					
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Poisson
Strato 1	9.05	6.20	9.05	(A.G.I.)	0.34
Modulo di deformazione a taglio					
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	G (Kg/cm ²)
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Ohsaki (Sabbie pulite)	515.42
Velocità onde					
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Velocità onde m/s
Strato 1	9.05	6.20	9.05		165.46
Liquefazione					
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Potenziale Liquefazione
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Seed (1979) (Sabbie e ghiaie)	< 0.04
Modulo di reazione Ko					
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Ko
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Navfac 1971-1982	1.90
Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)					
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Robertson 1983	18.10

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica



Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

PROVA ... Nr.2

Strumento utilizzato...

DPM (DL030 10) (Medium)

Profondità prova

5.60 mt

Falda non rilevata intorno ai 5,00 mt di profondità

Profondità (m)	Nr. Colpi	Nr. Colpi Rivestimento	Calcolo coeff. riduzione sonda Chi	Res. dinamica ridotta (Kg/cm ²)	Res. dinamica (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile con riduzione Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)
0.10	13	0	0.807	35.02	43.41	1.75	2.17
0.20	12	0	0.855	34.25	40.07	1.71	2.00
0.30	16	0	0.803	42.89	53.43	2.14	2.67
0.40	17	0	0.801	45.46	56.77	2.27	2.84
0.50	12	0	0.849	34.02	40.07	1.70	2.00
0.60	13	0	0.797	34.60	43.41	1.73	2.17
0.70	14	0	0.795	37.18	46.75	1.86	2.34
0.80	15	0	0.793	39.74	50.09	1.99	2.50
0.90	12	0	0.842	32.00	38.03	1.60	1.90
1.00	13	0	0.790	32.54	41.20	1.63	2.06
1.10	14	0	0.788	34.96	44.37	1.75	2.22
1.20	13	0	0.786	32.39	41.20	1.62	2.06
1.30	10	0	0.835	26.45	31.69	1.32	1.58
1.40	9	0	0.833	23.75	28.52	1.19	1.43
1.50	10	0	0.831	26.34	31.69	1.32	1.58
1.60	9	0	0.830	23.66	28.52	1.18	1.43
1.70	10	0	0.828	26.24	31.69	1.31	1.58
1.80	9	0	0.826	23.57	28.52	1.18	1.43
1.90	10	0	0.825	24.87	30.15	1.24	1.51
2.00	10	0	0.823	24.82	30.15	1.24	1.51
2.10	9	0	0.822	22.30	27.14	1.11	1.36
2.20	12	0	0.820	29.67	36.18	1.48	1.81
2.30	13	0	0.769	30.13	39.20	1.51	1.96
2.40	12	0	0.817	29.57	36.18	1.48	1.81
2.50	11	0	0.816	27.05	33.17	1.35	1.66
2.60	11	0	0.814	27.01	33.17	1.35	1.66
2.70	12	0	0.813	29.41	36.18	1.47	1.81
2.80	14	0	0.761	32.14	42.21	1.61	2.11
2.90	15	0	0.760	32.78	43.13	1.64	2.16
3.00	14	0	0.759	30.54	40.26	1.53	2.01
3.10	13	0	0.757	28.31	37.38	1.42	1.87
3.20	12	0	0.806	27.81	34.50	1.39	1.73
3.30	13	0	0.755	28.21	37.38	1.41	1.87
3.40	14	0	0.753	30.33	40.26	1.52	2.01
3.50	12	0	0.802	27.68	34.50	1.38	1.73
3.60	16	0	0.751	34.54	46.01	1.73	2.30
3.70	9	0	0.800	20.69	25.88	1.03	1.29
3.80	10	0	0.798	22.96	28.75	1.15	1.44
3.90	10	0	0.797	21.91	27.48	1.10	1.37
4.00	10	0	0.796	21.88	27.48	1.09	1.37
4.10	10	0	0.795	21.84	27.48	1.09	1.37
4.20	9	0	0.794	19.63	24.73	0.98	1.24
4.30	12	0	0.793	26.14	32.98	1.31	1.65
4.40	11	0	0.791	23.92	30.23	1.20	1.51

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

4.50	12	0	0.790	26.06	32.98	1.30	1.65
4.60	13	0	0.739	26.41	35.73	1.32	1.79
4.70	12	0	0.788	25.99	32.98	1.30	1.65
4.80	13	0	0.737	26.33	35.73	1.32	1.79
4.90	12	0	0.786	24.82	31.58	1.24	1.58
5.00	13	0	0.735	25.15	34.21	1.26	1.71
5.10	12	0	0.784	24.76	31.58	1.24	1.58
5.20	11	0	0.783	22.67	28.95	1.13	1.45
5.30	14	0	0.732	26.97	36.84	1.35	1.84
5.40	11	0	0.781	22.61	28.95	1.13	1.45
5.50	12	0	0.780	24.63	31.58	1.23	1.58
5.60	15	0	0.729	28.78	39.47	1.44	1.97

STIMA PARAMETRI GEOTECNICI PROVA Nr.3 - TERRENI COESIVI

Coesione non drenata

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Cu (Kg/cm ²)
Strato 1	9.17	5.60	Terzaghi-Peck	0.62

Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
Strato 1	9.17	5.60	Robertson (1983)	18.34

Modulo Edometrico

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Eed (Kg/cm ²)
Strato 1	9.17	5.60	Vesic (1970)	---

Modulo di Young

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Ey (Kg/cm ²)
Strato 1	9.17	5.60	Apollonia	91.70

Classificazione AGI

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Classificazione
Strato 1	9.17	5.60	Classificaz. A.G.I. (1977)	CONSISTENTE

Peso unità di volume

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume (t/m ³)
Strato 1	9.17	5.60	Meyerhof ed altri	1.94

Peso unità di volume saturo

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume saturo (t/m ³)
Strato 1	9.17	5.60	Bowles 1982, Terzaghi-Peck 1948/1967	---

TERRENI INCOERENTI

Densità relativa

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Densità relativa (%)
Strato 1	9.17	5.60	9.17	Gibbs & Holtz 1957	57.03

Angolo di resistenza al taglio

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Angolo d'attrito (°)
Strato 1	9.17	5.60	9.17	Sowers (1961)	30,57

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

Modulo di Young

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo di Young (Kg/cm ²)
Strato 1	9.17	5.60	9.17	Bowles (1982) Sabbia Media	---

Modulo Edometrico

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo Edometrico (Kg/cm ²)
Strato 1	9.17	5.60	9.17	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	46.30

Classificazione AGI

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Classificazione AGI
Strato 1	9.17	5.60	9.17	Classificazione A.G.I. 1977	POCO ADDENSATO

Peso unità di volume

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma (t/m ³)
Strato 1	9.17	5.60	9.17	Meyerhof ed altri	1.70

Peso unità di volume saturo

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma Saturo (t/m ³)
Strato 1	9.17	5.60	9.17	Terzaghi-Peck 1948-1967	1.91

Modulo di Poisson

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Poisson
Strato 1	9.17	5.60	9.17	(A.G.I.)	0.34

Modulo di deformazione a taglio

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	G (Kg/cm ²)
Strato 1	9.17	5.60	9.17	Ohsaki (Sabbie pulite)	521.84

Velocità onde

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Velocità onde m/s
Strato 1	9.17	5.60	9.17		166.55

Liquefazione

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Potenziale Liquefazione
Strato 1	9.17	5.60	9.17	Seed (1979) (Sabbie e ghiaie)	< 0.04

Modulo di reazione Ko

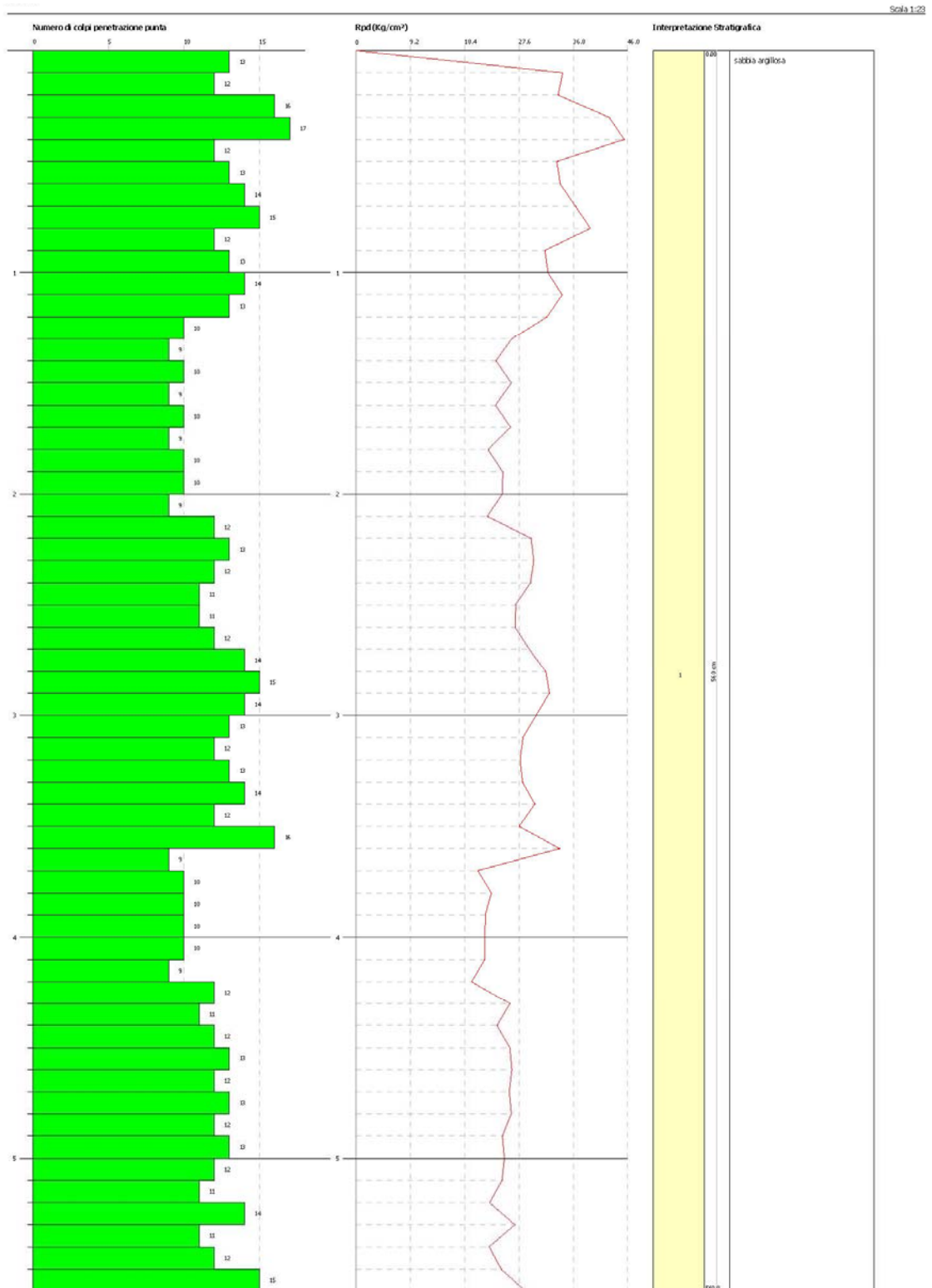
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Ko
Strato 1	9.17	5.60	9.17	Navfac 1971-1982	1.92

Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
Strato 1	9.17	5.60	9.17	Robertson 1983	18.34

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica



Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

PROVA ... Nr.3

Strumento utilizzato...

DPM (DL030 10) (Medium)

Profondità prova

6.60 mt

Falda non rilevata a fondo foro

Profondità (m)	Nr. Colpi	Nr. Colpi Rivestimento	Calcolo coeff. riduzione sonda Chi	Res. dinamica ridotta (Kg/cm ²)	Res. dinamica (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile con riduzione Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)
0.10	16	0	0.807	43.10	53.43	2.15	2.67
0.20	12	0	0.855	34.25	40.07	1.71	2.00
0.30	12	0	0.853	34.17	40.07	1.71	2.00
0.40	12	0	0.851	34.09	40.07	1.70	2.00
0.50	13	0	0.799	34.68	43.41	1.73	2.17
0.60	10	0	0.847	28.29	33.40	1.41	1.67
0.70	9	0	0.845	25.40	30.06	1.27	1.50
0.80	10	0	0.843	28.16	33.40	1.41	1.67
0.90	12	0	0.842	32.00	38.03	1.60	1.90
1.00	13	0	0.790	32.54	41.20	1.63	2.06
1.10	14	0	0.788	34.96	44.37	1.75	2.22
1.20	15	0	0.786	37.38	47.54	1.87	2.38
1.30	12	0	0.835	31.74	38.03	1.59	1.90
1.40	13	0	0.783	32.25	41.20	1.61	2.06
1.50	14	0	0.781	34.66	44.37	1.73	2.22
1.60	14	0	0.780	34.59	44.37	1.73	2.22
1.70	14	0	0.778	34.51	44.37	1.73	2.22
1.80	14	0	0.776	34.44	44.37	1.72	2.22
1.90	14	0	0.775	32.70	42.21	1.64	2.11
2.00	11	0	0.823	27.30	33.17	1.37	1.66
2.10	9	0	0.822	22.30	27.14	1.11	1.36
2.20	10	0	0.820	24.73	30.15	1.24	1.51
2.30	10	0	0.819	24.68	30.15	1.23	1.51
2.40	10	0	0.817	24.64	30.15	1.23	1.51
2.50	12	0	0.816	29.51	36.18	1.48	1.81
2.60	13	0	0.764	29.96	39.20	1.50	1.96
2.70	12	0	0.813	29.41	36.18	1.47	1.81
2.80	13	0	0.761	29.84	39.20	1.49	1.96
2.90	13	0	0.760	28.41	37.38	1.42	1.87
3.00	14	0	0.759	30.54	40.26	1.53	2.01
3.10	12	0	0.807	27.86	34.50	1.39	1.73
3.20	16	0	0.756	34.78	46.01	1.74	2.30
3.30	9	0	0.805	20.82	25.88	1.04	1.29
3.40	10	0	0.803	23.10	28.75	1.16	1.44
3.50	9	0	0.802	20.76	25.88	1.04	1.29
3.60	10	0	0.801	23.03	28.75	1.15	1.44
3.70	9	0	0.800	20.69	25.88	1.03	1.29
3.80	10	0	0.798	22.96	28.75	1.15	1.44
3.90	12	0	0.797	26.29	32.98	1.31	1.65
4.00	13	0	0.746	26.65	35.73	1.33	1.79
4.10	14	0	0.745	28.66	38.47	1.43	1.92
4.20	12	0	0.794	26.17	32.98	1.31	1.65
4.30	13	0	0.743	26.53	35.73	1.33	1.79
4.40	14	0	0.741	28.53	38.47	1.43	1.92

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

4.50	12	0	0.790	26.06	32.98	1.30	1.65
4.60	13	0	0.739	26.41	35.73	1.32	1.79
4.70	15	0	0.738	30.43	41.22	1.52	2.06
4.80	12	0	0.787	25.96	32.98	1.30	1.65
4.90	10	0	0.786	20.69	26.32	1.03	1.32
5.00	9	0	0.785	18.59	23.68	0.93	1.18
5.10	10	0	0.784	20.63	26.32	1.03	1.32
5.20	13	0	0.733	25.08	34.21	1.25	1.71
5.30	12	0	0.782	24.70	31.58	1.23	1.58
5.40	14	0	0.731	26.93	36.84	1.35	1.84
5.50	13	0	0.730	24.98	34.21	1.25	1.71
5.60	14	0	0.729	26.86	36.84	1.34	1.84
5.70	13	0	0.728	24.91	34.21	1.25	1.71
5.80	13	0	0.727	24.88	34.21	1.24	1.71
5.90	13	0	0.726	23.84	32.82	1.19	1.64
6.00	14	0	0.725	25.64	35.34	1.28	1.77
6.10	12	0	0.775	23.47	30.29	1.17	1.51
6.20	11	0	0.774	21.49	27.77	1.07	1.39
6.30	16	0	0.723	29.20	40.39	1.46	2.02
6.40	11	0	0.772	21.44	27.77	1.07	1.39
6.50	12	0	0.771	23.36	30.29	1.17	1.51
6.60	13	0	0.720	23.64	32.82	1.18	1.64

STIMA PARAMETRI GEOTECNICI PROVA Nr.4 - TERRENI COESIVI

Coesione non drenata

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Cu (Kg/cm ²)
Strato 1	9.31	6.60	Terzaghi-Peck	0.63

Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
Strato 1	9.31	6.60	Robertson (1983)	18.62

Modulo Edometrico

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Eed (Kg/cm ²)
Strato 1	9.31	6.60	Vesic (1970)	---

Modulo di Young

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Ey (Kg/cm ²)
Strato 1	9.31	6.60	Apollonia	93.10

Classificazione AGI

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Classificazione
Strato 1	9.31	6.60	Classificaz. A.G.I. (1977)	CONSISTENTE

Peso unità di volume

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume (t/m ³)
Strato 1	9.31	6.60	Meyerhof ed altri	1.95

Peso unità di volume saturo

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume saturo (t/m ³)
Strato 1	9.31	6.60	Bowles 1982, Terzaghi-Peck 1948/1967	---

TERRENI INCOERENTI

Densità relativa

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Densità relativa (%)
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Gibbs & Holtz 1957	55.28

Angolo di resistenza al taglio

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Angolo d'attrito (°)
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Sowers (1961)	30,61

Modulo di Young

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo di Young (Kg/cm ²)
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Bowles (1982) Sabbia Media	---

Modulo Edometrico

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo Edometrico (Kg/cm ²)
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	46.59

Classificazione AGI

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Classificazione AGI
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Classificazione A.G.I. 1977	POCO ADDENSATO

Peso unità di volume

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma (t/m ³)
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Meyerhof ed altri	1.71

Peso unità di volume saturo

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma Saturo (t/m ³)
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Terzaghi-Peck 1948-1967	1.91

Modulo di Poisson

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Poisson
Strato 1	9.31	6.60	9.31	(A.G.I.)	0.34

Modulo di deformazione a taglio

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	G (Kg/cm ²)
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Ohsaki (Sabbie pulite)	529.33

Velocità onde

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Velocità onde m/s
Strato 1	9.31	6.60	9.31		167.82

Liquefazione

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Potenziale Liquefazione
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Seed (1979) (Sabbie e ghiaie)	< 0.04

Modulo di reazione Ko

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Ko
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Navfac 1971-1982	1.95

Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Robertson 1983	18.62

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

PROVA ... Nr.4

Strumento utilizzato...

DPM (DL030 10) (Medium)

Profondità prova

6.50 mt

Falda rilevata intorno ai 6,00 di profondità

Profondità (m)	Nr. Colpi	Nr. Colpi Rivestimento	Calcolo coeff. riduzione sonda Chi	Res. dinamica ridotta (Kg/cm ²)	Res. dinamica (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile con riduzione Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)
0.10	15	0	0.807	40.40	50.09	2.02	2.50
0.20	12	0	0.855	34.25	40.07	1.71	2.00
0.30	12	0	0.853	34.17	40.07	1.71	2.00
0.40	12	0	0.851	34.09	40.07	1.70	2.00
0.50	11	0	0.849	31.18	36.73	1.56	1.84
0.60	13	0	0.797	34.60	43.41	1.73	2.17
0.70	12	0	0.845	33.87	40.07	1.69	2.00
0.80	12	0	0.843	33.80	40.07	1.69	2.00
0.90	12	0	0.842	32.00	38.03	1.60	1.90
1.00	13	0	0.790	32.54	41.20	1.63	2.06
1.10	14	0	0.788	34.96	44.37	1.75	2.22
1.20	12	0	0.836	31.80	38.03	1.59	1.90
1.30	11	0	0.835	29.09	34.86	1.45	1.74
1.40	10	0	0.833	26.39	31.69	1.32	1.58
1.50	9	0	0.831	23.71	28.52	1.19	1.43
1.60	9	0	0.830	23.66	28.52	1.18	1.43
1.70	10	0	0.828	26.24	31.69	1.31	1.58
1.80	11	0	0.826	28.81	34.86	1.44	1.74
1.90	12	0	0.825	29.84	36.18	1.49	1.81
2.00	11	0	0.823	27.30	33.17	1.37	1.66
2.10	12	0	0.822	29.73	36.18	1.49	1.81
2.20	12	0	0.820	29.67	36.18	1.48	1.81
2.30	13	0	0.769	30.13	39.20	1.51	1.96
2.40	12	0	0.817	29.57	36.18	1.48	1.81
2.50	14	0	0.766	32.32	42.21	1.62	2.11
2.60	14	0	0.764	32.26	42.21	1.61	2.11
2.70	15	0	0.763	34.50	45.23	1.72	2.26
2.80	11	0	0.811	26.91	33.17	1.35	1.66
2.90	15	0	0.760	32.78	43.13	1.64	2.16
3.00	13	0	0.759	28.36	37.38	1.42	1.87
3.10	14	0	0.757	30.49	40.26	1.52	2.01
3.20	11	0	0.806	25.49	31.63	1.27	1.58
3.30	10	0	0.805	23.14	28.75	1.16	1.44
3.40	9	0	0.803	20.79	25.88	1.04	1.29
3.50	10	0	0.802	23.06	28.75	1.15	1.44
3.60	12	0	0.801	27.63	34.50	1.38	1.73
3.70	11	0	0.800	25.29	31.63	1.26	1.58
3.80	13	0	0.748	27.98	37.38	1.40	1.87
3.90	12	0	0.797	26.29	32.98	1.31	1.65
4.00	12	0	0.796	26.25	32.98	1.31	1.65
4.10	12	0	0.795	26.21	32.98	1.31	1.65
4.20	11	0	0.794	23.99	30.23	1.20	1.51
4.30	10	0	0.793	21.78	27.48	1.09	1.37
4.40	13	0	0.741	26.49	35.73	1.32	1.79
4.50	12	0	0.790	26.06	32.98	1.30	1.65

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

4.60	12	0	0.789	26.03	32.98	1.30	1.65
4.70	11	0	0.788	23.83	30.23	1.19	1.51
4.80	16	0	0.737	32.41	43.97	1.62	2.20
4.90	12	0	0.786	24.82	31.58	1.24	1.58
5.00	13	0	0.735	25.15	34.21	1.26	1.71
5.10	14	0	0.734	27.04	36.84	1.35	1.84
5.20	13	0	0.733	25.08	34.21	1.25	1.71
5.30	14	0	0.732	26.97	36.84	1.35	1.84
5.40	14	0	0.731	26.93	36.84	1.35	1.84
5.50	11	0	0.780	22.58	28.95	1.13	1.45
5.60	9	0	0.779	18.45	23.68	0.92	1.18
5.70	10	0	0.778	20.48	26.32	1.02	1.32
5.80	10	0	0.777	20.45	26.32	1.02	1.32
5.90	11	0	0.776	21.56	27.77	1.08	1.39
6.00	12	0	0.775	23.49	30.29	1.17	1.51
6.10	14	0	0.725	25.61	35.34	1.28	1.77
6.20	13	0	0.724	23.75	32.82	1.19	1.64
6.30	14	0	0.723	25.55	35.34	1.28	1.77
6.40	15	0	0.722	27.34	37.87	1.37	1.89
6.50	15	0	0.721	27.31	37.87	1.37	1.89

STIMA PARAMETRI GEOTECNICI PROVA Nr.5 - TERRENI COESIVI

Coesione non drenata

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Cu (Kg/cm ²)
Strato 1	9.2	6.50	Terzaghi-Peck	0.62

Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
Strato 1	9.2	6.50	Robertson (1983)	18.40

Modulo Edometrico

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Eed (Kg/cm ²)
Strato 1	9.2	6.50	Vesic (1970)	---

Modulo di Young

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Ey (Kg/cm ²)
Strato 1	9.2	6.50	Apollonia	92.00

Classificazione AGI

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Classificazione
Strato 1	9.2	6.50	Classificaz. A.G.I. (1977)	CONSISTENTE

Peso unità di volume

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume (t/m ³)
Strato 1	9.2	6.50	Meyerhof ed altri	1.94

Peso unità di volume saturo

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume saturo (t/m ³)
Strato 1	9.2	6.50	Bowles 1982, Terzaghi-Peck 1948/1967	---

TERRENI INCOERENTI Densità relativa

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Densità relativa (%)
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Gibbs & Holtz 1957	55.22

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

Angolo di resistenza al taglio

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Angolo d'attrito (°)
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Sowers (1961)	30,58

Modulo di Young

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo di Young (Kg/cm ²)
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Bowles (1982) Sabbia Media	---

Modulo Edometrico

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo Edometrico (Kg/cm ²)
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	46.36

Classificazione AGI

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Classificazione AGI
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Classificazione A.G.I. 1977	POCO ADDENSATO

Peso unità di volume

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma (t/m ³)
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Meyerhof ed altri	1.70

Peso unità di volume saturo

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma Saturo (t/m ³)
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Terzaghi-Peck 1948-1967	1.91

Modulo di Poisson

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Poisson
Strato 1	9.2	6.50	9.2	(A.G.I.)	0.34

Modulo di deformazione a taglio

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	G (Kg/cm ²)
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Ohsaki (Sabbie pulite)	523.45

Velocità onde

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Velocità onde m/s
Strato 1	9.2	6.50	9.2		166.82

Liquefazione

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Potenziale Liquefazione
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Seed (1979) (Sabbie e ghiaie)	< 0.04

Modulo di reazione Ko

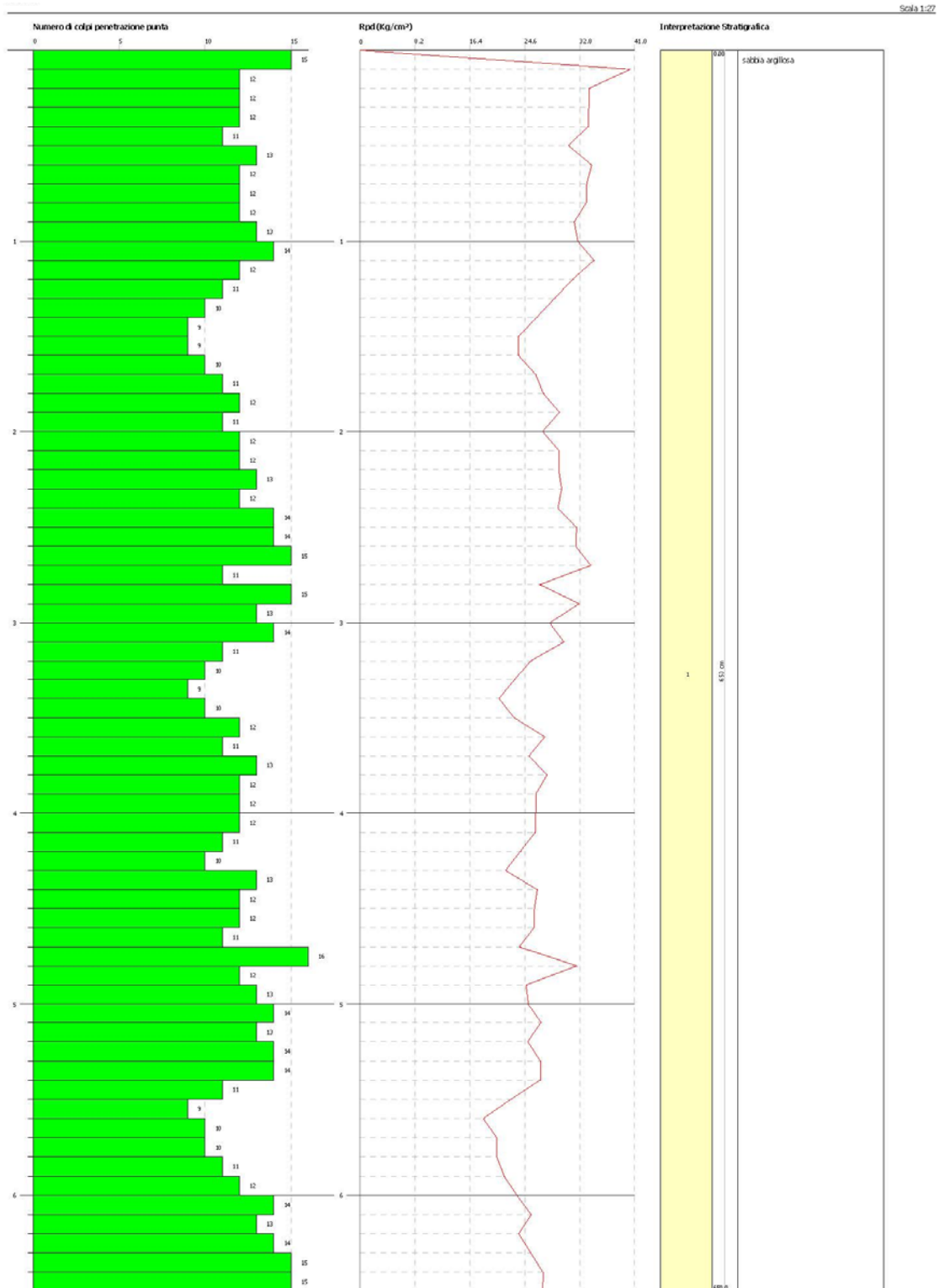
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Ko
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Navfac 1971-1982	1.93

Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Robertson 1983	18.40

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica



Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica**PROVA ... Nr.5**

Strumento utilizzato...

DPM (DL030 10) (Medium)

Profondità prova

6.50 mt

Falda rilevata intorno ai 6,00 mt di profondità

Profondità (m)	Nr. Colpi	Nr. Colpi Rivestimento	Calcolo coeff. riduzione sonda Chi	Res. dinamica ridotta (Kg/cm ²)	Res. dinamica (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile con riduzione Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)
0.10	15	0	0.807	40.40	50.09	2.02	2.50
0.20	12	0	0.855	34.25	40.07	1.71	2.00
0.30	12	0	0.853	34.17	40.07	1.71	2.00
0.40	12	0	0.851	34.09	40.07	1.70	2.00
0.50	11	0	0.849	31.18	36.73	1.56	1.84
0.60	13	0	0.797	34.60	43.41	1.73	2.17
0.70	12	0	0.845	33.87	40.07	1.69	2.00
0.80	12	0	0.843	33.80	40.07	1.69	2.00
0.90	12	0	0.842	32.00	38.03	1.60	1.90
1.00	13	0	0.790	32.54	41.20	1.63	2.06
1.10	14	0	0.788	34.96	44.37	1.75	2.22
1.20	12	0	0.836	31.80	38.03	1.59	1.90
1.30	11	0	0.835	29.09	34.86	1.45	1.74
1.40	10	0	0.833	26.39	31.69	1.32	1.58
1.50	9	0	0.831	23.71	28.52	1.19	1.43
1.60	9	0	0.830	23.66	28.52	1.18	1.43
1.70	10	0	0.828	26.24	31.69	1.31	1.58
1.80	11	0	0.826	28.81	34.86	1.44	1.74
1.90	12	0	0.825	29.84	36.18	1.49	1.81
2.00	11	0	0.823	27.30	33.17	1.37	1.66
2.10	12	0	0.822	29.73	36.18	1.49	1.81
2.20	12	0	0.820	29.67	36.18	1.48	1.81
2.30	13	0	0.769	30.13	39.20	1.51	1.96
2.40	12	0	0.817	29.57	36.18	1.48	1.81
2.50	14	0	0.766	32.32	42.21	1.62	2.11
2.60	14	0	0.764	32.26	42.21	1.61	2.11
2.70	15	0	0.763	34.50	45.23	1.72	2.26
2.80	11	0	0.811	26.91	33.17	1.35	1.66
2.90	15	0	0.760	32.78	43.13	1.64	2.16
3.00	13	0	0.759	28.36	37.38	1.42	1.87
3.10	14	0	0.757	30.49	40.26	1.52	2.01
3.20	11	0	0.806	25.49	31.63	1.27	1.58
3.30	10	0	0.805	23.14	28.75	1.16	1.44
3.40	9	0	0.803	20.79	25.88	1.04	1.29
3.50	10	0	0.802	23.06	28.75	1.15	1.44
3.60	12	0	0.801	27.63	34.50	1.38	1.73
3.70	11	0	0.800	25.29	31.63	1.26	1.58
3.80	13	0	0.748	27.98	37.38	1.40	1.87
3.90	12	0	0.797	26.29	32.98	1.31	1.65
4.00	12	0	0.796	26.25	32.98	1.31	1.65
4.10	12	0	0.795	26.21	32.98	1.31	1.65
4.20	11	0	0.794	23.99	30.23	1.20	1.51
4.30	10	0	0.793	21.78	27.48	1.09	1.37
4.40	13	0	0.741	26.49	35.73	1.32	1.79
4.50	12	0	0.790	26.06	32.98	1.30	1.65

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

4.60	12	0	0.789	26.03	32.98	1.30	1.65
4.70	11	0	0.788	23.83	30.23	1.19	1.51
4.80	16	0	0.737	32.41	43.97	1.62	2.20
4.90	12	0	0.786	24.82	31.58	1.24	1.58
5.00	13	0	0.735	25.15	34.21	1.26	1.71
5.10	14	0	0.734	27.04	36.84	1.35	1.84
5.20	13	0	0.733	25.08	34.21	1.25	1.71
5.30	14	0	0.732	26.97	36.84	1.35	1.84
5.40	14	0	0.731	26.93	36.84	1.35	1.84
5.50	11	0	0.780	22.58	28.95	1.13	1.45
5.60	9	0	0.779	18.45	23.68	0.92	1.18
5.70	10	0	0.778	20.48	26.32	1.02	1.32
5.80	10	0	0.777	20.45	26.32	1.02	1.32
5.90	11	0	0.776	21.56	27.77	1.08	1.39
6.00	12	0	0.775	23.49	30.29	1.17	1.51
6.10	14	0	0.725	25.61	35.34	1.28	1.77
6.20	13	0	0.724	23.75	32.82	1.19	1.64
6.30	14	0	0.723	25.55	35.34	1.28	1.77
6.40	15	0	0.722	27.34	37.87	1.37	1.89
6.50	15	0	0.721	27.31	37.87	1.37	1.89

STIMA PARAMETRI GEOTECNICI PROVA Nr.6 - TERRENI COESIVI

Coesione non drenata

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Cu (Kg/cm ²)
Strato 1	9.2	6.50	Terzaghi-Peck	0.62

Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
Strato 1	9.2	6.50	Robertson (1983)	18.40

Modulo Edometrico

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Eed (Kg/cm ²)
Strato 1	9.2	6.50	Vesic (1970)	---

Modulo di Young

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Ey (Kg/cm ²)
Strato 1	9.2	6.50	Apollonia	92.00

Classificazione AGI

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Classificazione
Strato 1	9.2	6.50	Classificaz. A.G.I. (1977)	CONSISTENTE

Peso unità di volume

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume (t/m ³)
Strato 1	9.2	6.50	Meyerhof ed altri	1.94

Peso unità di volume saturo

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume saturo (t/m ³)
Strato 1	9.2	6.50	Bowles 1982, Terzaghi-Peck 1948/1967	---

TERRENI INCOERENTI

Densità relativa

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Densità relativa (%)

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

Strato 1	9.2	6.50	9.2	Gibbs & Holtz 1957	55.22
----------	-----	------	-----	--------------------	-------

Angolo di resistenza al taglio

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Angolo d'attrito (°)
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Sowers (1961)	30,58

Modulo di Young

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo di Young (Kg/cm ²)
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Bowles (1982) Sabbia Media	---

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo Edometrico (Kg/cm ²)
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	46.36

Classificazione AGI

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Classificazione AGI
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Classificazione A.G.I. 1977	POCO ADDENSATO

Peso unità di volume

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma (t/m ³)
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Meyerhof ed altri	1.70

Peso unità di volume saturo

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma Saturo (t/m ³)
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Terzaghi-Peck 1948-1967	1.91

Modulo di Poisson

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Poisson
Strato 1	9.2	6.50	9.2	(A.G.I.)	0.34

Modulo di deformazione a taglio

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	G (Kg/cm ²)
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Ohsaki (Sabbie pulite)	523.45

Velocità onde

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Velocità onde m/s
Strato 1	9.2	6.50	9.2		166.82

Liquefazione

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Potenziale Liquefazione
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Seed (1979) (Sabbie e ghiaie)	< 0.04

Modulo di reazione Ko

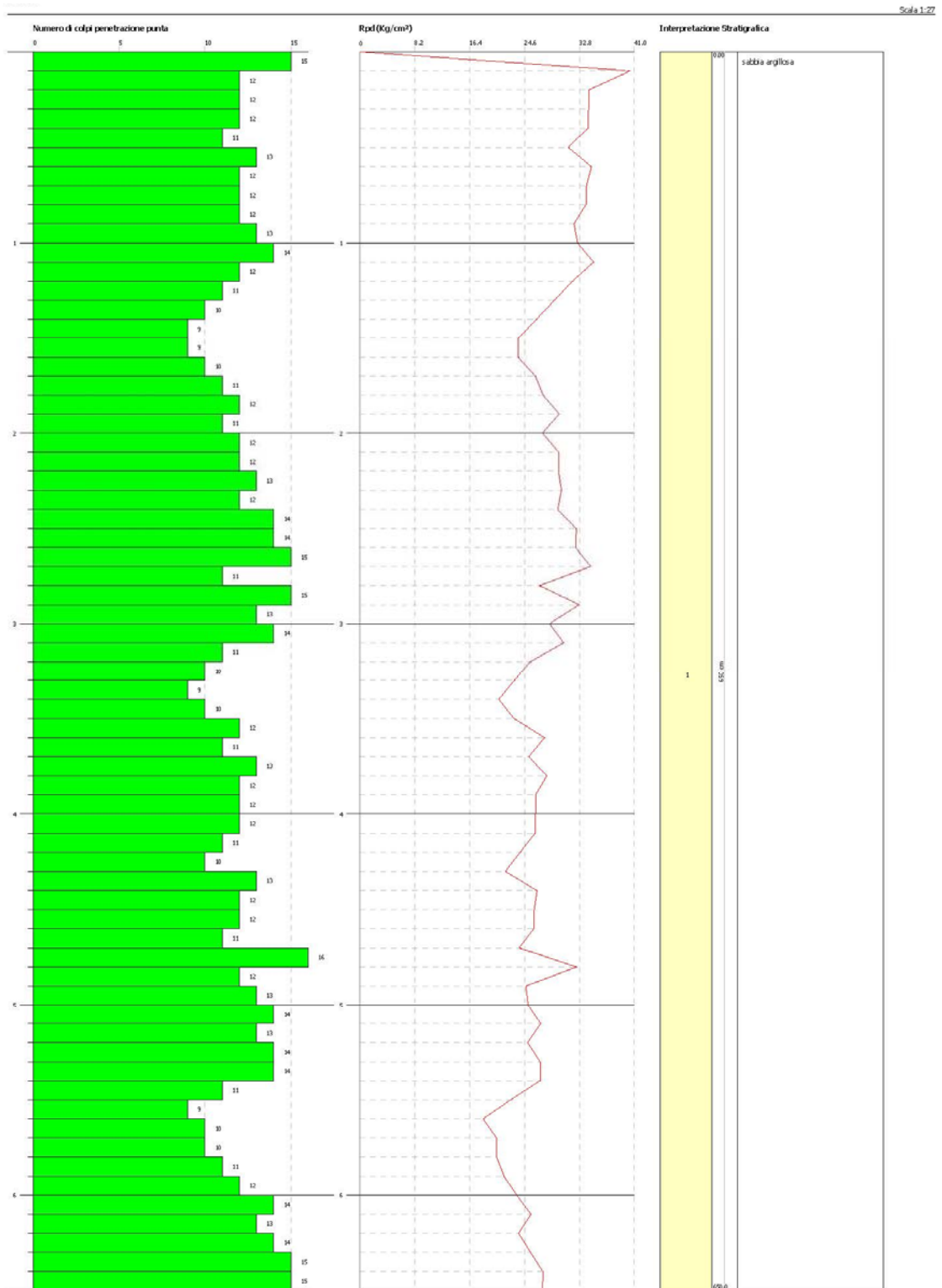
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Ko
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Navfac 1971-1982	1.93

Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
Strato 1	9.2	6.50	9.2	Robertson 1983	18.40

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica



Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

PROVA ... Nr.6

Strumento utilizzato...

DPM (DL030 10) (Medium)

Profondità prova

6.60 mt

Falda rilevata intorno ai 6,00 mt di profondità

Profondità (m)	Nr. Colpi	Nr. Colpi Rivestimento	Calcolo coeff. riduzione sonda Chi	Res. dinamica ridotta (Kg/cm ²)	Res. dinamica (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile con riduzione Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)
0.10	16	0	0.807	43.10	53.43	2.15	2.67
0.20	12	0	0.855	34.25	40.07	1.71	2.00
0.30	12	0	0.853	34.17	40.07	1.71	2.00
0.40	12	0	0.851	34.09	40.07	1.70	2.00
0.50	13	0	0.799	34.68	43.41	1.73	2.17
0.60	10	0	0.847	28.29	33.40	1.41	1.67
0.70	9	0	0.845	25.40	30.06	1.27	1.50
0.80	10	0	0.843	28.16	33.40	1.41	1.67
0.90	12	0	0.842	32.00	38.03	1.60	1.90
1.00	13	0	0.790	32.54	41.20	1.63	2.06
1.10	14	0	0.788	34.96	44.37	1.75	2.22
1.20	15	0	0.786	37.38	47.54	1.87	2.38
1.30	12	0	0.835	31.74	38.03	1.59	1.90
1.40	13	0	0.783	32.25	41.20	1.61	2.06
1.50	14	0	0.781	34.66	44.37	1.73	2.22
1.60	14	0	0.780	34.59	44.37	1.73	2.22
1.70	14	0	0.778	34.51	44.37	1.73	2.22
1.80	14	0	0.776	34.44	44.37	1.72	2.22
1.90	14	0	0.775	32.70	42.21	1.64	2.11
2.00	11	0	0.823	27.30	33.17	1.37	1.66
2.10	9	0	0.822	22.30	27.14	1.11	1.36
2.20	10	0	0.820	24.73	30.15	1.24	1.51
2.30	10	0	0.819	24.68	30.15	1.23	1.51
2.40	10	0	0.817	24.64	30.15	1.23	1.51
2.50	12	0	0.816	29.51	36.18	1.48	1.81
2.60	13	0	0.764	29.96	39.20	1.50	1.96
2.70	12	0	0.813	29.41	36.18	1.47	1.81
2.80	13	0	0.761	29.84	39.20	1.49	1.96
2.90	13	0	0.760	28.41	37.38	1.42	1.87
3.00	14	0	0.759	30.54	40.26	1.53	2.01
3.10	12	0	0.807	27.86	34.50	1.39	1.73
3.20	16	0	0.756	34.78	46.01	1.74	2.30
3.30	9	0	0.805	20.82	25.88	1.04	1.29
3.40	10	0	0.803	23.10	28.75	1.16	1.44
3.50	9	0	0.802	20.76	25.88	1.04	1.29
3.60	10	0	0.801	23.03	28.75	1.15	1.44
3.70	9	0	0.800	20.69	25.88	1.03	1.29
3.80	10	0	0.798	22.96	28.75	1.15	1.44
3.90	12	0	0.797	26.29	32.98	1.31	1.65
4.00	13	0	0.746	26.65	35.73	1.33	1.79
4.10	14	0	0.745	28.66	38.47	1.43	1.92
4.20	12	0	0.794	26.17	32.98	1.31	1.65
4.30	13	0	0.743	26.53	35.73	1.33	1.79
4.40	14	0	0.741	28.53	38.47	1.43	1.92
4.50	12	0	0.790	26.06	32.98	1.30	1.65

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

4.60	13	0	0.739	26.41	35.73	1.32	1.79
4.70	15	0	0.738	30.43	41.22	1.52	2.06
4.80	12	0	0.787	25.96	32.98	1.30	1.65
4.90	10	0	0.786	20.69	26.32	1.03	1.32
5.00	9	0	0.785	18.59	23.68	0.93	1.18
5.10	10	0	0.784	20.63	26.32	1.03	1.32
5.20	13	0	0.733	25.08	34.21	1.25	1.71
5.30	12	0	0.782	24.70	31.58	1.23	1.58
5.40	14	0	0.731	26.93	36.84	1.35	1.84
5.50	13	0	0.730	24.98	34.21	1.25	1.71
5.60	14	0	0.729	26.86	36.84	1.34	1.84
5.70	13	0	0.728	24.91	34.21	1.25	1.71
5.80	13	0	0.727	24.88	34.21	1.24	1.71
5.90	13	0	0.726	23.84	32.82	1.19	1.64
6.00	14	0	0.725	25.64	35.34	1.28	1.77
6.10	12	0	0.775	23.47	30.29	1.17	1.51
6.20	11	0	0.774	21.49	27.77	1.07	1.39
6.30	16	0	0.723	29.20	40.39	1.46	2.02
6.40	11	0	0.772	21.44	27.77	1.07	1.39
6.50	12	0	0.771	23.36	30.29	1.17	1.51
6.60	13	0	0.720	23.64	32.82	1.18	1.64

STIMA PARAMETRI GEOTECNICI PROVA Nr.7 - TERRENI COESIVI

Coesione non drenata

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Cu (Kg/cm ²)
Strato 1	9.31	6.60	Terzaghi-Peck	0.63

Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
Strato 1	9.31	6.60	Robertson (1983)	18.62

Modulo Edometrico

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Eed (Kg/cm ²)
Strato 1	9.31	6.60	Vesic (1970)	---

Modulo di Young

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Ey (Kg/cm ²)
Strato 1	9.31	6.60	Apollonia	93.10

Classificazione AGI

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Classificazione
Strato 1	9.31	6.60	Classificaz. A.G.I. (1977)	CONSISTENTE

Peso unità di volume

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume (t/m ³)
Strato 1	9.31	6.60	Meyerhof ed altri	1.95

Peso unità di volume saturo

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume saturo (t/m ³)
Strato 1	9.31	6.60	Bowles 1982, Terzaghi-Peck 1948/1967	---

TERRENI INCOERENTI

Densità relativa

	Nspt	Prof. Strato	Nspt corretto per	Correlazione	Densità relativa
--	------	--------------	-------------------	--------------	------------------

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

		(m)	presenza falda		(%)
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Gibbs & Holtz 1957	55.28

Angolo di resistenza al taglio

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Angolo d'attrito (°)
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Sowers (1961)	30,61

Modulo di Young

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo di Young (Kg/cm ²)
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Bowles (1982) Sabbia Media	---

Modulo Edometrico

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo Edometrico (Kg/cm ²)
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	46.59

Classificazione AGI

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Classificazione AGI
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Classificazione A.G.I. 1977	POCO ADDENSATO

Peso unità di volume

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma (t/m ³)
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Meyerhof ed altri	1.71

Peso unità di volume saturo

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma Saturo (t/m ³)
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Terzaghi-Peck 1948-1967	1.91

Modulo di Poisson

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Poisson
Strato 1	9.31	6.60	9.31	(A.G.I.)	0.34

Modulo di deformazione a taglio

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	G (Kg/cm ²)
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Ohsaki (Sabbie pulite)	529.33

Velocità onde

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Velocità onde m/s
Strato 1	9.31	6.60	9.31		167.82

Liquefazione

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Potenziale Liquefazione
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Seed (1979) (Sabbie e ghiaie)	< 0.04

Modulo di reazione Ko

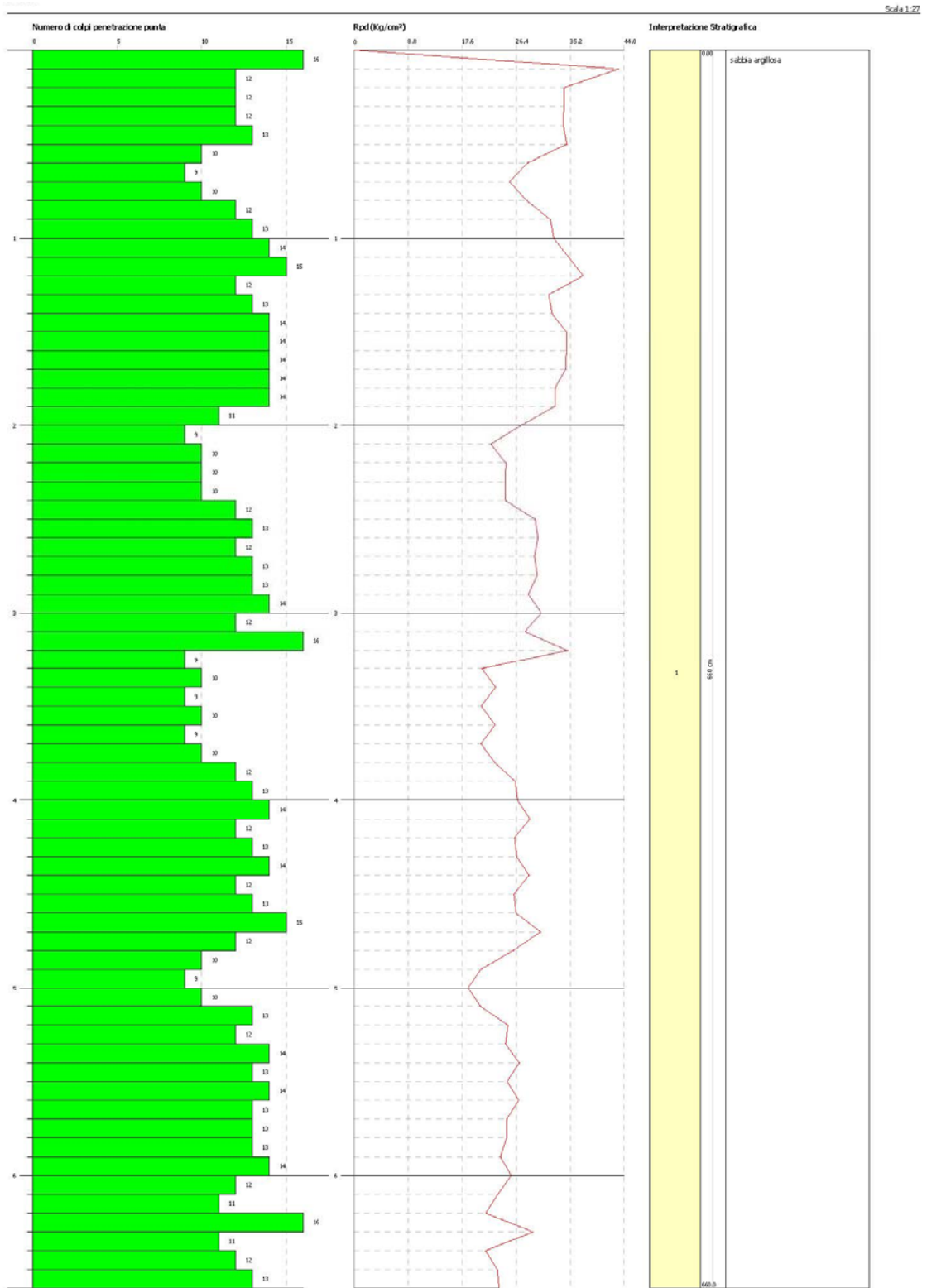
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Ko
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Navfac 1971-1982	1.95

Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
Strato 1	9.31	6.60	9.31	Robertson 1983	18.62

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica



Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

PROVA ... Nr.7

Strumento utilizzato...

DPM (DL030 10) (Medium)

Profondità prova

6.20 mt

Falda non rilevata

Profondità (m)	Nr. Colpi	Nr. Colpi Rivestimento	Calcolo coeff. riduzione sonda Chi	Res. dinamica ridotta (Kg/cm ²)	Res. dinamica (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile con riduzione Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)
0.10	15	0	0.807	40.40	50.09	2.02	2.50
0.20	12	0	0.855	34.25	40.07	1.71	2.00
0.30	13	0	0.803	34.85	43.41	1.74	2.17
0.40	12	0	0.851	34.09	40.07	1.70	2.00
0.50	11	0	0.849	31.18	36.73	1.56	1.84
0.60	13	0	0.797	34.60	43.41	1.73	2.17
0.70	14	0	0.795	37.18	46.75	1.86	2.34
0.80	9	0	0.843	25.35	30.06	1.27	1.50
0.90	10	0	0.842	26.67	31.69	1.33	1.58
1.00	10	0	0.840	26.61	31.69	1.33	1.58
1.10	9	0	0.838	23.90	28.52	1.20	1.43
1.20	11	0	0.836	29.15	34.86	1.46	1.74
1.30	12	0	0.835	31.74	38.03	1.59	1.90
1.40	12	0	0.833	31.67	38.03	1.58	1.90
1.50	12	0	0.831	31.61	38.03	1.58	1.90
1.60	11	0	0.830	28.92	34.86	1.45	1.74
1.70	13	0	0.778	32.05	41.20	1.60	2.06
1.80	12	0	0.826	31.42	38.03	1.57	1.90
1.90	14	0	0.775	32.70	42.21	1.64	2.11
2.00	15	0	0.773	34.97	45.23	1.75	2.26
2.10	10	0	0.822	24.77	30.15	1.24	1.51
2.20	10	0	0.820	24.73	30.15	1.24	1.51
2.30	12	0	0.819	29.62	36.18	1.48	1.81
2.40	12	0	0.817	29.57	36.18	1.48	1.81
2.50	13	0	0.766	30.01	39.20	1.50	1.96
2.60	12	0	0.814	29.46	36.18	1.47	1.81
2.70	11	0	0.813	26.96	33.17	1.35	1.66
2.80	13	0	0.761	29.84	39.20	1.49	1.96
2.90	12	0	0.810	27.95	34.50	1.40	1.73
3.00	11	0	0.809	25.58	31.63	1.28	1.58
3.10	15	0	0.757	32.66	43.13	1.63	2.16
3.20	16	0	0.756	34.78	46.01	1.74	2.30
3.30	15	0	0.755	32.55	43.13	1.63	2.16
3.40	15	0	0.753	32.49	43.13	1.62	2.16
3.50	13	0	0.752	28.11	37.38	1.41	1.87
3.60	12	0	0.801	27.63	34.50	1.38	1.73
3.70	11	0	0.800	25.29	31.63	1.26	1.58
3.80	12	0	0.798	27.55	34.50	1.38	1.73
3.90	10	0	0.797	21.91	27.48	1.10	1.37
4.00	9	0	0.796	19.69	24.73	0.98	1.24
4.10	9	0	0.795	19.66	24.73	0.98	1.24
4.20	9	0	0.794	19.63	24.73	0.98	1.24
4.30	9	0	0.793	19.60	24.73	0.98	1.24
4.40	9	0	0.791	19.57	24.73	0.98	1.24
4.50	12	0	0.790	26.06	32.98	1.30	1.65

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

4.60	10	0	0.789	21.69	27.48	1.08	1.37
4.70	10	0	0.788	21.66	27.48	1.08	1.37
4.80	12	0	0.787	25.96	32.98	1.30	1.65
4.90	13	0	0.736	25.18	34.21	1.26	1.71
5.00	10	0	0.785	20.66	26.32	1.03	1.32
5.10	14	0	0.734	27.04	36.84	1.35	1.84
5.20	13	0	0.733	25.08	34.21	1.25	1.71
5.30	15	0	0.732	28.90	39.47	1.44	1.97
5.40	12	0	0.781	24.66	31.58	1.23	1.58
5.50	13	0	0.730	24.98	34.21	1.25	1.71
5.60	12	0	0.779	24.60	31.58	1.23	1.58
5.70	13	0	0.728	24.91	34.21	1.25	1.71
5.80	12	0	0.777	24.55	31.58	1.23	1.58
5.90	10	0	0.776	19.60	25.25	0.98	1.26
6.00	12	0	0.775	23.49	30.29	1.17	1.51
6.10	13	0	0.725	23.78	32.82	1.19	1.64
6.20	11	0	0.774	21.49	27.77	1.07	1.39

STIMA PARAMETRI GEOTECNICI PROVA Nr.8 - TERRENI COESIVI

Coesione non drenata

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Cu (Kg/cm ²)
Strato 1	9.05	6.20	Terzaghi-Peck	0.61

Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
Strato 1	9.05	6.20	Robertson (1983)	18.10

Modulo Edometrico

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Eed (Kg/cm ²)
Strato 1	9.05	6.20	Vesic (1970)	---

Modulo di Young

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Ey (Kg/cm ²)
Strato 1	9.05	6.20	Apollonia	90.50

Classificazione AGI

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Classificazione
Strato 1	9.05	6.20	Classificaz. A.G.I. (1977)	CONSISTENTE

Peso unità di volume

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume (t/m ³)
Strato 1	9.05	6.20	Meyerhof ed altri	1.94

Peso unità di volume saturo

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume saturo (t/m ³)
Strato 1	9.05	6.20	Bowles 1982, Terzaghi-Peck 1948/1967	---

TERRENI INCOERENTI

Densità relativa

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Densità relativa (%)
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Gibbs & Holtz 1957	55.38

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

Angolo di resistenza al taglio

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Angolo d'attrito (°)
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Sowers (1961)	30,53

Modulo di Young

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo di Young (Kg/cm ²)
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Bowles (1982) Sabbia Media	---

Modulo Edometrico

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo Edometrico (Kg/cm ²)
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	46.05

Classificazione AGI

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Classificazione AGI
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Classificazione A.G.I. 1977	POCO ADDENSATO

Peso unità di volume

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma (t/m ³)
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Meyerhof ed altri	1.70

Peso unità di volume saturo

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma Saturo (t/m ³)
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Terzaghi-Peck 1948-1967	1.91

Modulo di Poisson

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Poisson
Strato 1	9.05	6.20	9.05	(A.G.I.)	0.34

Modulo di deformazione a taglio

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	G (Kg/cm ²)
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Ohsaki (Sabbie pulite)	515.42

Velocità onde

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Velocità onde m/s
Strato 1	9.05	6.20	9.05		165.46

Liquefazione

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Potenziale Liquefazione
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Seed (1979) (Sabbie e ghiaie)	< 0.04

Modulo di reazione Ko

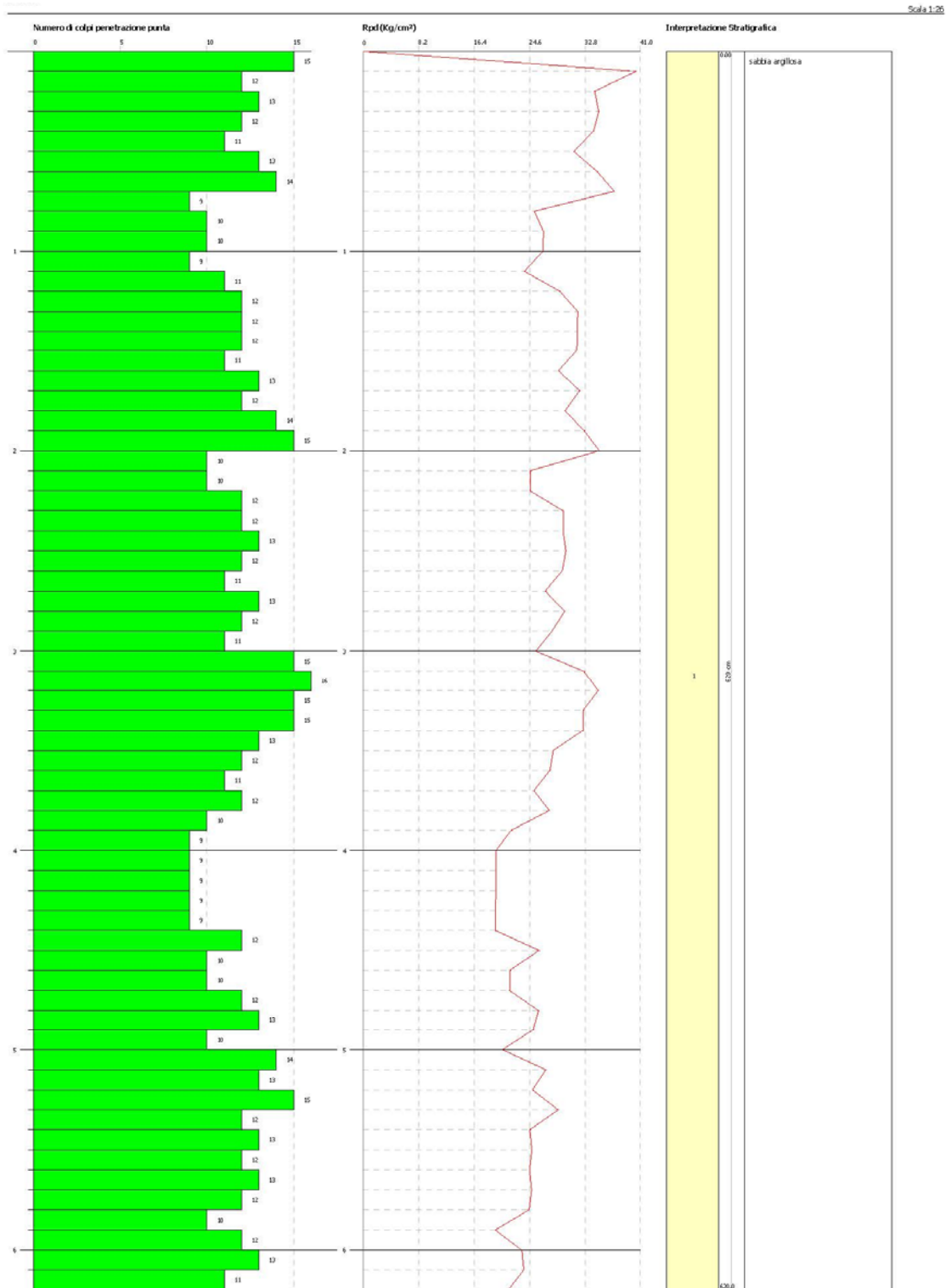
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Ko
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Navfac 1971-1982	1.90

Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
Strato 1	9.05	6.20	9.05	Robertson 1983	18.10

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica



Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

PROVA ... Nr.8

Strumento utilizzato...

DPM (DL030 10) (Medium)

Profondità prova

6.80 mt

Falda rilevata intorno ai 6,00 mt di profondità

Profondità (m)	Nr. Colpi	Nr. Colpi Rivestimento	Calcolo coeff. riduzione sonda Chi	Res. dinamica ridotta (Kg/cm ²)	Res. dinamica (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile con riduzione Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)	Pres. ammissibile Herminier - Olandesi (Kg/cm ²)
0.10	11	0	0.857	31.47	36.73	1.57	1.84
0.20	12	0	0.855	34.25	40.07	1.71	2.00
0.30	13	0	0.803	34.85	43.41	1.74	2.17
0.40	11	0	0.851	31.25	36.73	1.56	1.84
0.50	12	0	0.849	34.02	40.07	1.70	2.00
0.60	13	0	0.797	34.60	43.41	1.73	2.17
0.70	9	0	0.845	25.40	30.06	1.27	1.50
0.80	9	0	0.843	25.35	30.06	1.27	1.50
0.90	11	0	0.842	29.34	34.86	1.47	1.74
1.00	12	0	0.840	31.93	38.03	1.60	1.90
1.10	14	0	0.788	34.96	44.37	1.75	2.22
1.20	12	0	0.836	31.80	38.03	1.59	1.90
1.30	13	0	0.785	32.32	41.20	1.62	2.06
1.40	11	0	0.833	29.03	34.86	1.45	1.74
1.50	11	0	0.831	28.97	34.86	1.45	1.74
1.60	12	0	0.830	31.55	38.03	1.58	1.90
1.70	10	0	0.828	26.24	31.69	1.31	1.58
1.80	10	0	0.826	26.19	31.69	1.31	1.58
1.90	9	0	0.825	22.38	27.14	1.12	1.36
2.00	10	0	0.823	24.82	30.15	1.24	1.51
2.10	13	0	0.772	30.25	39.20	1.51	1.96
2.20	14	0	0.770	32.51	42.21	1.63	2.11
2.30	12	0	0.819	29.62	36.18	1.48	1.81
2.40	13	0	0.767	30.07	39.20	1.50	1.96
2.50	14	0	0.766	32.32	42.21	1.62	2.11
2.60	13	0	0.764	29.96	39.20	1.50	1.96
2.70	12	0	0.813	29.41	36.18	1.47	1.81
2.80	12	0	0.811	29.36	36.18	1.47	1.81
2.90	13	0	0.760	28.41	37.38	1.42	1.87
3.00	11	0	0.809	25.58	31.63	1.28	1.58
3.10	9	0	0.807	20.89	25.88	1.04	1.29
3.20	10	0	0.806	23.18	28.75	1.16	1.44
3.30	13	0	0.755	28.21	37.38	1.41	1.87
3.40	13	0	0.753	28.16	37.38	1.41	1.87
3.50	12	0	0.802	27.68	34.50	1.38	1.73
3.60	11	0	0.801	25.33	31.63	1.27	1.58
3.70	13	0	0.750	28.02	37.38	1.40	1.87
3.80	14	0	0.748	30.13	40.26	1.51	2.01
3.90	13	0	0.747	26.69	35.73	1.33	1.79
4.00	12	0	0.796	26.25	32.98	1.31	1.65
4.10	12	0	0.795	26.21	32.98	1.31	1.65
4.20	11	0	0.794	23.99	30.23	1.20	1.51
4.30	12	0	0.793	26.14	32.98	1.31	1.65
4.40	12	0	0.791	26.10	32.98	1.30	1.65
4.50	13	0	0.740	26.45	35.73	1.32	1.79
4.60	12	0	0.789	26.03	32.98	1.30	1.65
4.70	9	0	0.788	19.49	24.73	0.97	1.24
4.80	8	0	0.787	17.30	21.98	0.87	1.10
4.90	9	0	0.786	18.62	23.68	0.93	1.18
5.00	10	0	0.785	20.66	26.32	1.03	1.32
5.10	11	0	0.784	22.69	28.95	1.13	1.45

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

5.20	12	0	0.783	24.73	31.58	1.24	1.58
5.30	13	0	0.732	25.04	34.21	1.25	1.71
5.40	12	0	0.781	24.66	31.58	1.23	1.58
5.50	11	0	0.780	22.58	28.95	1.13	1.45
5.60	13	0	0.729	24.94	34.21	1.25	1.71
5.70	12	0	0.778	24.57	31.58	1.23	1.58
5.80	13	0	0.727	24.88	34.21	1.24	1.71
5.90	12	0	0.776	23.52	30.29	1.18	1.51
6.00	14	0	0.725	25.64	35.34	1.28	1.77
6.10	13	0	0.725	23.78	32.82	1.19	1.64
6.20	14	0	0.724	25.58	35.34	1.28	1.77
6.30	14	0	0.723	25.55	35.34	1.28	1.77
6.40	13	0	0.722	23.70	32.82	1.18	1.64
6.50	14	0	0.721	25.49	35.34	1.27	1.77
6.60	12	0	0.770	23.34	30.29	1.17	1.51
6.70	13	0	0.720	23.61	32.82	1.18	1.64
6.80	9	0	0.769	17.47	22.72	0.87	1.14

STIMA PARAMETRI GEOTECNICI PROVA Nr.9 - TERRENI COESIVI

Coesione non drenata

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Cu (Kg/cm ²)
Strato 1	9.01	6.80	Terzaghi-Peck	0.61

Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
Strato 1	9.01	6.80	Robertson (1983)	18.02

Modulo Edometrico

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Eed (Kg/cm ²)
Strato 1	9.01	6.80	Vesic (1970)	---

Modulo di Young

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Ey (Kg/cm ²)
Strato 1	9.01	6.80	Apollonia	90.10

Classificazione AGI

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Classificazione
Strato 1	9.01	6.80	Classificaz. A.G.I. (1977)	CONSISTENTE

Peso unità di volume

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume (t/m ³)
Strato 1	9.01	6.80	Meyerhof ed altri	1.94

Peso unità di volume saturo

	Nspt	Prof. Strato (m)	Correlazione	Peso unità di volume saturo (t/m ³)
Strato 1	9.01	6.80	Bowles 1982, Terzaghi-Peck 1948/1967	---

TERRENI INCOERENTI

Densità relativa

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Densità relativa (%)
Strato 1	9.01	6.80	9.01	Gibbs & Holtz 1957	54.06

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

Angolo di resistenza al taglio

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Angolo d'attrito (°)
Strato 1	9.01	6.80	9.01	Sowers (1961)	30,52

Modulo di Young

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo di Young (Kg/cm ²)
Strato 1	9.01	6.80	9.01	Bowles (1982) Sabbia Media	---

Modulo Edometrico

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Modulo Edometrico (Kg/cm ²)
Strato 1	9.01	6.80	9.01	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	45.97

Classificazione AGI

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Classificazione AGI
Strato 1	9.01	6.80	9.01	Classificazione A.G.I. 1977	POCO ADDENSATO

Peso unità di volume

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma (t/m ³)
Strato 1	9.01	6.80	9.01	Meyerhof ed altri	1.70

Peso unità di volume saturo

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Gamma Saturo (t/m ³)
Strato 1	9.01	6.80	9.01	Terzaghi-Peck 1948-1967	1.91

Modulo di Poisson

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Poisson
Strato 1	9.01	6.80	9.01	(A.G.I.)	0.34

Modulo di deformazione a taglio

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	G (Kg/cm ²)
Strato 1	9.01	6.80	9.01	Ohsaki (Sabbie pulite)	513.28

Velocità onde

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Velocità onde m/s
Strato 1	9.01	6.80	9.01		165.09

Liquefazione

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Potenziale Liquefazione
Strato 1	9.01	6.80	9.01	Seed (1979) (Sabbie e ghiaie)	< 0.04

Modulo di reazione Ko

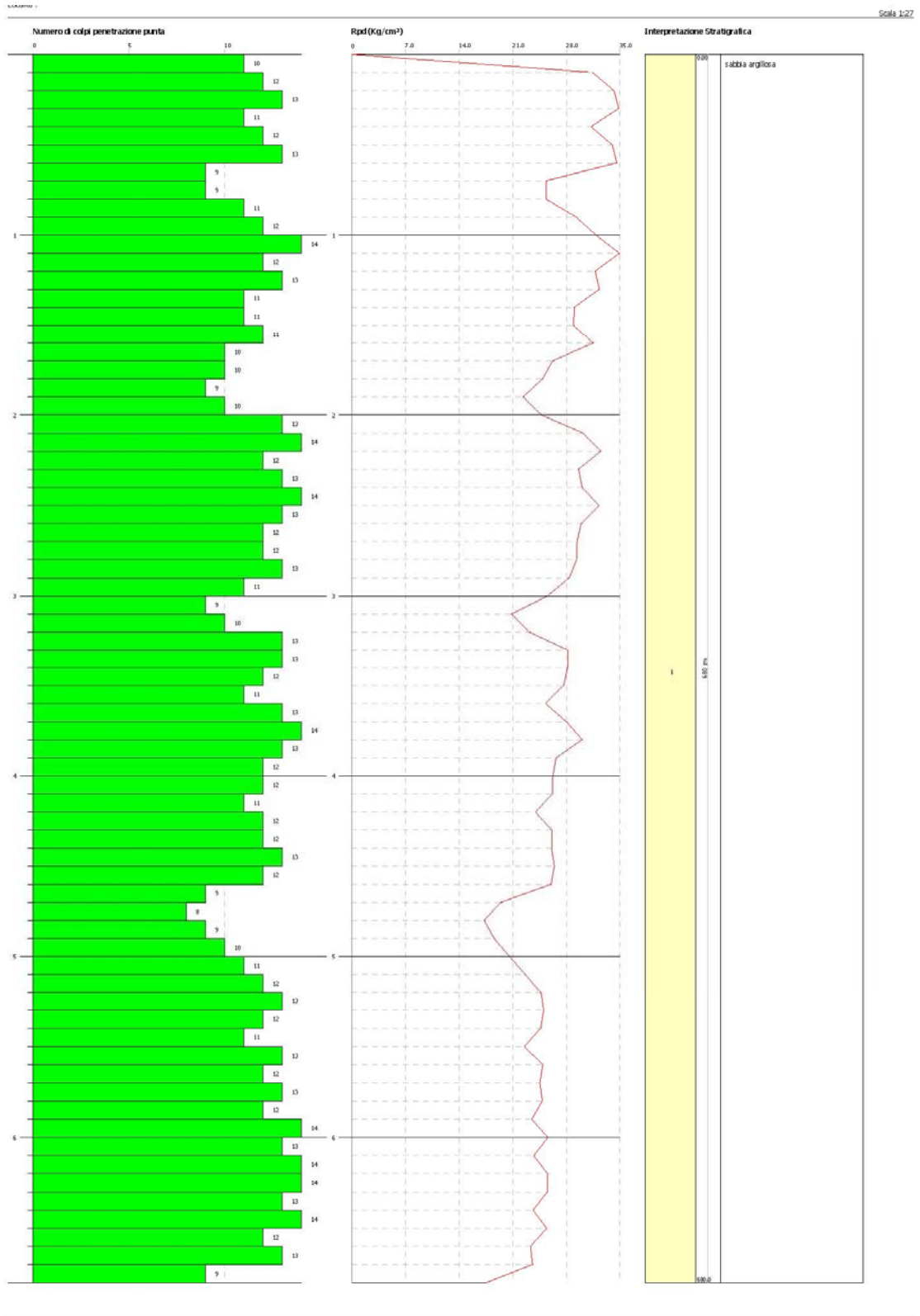
	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Ko
Strato 1	9.01	6.80	9.01	Navfac 1971-1982	1.89

Qc (Resistenza punta Penetrometro Statico)

	Nspt	Prof. Strato (m)	Nspt corretto per presenza falda	Correlazione	Qc (Kg/cm ²)
Strato 1	9.01	6.80	9.01	Robertson 1983	18.02

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica



8 Considerazioni sulla Sismicità dell'area

La normativa regionale indicata nella L. R. n. 9 del 07/06/2011, dispone che l'abitato di Miglionico (MT) sia classificato Zona Sismica "2c" con un PGA (Peak Ground Acceleration) pari a **0.200** e una magnitudo attesa a distanza di **50 km** pari a **66.7**.

Il suolo di fondazione essere associato, in base ai dati delle indagini sismiche eseguite nella campagna geognostica, alla categoria di suolo "C"

"Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 180 m/s e 360 m/s".

Per tali terreni i parametri sismici con un coefficiente topografico **T1**, sono:

<i>Categoria sottosuolo: C</i>	<i>Categoria topografica: T1</i>
Periodo di riferimento: 50 anni	Coefficiente cu: 1
Operatività (SLO):Danno (SLD):	
Probabilità di superamento: 81 %	Probabilità di superamento: 63 %
Tr:30 [anni]	Tr: 50 [anni]
ag: 0,040 g	ag: 0,054 g
Fo: 2,454	Fo: 2,474
Tc*: 0,290 [s]	Tc*: 0,315[s]
Salvaguardia della vita (SLV): Prevenzione dal collasso (SLC):	
Probabilità di superamento: 10 %	Probabilità di superamento: 5 %
Tr: 475 [anni]	Tr: 975 [anni]
ag: 0,148 g	g: 0,191 g
Fo: 2,501	Fo: 2,507
Tc*: 0,413 [s]	Tc*: 0,350 [s]

COEFFICIENTI SISMICI

SLO:	SLD:	SLV:	SLC:
Ss: 1,500	Ss: 1,500	Ss: 1,480	Ss: 1,410
Cc: 1.580	Cc: 1,540	Cc: 1,490	Cc: 1,490
St: 1,000	St: 1,000	St: 1,000	St: 1,000
Kh: 0,011	Kh: 0,015	Kh: 0,052	Kh: 0,065
Kv: 0,005	Kv: 0,007	Kv: 0,026	Kv: 0,032
Amax: 0.592	Amax: 0.791	Amax: 2.144	Amax: 2.639
Beta: 0,180	Beta: 0,180	Beta: 0,240	Beta: 0,240

8.1 MICROZONAZIONE SISMICA DELL'AREA OGGETTO DI STUDIO

Nella progettazione di nuove opere o di interventi su opere esistenti, gli studi di Microzonazione Sismica evidenziano la presenza di fenomeni di possibile amplificazione dello scuotimento sismico

legati alle caratteristiche litostratigrafiche e morfologiche dell'area e di fenomeni di instabilità e deformazione permanente attivati dal sisma.

Gli studi di Microzonazione Sismica, quindi, possono offrire elementi conoscitivi utili per la progettazione di opere, con differente incisività in funzione del livello di approfondimento e delle caratteristiche delle opere stesse, indirizzando alla scelta delle indagini di dettaglio.

Nel presente studio è stato eseguito un approfondimento di I° livello mappando l'intera zona circostante l'area di sedime del parco fotovoltaico in progetto in zone a suscettibilità sismica differente.

Come riportato nell'allegato A.12.a.11.2 "Carta della Microzonazione Sismica" l'area di sedime del parco in progetto è diviso in n. 4 zone sismiche differenti: due classificate **Zone Stabili (b) a suscettibili di amplificazioni locali**, mentre le altre due sono stata classificata **Zona suscettibili di instabilità (a) in cui gli effetti sismici attesi e predominanti sono riconducibili a deformazioni permanenti del terreno** come l'instabilità di versante.

L'intero parco fotovoltaico in progetto ricade completamente sui terreni alluvionali recenti della valle del Fiume Basento. Tali terreni sono stati classificati in Zona Stabile suscettibile di amplificazione locale (Mz-b-1) poiché il pacchetto di sedimenti molto spesso, con un badrock sismico non presente nei primi 30 mt di profondità, potrebbe amplificare la risposta sismica locale dei terreni anche se perfettamente pianeggianti e privi di caratteri amplificativi vari come instabilità superficiali e profonde, cedimenti differenziali, liquefazioni o presenze di faghi attive e capaci.

9 Considerazioni sui terreni di fondazione del Parco FV in progetto

Il parco fotovoltaico in progetto composto da n. 4 aree contigue che saranno disposte completamente sui terreni sabbioso ghiaiosi dei depositi alluvionali recenti della valle del Fiume Basento in sinistra idrografica.

Essi sono tutti ubicati in aree pianeggianti la cui continuità è interrotta da fossi poco profondi o appena accennati che scorrono verso l'alveo del collettore principale.

I terreni presenti in questa piana sono terreni con discrete caratteristiche geotecniche, privi di instabilità sia profonda che superficiale o areale.

In generale sono terreni sabbiosi e ghiaiosi più o meno limosi, in cui vi è presenza di acqua di falda, poiché la stessa è attestata ad una profondità media di 5/6 mt.

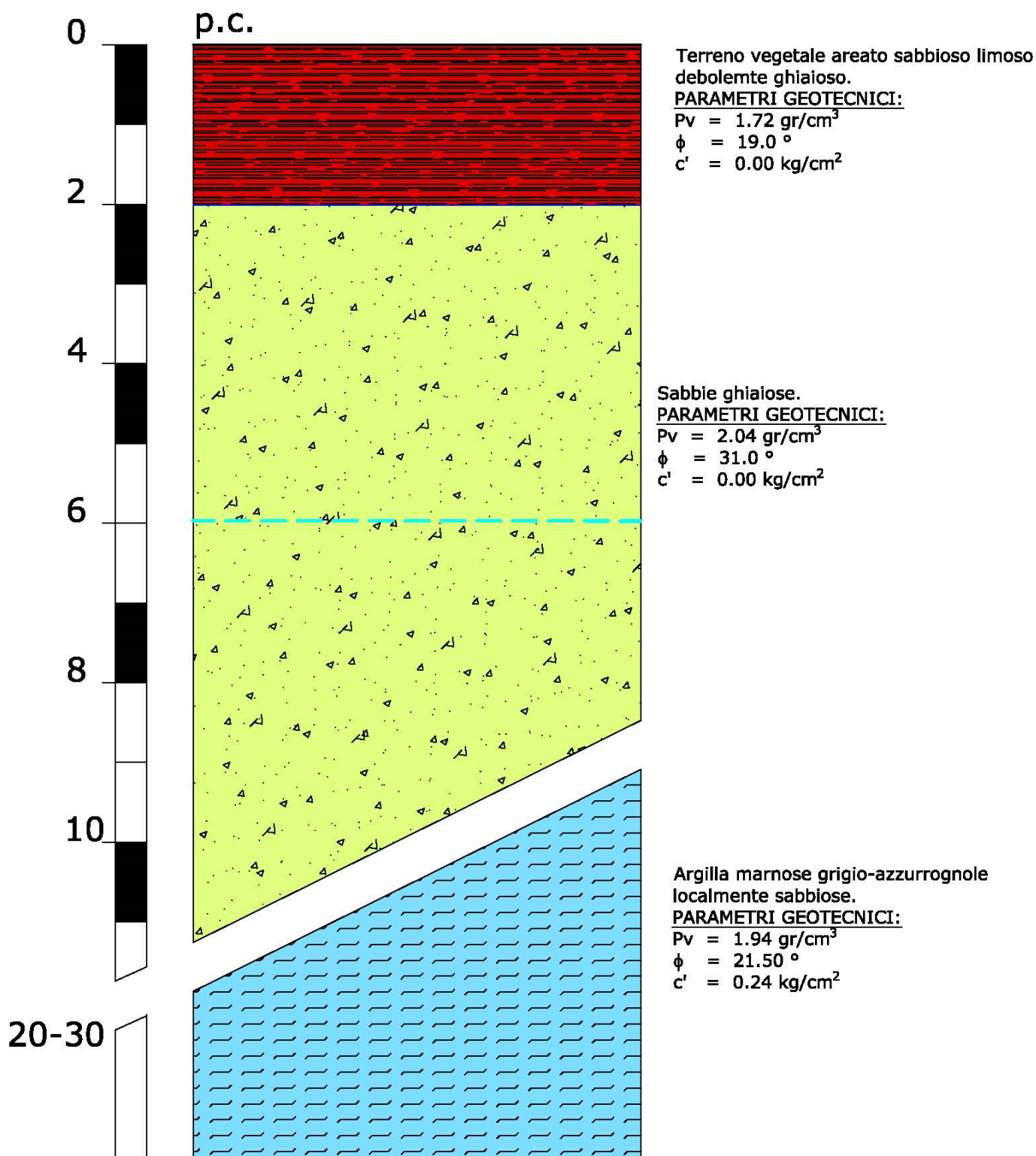
Dall'interpretazione dei dati delle indagini eseguite, emerge che i primi metri dei terreni di sedime sono composti dai seguente litotipi i quali hanno caratteristiche sismiche e meccaniche differenti. Più in profondità tali sedimenti poggiano sulle argille grigio azzurre la cui profondità è variabile in relazione alla posizione rispetto all'asse del Fiume Basento.

Di seguito si riporta uno schema e geotecnico dei terreni di fondazione solo per i primi metri di profondità.

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

A.2 Relazione Geologica

**SCHEMA GEOTECNICO DEI TERRENI DI SEDIME
DELL'INPIANTO FOTOVOLTAICO IN PROGETTO**



9.1 PARAMETRI GEOTECNICI DI RIFERIMENTO

- Valori medi (V_m) dli terreno vegetale areato

- Peso di volume naturale $P_v = 1,72 \text{ gr/m}^3$
- Coesione $c = 0,00 \text{ kg/cm}^2$
- Angolo di attrito interno $\phi = 19,0^\circ$

- Valori medi (V_m) dei terreni di sedimentazione continentale composti da sabbie ghiaiose appartenenti ai depositi alluvionali recenti

- Peso di volume naturale $P_v = 2,04 \text{ gr/m}^3$
- Coesione $c = 0,00 \text{ kg/cm}^2$
- Angolo di attrito interno $\phi = 31,0^\circ$

- Valori medi (V_m) dei terreni di sedimentazione marina composti dalle argille grigio-azzurre

- Peso di volume naturale $P_v = 1,94 \text{ gr/m}^3$
- Coesione $c = 0,24 \text{ kg/cm}^2$
- Angolo di attrito interno $\phi = 21,5^\circ$

Il D.M. 17 Gennaio 2018 “Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni” prevede per la definizione del grado di sicurezza di una struttura relativamente alla possibilità di rottura del terreno di fondazione, un approccio di semiprobabilistico, o di I livello, adottando il concetto di stato limite ultimo (SLU). Pertanto dai valori medi (V_m) dei parametri del terreno si passa a valori caratteristici V_k , come richiesto dalle verifiche allo SLU e allo SLE.

9.1.1 Parametri caratteristici

In prima approssimazione i valori caratteristici di c' e ϕ' sono determinabili con le seguenti relazioni:

- (1) $\phi'k = \phi'm (1+X \cdot V\phi)$
- (2) $c'k = c'm (1+X \cdot Vc)$
- (3) $Cuk = Cum (1+X \cdot VCu)$

Secondo le NTC 2018 il valore caratteristico può essere valutato con un approccio di tipo Bayesiano anche nelle condizioni in cui non sia presente nessun valore di prove disponibile. In questo caso il valore caratteristico X_k del parametro ricercato, secondo Cherubini e Orr (1999) è ottenuto dalla seguente relazione

$$X_k = X_m \cdot (1 - CV/2)$$

con

Realizzazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale pari a 39,25 MWp da realizzare nel territorio comunale di Miglionico e Pomarico (MT) all'interno dell'area SIN VAL BASENTO, integrato con un sistema di accumulo da 20 MW e delle relative opere di connessione

$$X_m = (a+4b+c)/6$$

$$CV = (c-a) / (a+4b+c)$$

dove :

a = valore minimo stimato

b = valore più probabile

c = valore massimo stimato

9.1.2 Parametri di Progetto

I valori dei parametri di progetto ϕ' e c' si ottengono in relazione alla Combinazione Azioni/Resistenze dividendo i valori caratteristici per un coefficiente riduttivo parziale secondo quanto indicato nella Tabella 6.2.II delle NTC.

In pratica, in problemi connessi al raggiungimento dello stato limite ultimo SLU del terreno, Combinazione 2 Approccio 1 (A2+M2+R2), i valori di progetto V_d di pertinenza geotecnica (M2) si ottengono come indicato nella tabella:

Tabella 6.2.II – Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno

PARAMETRO	GRANDEZZA ALLA QUALE APPLICARE IL COEFFICIENTE PARZIALE	COEFFICIENTE PARZIALE γ_M	(M1)	(M2)
<i>Tangente dell'angolo di resistenza al taglio</i>	$\tan \phi'_k$	$\gamma_{\phi'}$	1,0	1,25
<i>Coesione efficace</i>	c'_k	$\gamma_{c'}$	1,0	1,25
<i>Resistenza non drenata</i>	c_{uk}	γ_{cu}	1,0	1,4
<i>Peso dell'unità di volume</i>	γ	γ_γ	1,0	1,0

L'utilizzo dei parametri di progetto V_d avviene esclusivamente nell' Approccio 1 Combinazione 2 (A2-M2-R2) relativa al raggiungimento dello Stato Limite Ultimo (SLU).

10 Analisi di stabilità di versante

L'intero parco fotovoltaico è ubicato in zona pianeggiante lontana da versanti la cui pendenza necessita di essere investigata tramite l'esecuzione di verifiche di stabilità di versante.

Pertanto, per le caratteristiche morfologiche delle aree interessate dell'ubicazione degli inseguitori solari e delle strade e delle opere di progetto non è necessario eseguire delle verifiche specifiche.

11 Considerazioni conclusive

I lavori in progetto prevedono la costruzione di un parco fotovoltaico di 39,25 MWp diviso in n. 4 aree contigue tutte disposte sulla piana alluvionale del torrente Basento in cui affiorano terreni di sedimentazione continentale composti da sabbie ghiaiose debolmente limose di natura alluvionale.

La verifica delle fondazione deve necessariamente tenere conto dei fattori inerenti la stabilità dell'opera; composizione geotecnica dell'area di sedime; portanza del terreno; geologia della zona direttamente interessata e quella delle zone circostanti; stato di addensamento; compressibilità del terreno; permeabilità; falda acquifera; distribuzione nel terreno delle tensioni indotte; zonazione sismica; consolidazione; condizioni orografiche e geomorfologiche; stabilità del versante ecc. del terreno di sedime.

L'ubicazione del parco fotovoltaico in progetto, evidenzia l'ottima disposizione dello stesso in relazione alla litologia dei terreni affioranti e alla geomorfologia delle zone interessate, infatti, esse ricadono tutte su terreni con discrete caratteristiche geotecniche e poste ad una distanza di sicurezza dall'alveo del Torrente Basento e da alcune aree vincolate dall'autorità di bacino della Basilicata.

Dal punto di vista sismico, i terreni del sito indagato appartengono alla categoria "C" e dalle verifiche effettuate non vi è la presenza del bedrock sismico nei primi 30.0 mt di profondità.

Tutte le caratteristiche geologiche individuate nel presente lavoro hanno evidenziato che, come indicato nell'elaborato A12.a11.3 "Carta di Sintesi Finale della Criticità e Pericolosità Geologica e Geomorfologica" l'area di sedime del parco fotovoltaico in progetto compreso la pista perimetrale esterna ricade in una zona non critica sia puntualmente che diffusamente "Ia", cioè in un'area pianeggiante non esondabile.

Il cavidotto invece, per raggiungere la cabina primaria deve attraversare l'alveo del Fiume Basento dove sono state evidenziate le Fasce di rispetto fluviale per Rischio Inondazione per tempi di ritorno $T=30$, $T=200$ e $T=500$ anni.

Esso sarà realizzato lungo la strada Provinciale che dalla contrada di stretto interesse, dove saranno ubicati i pannelli fotovoltaici, porta alla Cabina Primaria, inoltre, lungo il suo percorso esso non intercetta aree vincolate all'Autorità di Bacino della Basilicata per Rischio Idrogeologico, .

In conclusione, dalle risultanze ottenute riportate nella presente relazione, sulla base degli elementi a disposizione derivanti dai dati fisici e meccanici ottenuti nella campagna di indagine eseguita, dai rilievi geologici e geomorfologici di superficie, considerando altresì le discrete qualità portanti del terreno, si evince che l'area in esame, da un punto di vista geologico-tecnico è idonea come terreno di fondazione e, pertanto, si formula parere positivo per la realizzazione del parco fotovoltaico in progetto.

Matera, li 18 luglio 2022

Il Geologo

Dott. Maurizio Giacomino