

REGIONE PUGLIA  
Provincia Brindisi  
COMUNI DI LATIANO E MESAGNE

**IMPIANTO AGRIVOLTAICO**

Richiesta Provvedimento Autorizzatorio Unico Regionale  
(art. 27-bis del D.Lgs. 152/2006)

**COD. PRATICA: 774LOE2**

**Soggetto Proponente:**



Marseglia Società Agricola S.r.l. (parte agricola)

Ital Green Energy Latiano-Mesagne S.r.l. (parte fotovoltaica)

Idea progettuale, modello insediativo e coordinamento generale: AG Advisory S.r.l.

Paesaggio e supervisione generale: CRETA S.r.l.

Elaborazioni grafiche: Eclettico Design

Assistenza legale: Norton Rose Fulbright Studio Legale

**Progettisti:**

Progetto agricolo: NETAFIM Italia S.r.l.

Dott. Alberto Vezio Puggioni

Dott. Luca Demartini

Progetto azienda agricola: Eclettico Design

Ing. Roberto Cereda

Progetto impianto fotovoltaico: Silver Ridge Power Italia S.r.l.

Ing. Stefano Felice

Arch. Salvatore Pozzuto

Progetto strutture impianto fotovoltaico: Ing. Nicola A. di Renzo

Progetto opere di connessione: Ing. Fabio Calcarella

**Contributi specialistici:**

Acustica: Dott. Gabriele Totaro

Agronomia: Dott. Agr. Giuseppe Palladino

Archeologia: Dott.ssa Caterina Polito

Archeologia: Dott.ssa Michela Rugge

Asseverazione PEF: Omnia Fiduciaria S.r.l.

Fauna: Dott. Giacomo Marzano

Geologia: Geol. Pietro Pepe

Idraulica: ARKE' Ingegneria S.r.l.

Piano Economico Finanziario: Dott. Marco Marincola

Vegetazione e microclima: Dott. Leonardo Beccarisi

Pacchetto Elaborati **A.2\_ Relazioni della componente fotovoltaica**

Rif. Istr. Tecniche **4.2.5**

ID Elaborato:

**A.2\_4.2.5**

**Relazione idraulica**

Rif/Elab.

**Nome del file:**

774LOE2\_RelazioneIdraulica\_A.2\_4.2.5

**Tipo e formato**

Relazione A4

**Scala**

-

Ing. Luigi Fanelli – D.T. ARKE' Ingegneria S.r.l.



Rev.	Data	Descrizione	Elaborato	Verificato	Approvato
00	15.07.2020	Prima emissione	AC	LF	Marseglia Group
01					
02					
03					

**Spazio riservato agli Enti:**

## INDICE

<b>1</b>	<b>PREMESSA.....</b>	<b>2</b>
<b>2</b>	<b>DESCRIZIONE DEGLI INTERVENTI DI PROGETTO .....</b>	<b>3</b>
<b>3</b>	<b>INQUADRAMENTO GENERALE ED IDROGRAFICO .....</b>	<b>7</b>
3.1	Compatibilità idrologico - idraulica PAI.....	9
<b>4</b>	<b>INTERAZIONE TRA PRECIPITAZIONI ED OPERE .....</b>	<b>10</b>
4.1	Analisi statistica dei dati di pioggia.....	10
<b>5</b>	<b>INTERAZIONE TRA DEFLUSSI DI PIENA E CAVIDOTTI DI PROGETTO.....</b>	<b>17</b>
<b>6</b>	<b>IDROGEOLOGIA.....</b>	<b>19</b>

### INDICE Tabelle

Tab. 4.1	Serie di dati: Precipitazioni di massima intensità e breve durata .....	12
Tab. 4.2	Dati statistici.....	12
Tab. 4.3	Stima dei parametri.....	12
Tab. 4.4	Altezze di pioggia critica per diversi tempi di ritorno e diverse durante dell'evento.....	13

### INDICE Figure

Fig. 2.1	Layout impianto.....	4
Fig. 3.1	Inquadramento generale su ortofoto.....	7
Fig. 3.2	Inquadramento generale su IGM 1:25000. ....	8
Fig. 3.3	PAI Puglia: Pericolosità idraulica e rischio (fonte AdB Puglia) .....	9
Fig. 4.1	Serie di dati di pioggia della stazione di Latiano. (fonte <i>Annali</i> Protezione Civile).....	10
Fig. 4.2	Disposizione pannelli con indicazione della distanza dal terreno di posa .....	13
Fig. 4.3	Disposizione planimetrica pannelli.....	14
Fig. 5.1	- Stralcio dell'area di intervento su carta idrogeomorfologica dell'AdB Puglia .....	17
Fig. 6.1	Distribuzione media dei carichi Piezometrici degli acquiferi carsici della Murgia a e del Salento (fonte PTA).....	20

Codice	Titolo	Pag. 1 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

## 1 PREMESSA

Il presente documento viene redatto a corredo del progetto di **“Realizzazione di un impianto agrovoltaiico per la produzione di energia elettrica da fonte fotovoltaica e delle relative opere di connessione alla rete elettrica, nei Comuni di Latiano e di Mesagne (BR)”** per l’attivazione dell’iter di acquisizione dell’Autorizzazione Unica (AU), ai sensi dell’art. 12 D.Lgs 387/2003.

Nel seguito sono riportate, per ciascun ambito di valutazione, le eventuali interferenze.

Codice	Titolo	Pag. 2 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

## 2 DESCRIZIONE DEGLI INTERVENTI DI PROGETTO

L'area di intervento ricade in terreno Agricolo nei Comuni di Latiano e Mesagne (BR).

Il progetto prevede la realizzazione di un impianto agrovoltaico della potenza nominale di **90,85 MWp**, ottenuta dall'impiego di n°206550 moduli fotovoltaici da 440 W da installare su strutture metalliche ad inseguimento di rollio (Est- Ovest) infisse a terra nelle aree individuate dai seguenti estremi catastali:

### Comune di Mesagne (BR):

- Foglio 11, particelle 1, 2, 17;
- Foglio 12, particelle 1 sub 1, 2, 3, 4, 5, 6;
- Foglio 10 particelle 7, 10, 12, 13, 45, 55, 75, 140, 144, 145, 1, 46, 77;

### Comune di Latiano (BR):

- Foglio 17, particelle 34, 35, 36, 37;

Per una superficie complessiva di 195,8379 ha.

Ogni singolo pannello ha dimensioni (2178x1001x35) mm, complessivamente al suolo occupano complessivamente il 60% del lotto di intervento.

Le coordinate del sito sono:

- coordinate geografiche 40°34'56.39"N 17°45'39.75"E;
- coordinate piane sistema di riferimento UTM zona **33T** 733681.55 m E4496057.80 m N con una altitudine media sul livello del mare di m 75.

Il sito è accessibile da Nord, dalla strada Comunale.

L'impianto da realizzare sarà connesso alla rete di Alta Tensione mediante Sottostazione SU di nuova costruzione e cabina di smistamento esistente connessa alla linea At di "Terna" secondo le modalità tecniche e procedurali stabilite dal gestore di rete.

Al termine del ciclo di vita dell'impianto, si provvederà al ripristino dei luoghi allo stato pre-impianto.

Codice	Titolo	Pag. 3 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

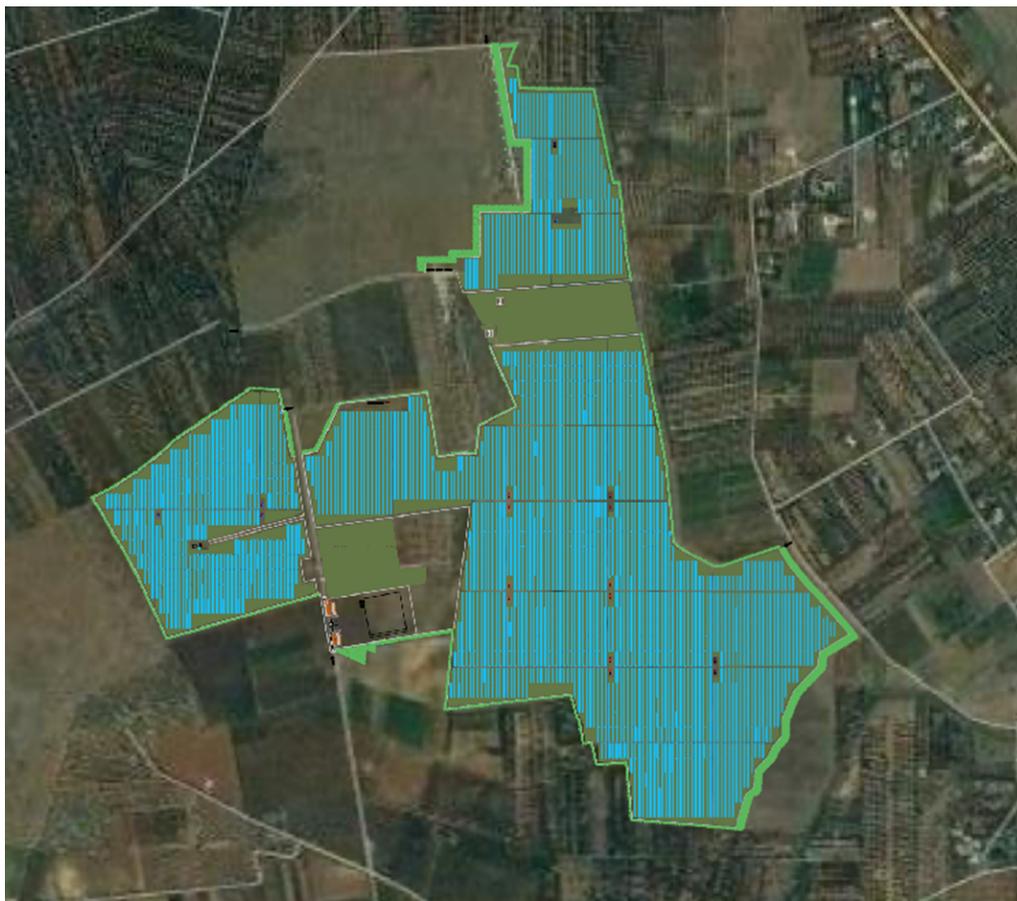


Fig. 2.1 Layout impianto

Gli impianti fotovoltaici non sono fonte di emissioni inquinanti, sono esenti da vibrazioni e, data la loro modularità, possono assecondare l'architettura dei siti di installazione. L'impatto ambientale di un impianto alimentato a fonte solare è nullo in particolare per quanto riguarda il rilascio di inquinanti nell'aria e nell'acqua. Con la produzione di energia da fonte solare si contribuisce alla riduzione dei gas responsabili dell'effetto serra e delle piogge acide.

In relazione alle caratteristiche di irraggiamento caratterizzanti la latitudine del sito, al numero e alla tipologia di moduli fotovoltaici in progetto, si stima per il generatore fotovoltaico una produzione di energia elettrica pulita di circa 1655 kWh annui per kWp di potenza installata, che consentono di evitare così l'emissione di circa 1 milione di kg di CO<sub>2</sub> ogni anno per MWp di potenza installata.

L'impianto fotovoltaico sarà montato su un sistema ad inseguimento est-ovest, dimensionato in modo che la potenza nominale installata in condizioni STC sia pari a **90,85MWp**; lo schema grafico allegato è indicativo della previsione di progetto; rilievi puntuali in fase esecutiva permetteranno di definire con esattezza la disposizione dei moduli e la superficie da impegnare.

Codice	Titolo	Pag. 4 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

L'architettura elettrica del sistema in corrente continua sarà realizzata con serie di moduli fotovoltaici (stringhe) isolate dalla struttura ad una altezza minima di cm 8 e composte da moduli identici in numero, marca, prestazioni elettriche ed esposizione. Il sistema in corrente continua sarà collegato a più quadri di parallelo/stringhe fino al gruppo di conversione, composto da un inverter in grado di convertire la corrente da continua in alternata, idonea al trasferimento della potenza del generatore fotovoltaico alla rete, secondo la normativa vigente. L'uscita elettrica dell'inverter confluirà ad un quadro di collegamento ed all'interfaccia di rete, necessari per il parallelo alla stessa (30 kV c.a. trifase 50 Hz). L'alloggiamento del gruppo di conversione e del quadro di interfaccia saranno in idonea cabina elettrica prefabbricata.

L'impianto ha Potenza complessiva di **90,85MWp** ed è composto da 4 sottocampi di potenza.

Non essendo presenti fenomeni di ombreggiamento significativi, considerando la potenza di picco del sistema fotovoltaico, l'inclinazione Tilt Variabile  $\pm 60^\circ$ , l'azimut di **90°SE** (orientamento Sud), un valore di BOS pari al 85%, utilizzando le norme UNI 10349 e UNI 8477 ed un fattore di albedo pari a 0,20 **si può stimare una produzione energetica annua di circa 1.655 kWh/anno.**

I moduli fotovoltaici sono formati da celle di silicio monocristallino con una alta efficienza di conversione energetica. Il sistema di conversione è costituito da n.18 Power Skid inverter, nel caso specifico, ognuno caratterizzato da una potenza massima di 4800 kVA. Gli inseguitori (Tracker) di sostegno che sorreggono i moduli sono in acciaio zincato e orientano i moduli in direzione Est-Ovest in maniera automatica con inclinazione variabile di  $\pm 60^\circ$ rispetto il piano orizzontale. Tali strutture saranno ancorate a terra mediante infissione. Le strutture verranno fissate tramite staffe e bulloni in acciaio inossidabile, il fissaggio dei moduli sulle relative strutture prevede l'utilizzo di morsetti centrali e finale appositamente scelti.

L'accesso all'impianto, realizzato in corrispondenza della strada esistente, sarà possibile con mezzi di pesanti di diverse dimensioni, anche per i trasporti ritenuti eccezionali.

Le strade esistenti permetteranno l'accesso al sito mentre per consentire la movimentazione di mezzi e materiali all'interno dell'area di intervento.

Sarà previsto inoltre un impianto di videosorveglianza.

I cavi elettrici di collegamento fra gli inverter e la cabina elettrica saranno posizionati in cavidotti interrati, fino ad una profondità massima di circa 1,2 metri.

Tutti i componenti del sistema saranno cablati con idonei conduttori per tipologia e sezione. I conduttori in esterno (cablaggio stringhe) saranno in cavo per applicazioni fotovoltaiche di opportuna sezione, mentre i cavi di collegamento fra i quadri di parallelo stringa ed il gruppo di conversione saranno interrati ed avranno sezione adeguata in base alla portata ed alla distanza.

Codice	Titolo	Pag. 5 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

Il cablaggio all'interno dei locali di alloggiamento convertitori e reparto MT sarà eseguito concordemente alle normative vigenti in materia.

L'impianto fotovoltaico verrà progettato con riferimento a materiali e componenti di fornitori primari, dotati di marchio di qualità, di marchiatura o di autocertificazione del costruttore, attestanti la loro costruzione a regola d'arte secondo la normativa tecnica e la legislazione vigente. Al fine di mitigare l'impatto visivo dei blocchi di pannelli fotovoltaici, sarà mantenuto l'architettura dell'impianto in maniera tale da non alterare la condizione esistente.

La scelta dei moduli fotovoltaici da impiegare è stata fatta rispettando i requisiti minimi di garanzia ventennale relativa al decadimento prestazionale non superiore al 10% nell'arco dei 10 anni e non superiore al 20% nei venti anni di vita.

Saranno utilizzati moduli fotovoltaici realizzati in data non anteriore a due anni rispetto alla data di installazione.

Codice	Titolo	Pag. 6 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

### 3 INQUADRAMENTO GENERALE ED IDROGRAFICO

L'area in cui saranno realizzati gli interventi previsti in progetto è sita nel territorio della provincia di Brindisi e specificatamente ricade in parte a nord-ovest del territorio di Mesagne ed in parte a nord-est del territorio di Latiano.

Nella Figura 1.1 si rappresentano in rosso le superfici destinate all'installazione dei pannelli fotovoltaici ed in verde il percorso del cavidotto che corre parallelamente alla viabilità locale.

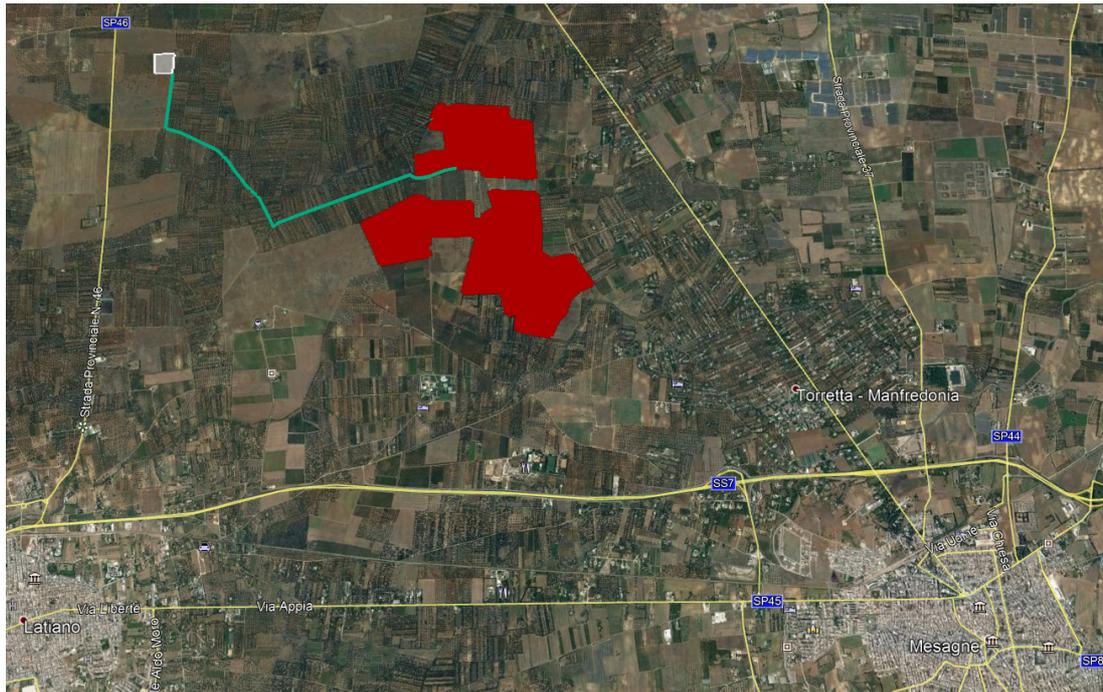


Fig. 3.1 Inquadramento generale su ortofoto

Cartograficamente l'area rientra nella parte nord-occidentale della Tavoletta 495 dell'I.G.M. 1:25.000, riportata nello stralcio in Figura 1.2.

Codice	Titolo	Pag. 7 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

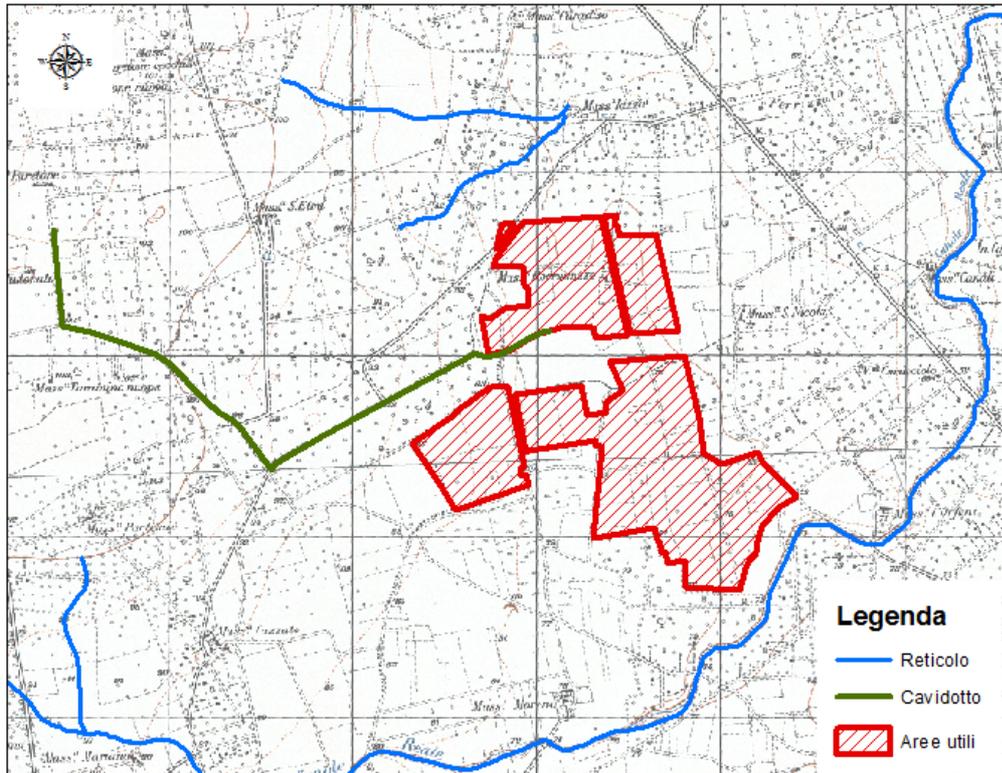


Fig. 3.2 Inquadramento generale su IGM 1:25000.

Idrograficamente il bacino di competenza è quello della Penisola Salentina. L'area presenta una morfologia prevalentemente e tipicamente pianeggiante con quote variabili tra 75÷85 m s.l.m.

Gli interventi in progetto **non interferiscono con la viabilità principale** della zona, le superfici interessate risultano essere aree ad uso agricolo mentre l'asse lungo cui sarà collocato il cavidotto corre parallelamente alla viabilità locale.

Si specifica che gli studi, oggetto della presente relazione, sono stati condotti tenendo in debito conto quanto riportato dal PAI/Puglia approvato il 30/11/2005, dalle relative Norme Tecniche di Attuazione.

La verifica della presenza del reticolo idrografico è stata condotta mediante sovrapposizione dell'area di intervento con la cartografia IGM in scala 1:25.000, e la carta Idrogeomorfologica elaborata dall'Autorità di Bacino di Puglia, da tale verifica è emerso che la **zona non risulta attraversata da tratti di reticolo idrografico superficiale** e che pertanto il deflusso si esplica solo per brevi percorsi condizionati sostanzialmente dall'andamento generale delle pendenze. L'assenza di un reticolo sviluppato è altresì confermata dai caratteri di permeabilità delle formazioni affioranti, che sono tali da favorire una rapida infiltrazione in profondità delle acque meteoriche non permettendo un prolungato ruscellamento superficiale.

Risulta quindi **assente un reticolo idrografico di superficie** ed il deflusso delle acque fluviali avviene unicamente in occasione di piogge abbondanti, sotto forma di ruscellamento diffuso.

Codice	Titolo	Pag. 8 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

### 3.1 Compatibilità idrologico - idraulica PAI

In ultimo con riferimento al PAI Piano per l'Assetto Idrogeologico della Regione Puglia, l'esame delle perimetrazioni attualmente in vigore, ha rilevato che l'area oggetto di intervento non risulta classificata tra quelle a pericolosità idraulica.

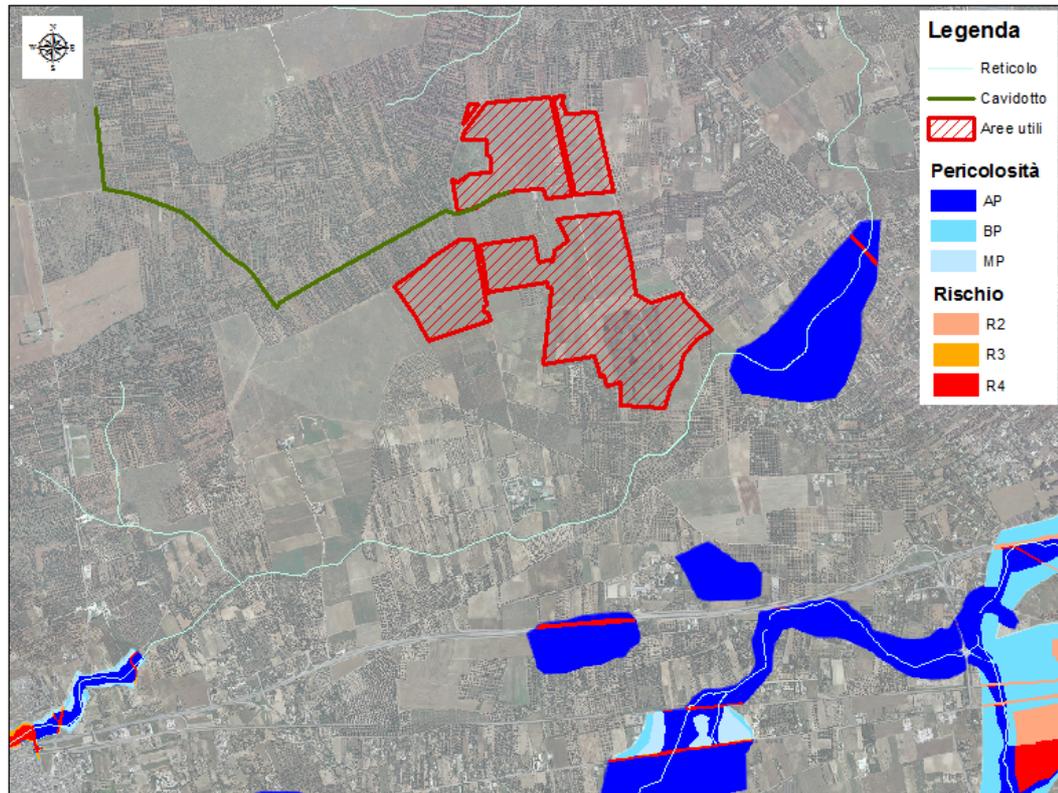


Fig. 3.3 PAI Puglia: Pericolosità idraulica e rischio (fonte AdB Puglia)

Codice	Titolo	Pag. 9 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

## 4 INTERAZIONE TRA PRECIPITAZIONI ED OPERE

Al fine di verificare che la realizzazione delle opere in progetto non comporti squilibri ed alterazioni di fenomeni idrologici (infiltrazione e ruscellamento), e che non si generino quindi nuove canalizzazioni con recapiti in aree che allo stato attuale non ricevono deflussi in forma concentrata, è stata effettuata un'analisi mirata a definire l'interazione tra le precipitazioni e le opere in progetto.

### 4.1 Analisi statistica dei dati di pioggia

Allo scopo è stata individuata la stazione pluviometrica più vicina all'area di intervento stazione di Latiano, e con riferimento ad essa sono stati recepiti ed analizzati i valori delle precipitazioni di durata 1, 3, 6, 12, 24 ore, relativi a 50 anni di osservazioni (non continui) che vanno dal 1958 al 2013.

Tabelle III e V - Precipitazioni di massima intensità e breve durata -

Dati Storici

 <b>REGIONE PUGLIA</b> <b>SEZIONE PROTEZIONE CIVILE</b> <i>Centro Funzionale Decentrato</i> <b>LATIANO</b> 													
latitudine 40° 32' 54,83" N						longitudine 17° 42' 35,35" E							
ANNO	Max intensità			1 ORA		3 ORE		6 ORE		12 ORE		24 ORE	
50	mm	data	minuti	mm	data	mm	data	mm	data	mm	data	mm	data
1958	26.4	2-set	15	30.2	2-set	49.4	2-set	51.8	2-set	72.0	11-nov	96.4	11-nov
1959	7.8	27-mag	5	20.4	16-ago	23.2	21-apr	32.0	21-apr	37.0	21-apr	60.2	21-apr
1960	13.8	9-dic	10	35.2	9-dic	40.8	9-dic	63.6	9-feb	102.8	9-feb	130.4	9-feb
1962	43.0	9-nov	20	47.0	9-nov	47.8	9-nov	50.2	9-nov	50.4	9-nov	52.0	9-nov
1963	>>	>>	>>	44.0	4-ott	56.4	4-ott	56.6	4-ott	58.4	4-ott	72.4	4-ott
1964	30.6	9-ott	20	52.6	24-giu	52.6	24-giu	52.6	24-giu	52.6	24-giu	63.6	11-nov

Fig. 4.1 Serie di dati di pioggia della stazione di Latiano. (fonte *Annali Protezione Civile*)

n	Durate				
	1 ora	3 ore	6 ore	1 ora	1 ora
1958	30.2	49.4	51.8	72.0	96.4
1959	20.4	23.2	32.0	37.0	60.2
1960	35.2	40.8	63.6	102.8	130.4
1962	47.0	47.8	50.2	50.4	52.0
1963	44.0	56.4	56.6	58.4	72.4
1964	52.6	52.6	52.6	52.6	63.6
1965	14.8	18.4	19.6	35.0	52.6
1966	37.0	46.6	50.6	51.4	52.6
1967	22.0	24.8	36.0	40.6	40.6
1968	38.4	40.6	50.6	60.2	62.8

Codice	Titolo	Pag. 10 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

Società soggetta all'attività di direzione e coordinamento della **Marseglia Group S.p.A.**

Sede Legale e Amministrazione: 70043 Monopoli (BA) - Via Baione, 200 - Tel. 080.930.20.11 - Fax 080.690.17.67

ige.latiano-mesagne@legalmail.it

Nr. REA: BA-614833 - Cod. Fisc. , P.IVA e Reg. Impr. di Bari N. 08253640729

n	Durate				
	1 ora	3 ore	6 ore	1 ora	1 ora
1969	32.8	44.4	62.6	75.0	106.0
1970	42.8	55.6	78.8	147.0	183.6
1971	24.0	40.0	40.8	42.8	47.2
1972	36.8	42.0	42.4	60.0	66.2
1973	25.6	31.0	31.6	39.6	48.0
1975	19.2	37.8	43.2	46.6	46.8
1976	25.8	37.4	48.4	67.8	98.0
1977	27.2	31.6	40.8	41.0	41.6
1978	16.8	19.0	24.8	34.0	35.6
1979	16.8	16.8	26.0	41.8	76.4
1980	29.6	33.4	40.4	58.2	63.6
1981	14.4	20.2	21.8	23.4	29.0
1983	17.6	24.4	33.6	33.8	72.6
1984	12.2	16.2	16.6	25.6	34.2
1986	30.4	30.4	37.8	48.0	36.0
1987	37.0	44.0	52.4	61.2	54.8
1988	32.0	32.0	32.0	32.0	64.8
1989	21.2	22.0	33.0	43.8	32.0
1990	18.0	43.6	60.6	68.0	54.6
1991	29.0	38.4	55.6	57.0	68.2
1992	22.2	29.2	33.0	42.2	59.2
1993	28.6	38.0	42.6	59.4	42.2
1995	27.0	46.4	48.8	74.6	109.0
1996	22.8	44.4	74.4	78.0	91.6
1997	42.6	44.0	44.4	45.4	90.4
1998	45.4	46.4	46.4	46.4	70.6
1999	20.4	38.2	53.2	79.2	55.8
2000	26.6	32.6	45.6	47.0	102.0
2001	33.6	33.6	33.6	37.8	51.4
2002	31.0	56.2	95.0	136.2	41.0
2003	35.2	49.2	59.8	68.4	138.4
2004	25.0	38.0	44.4	60.4	77.0
2006	61.8	66.2	70.0	70.2	101.2
2007	22.8	37.2	46.8	61.4	74.4
2008	43.4	43.4	43.4	44.2	87.0
2009	32.4	64.4	79.4	96.6	65.2
2010	33.2	45.0	48.2	51.6	102.2
2011	24.2	44.0	53.4	74.4	65.6

Codice	Titolo	Pag. 11 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

n	Durate				
	1 ora	3 ore	6 ore	1 ora	1 ora
2012	30.8	43.4	55.0	60.6	74.6
2013	-	-	-	-	67.6

Tab. 4.1 Serie di dati: Precipitazioni di massima intensità e breve durata

Parametro	Durate				
	1 ora	3 ore	6 ore	12 ore	24 ore
Dimensione campione	49	49	49	49	50
Somma dei dati	1459.8	1900.6	2304.2	2841.0	3509.2
Valore minimo	12.2	16.2	16.6	23.4	29.0
Valore massimo	61.8	66.2	95.0	147.0	183.6
Valore medio	29.79	38.79	47.02	57.98	70.18
Dev. standard	10.47	11.85	15.84	24.26	29.91
Coeff. variazione	0.351	0.305	0.337	0.418	0.426
Coeff. asimmetria	0.745	-0.012	0.634	1.793	1.457

Tab. 4.2 Dati statistici

Tutte le serie di dati sono state analizzate utilizzando il metodo probabilistico di Gumbel

$$\Phi(x) = e^{-e^{-\alpha(x-\varepsilon)}}$$

e con riferimento ai tempi di ritorno di 30, 50, 100, 200 e 500 anni.

L'analisi statistica ha permesso di effettuare una stima accurata dei parametri utili alla definizione delle CPP, curve di possibilità pluviometrica, in funzione delle quali è possibile valutare il valore della pioggia critica per ciascun tempo di ritorno e durata dell'evento.

Parametro	Durate				
	1 ora	3 ore	6 ore	12 ore	24 ore
Dimensione campione	49	49	49	49	50
Valore medio	29.79	38.79	47.02	57.98	70.18
Dev. standard	10.47	11.85	15.84	24.26	29.91
Alfa	0.1225	0.1083	0.0810	0.0529	0.0429
Epsilon	25.080	33.456	39.897	47.062	56.725

Tab. 4.3 Stima dei parametri

Tempi di ritorno	Durate				
	1 ora	3 ore	6 ore	12 ore	24 ore
30 anni	52.7	64.7	81.7	111.1	135.6

Codice	Titolo	Pag. 12 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

Tempi di ritorno	Durate				
	1 ora	3 ore	6 ore	12 ore	24 ore
50 anni	56.94	69.50	88.08	120.88	147.72
100 anni	62.64	75.95	96.70	134.08	164.00
200 anni	68.32	82.38	105.29	147.24	180.23
500 anni	75.81	90.85	116.63	164.61	201.63

Tab. 4.4 Altezze di pioggia critica per diversi tempi di ritorno e diverse durate dell'evento

Gli interventi in oggetto prevedendo l'installazione di pannelli fotovoltaici di dimensioni 2178x1001x35) mm, disposti per fasce parallele e che complessivamente occupano una superficie pari al 60% del lotto di intervento, la realizzazione di piccole cabine elettriche e la realizzazione di un cavidotto tramite cui si realizza l'allacciamento alla rete Terna correndo parallelamente alla viabilità locale.

I pannelli saranno installati su supporti aventi altezza 2,56 m, per cui tra i pannelli ed il terreno ci sarà una distanza al minimo pari a 0,81 m (cfr. Fig. 4.2)

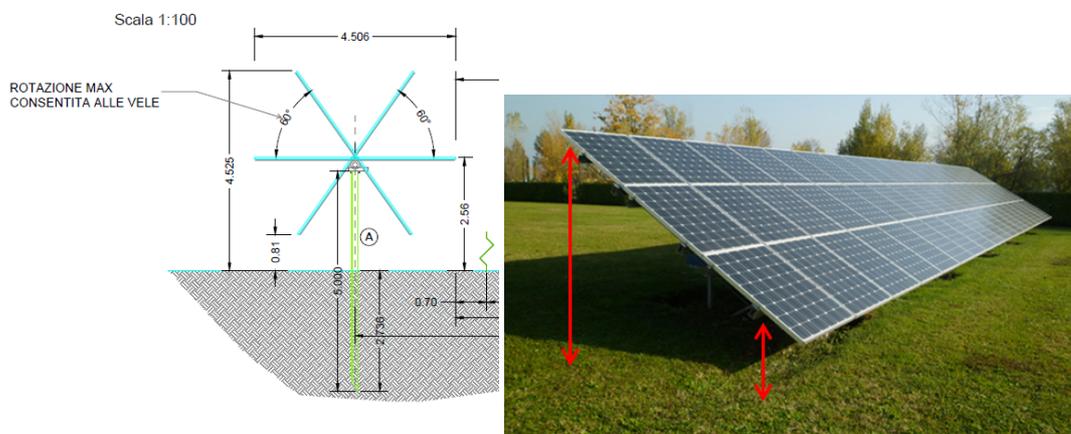


Fig. 4.2 Disposizione pannelli con indicazione della distanza dal terreno di posa  
Inoltre al fine di evitare l'autombreggiamento gli stessi saranno disposti garantendo una distanza minima tra di essi non inferiore a di 5 m.

Codice	Titolo	Pag. 13 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

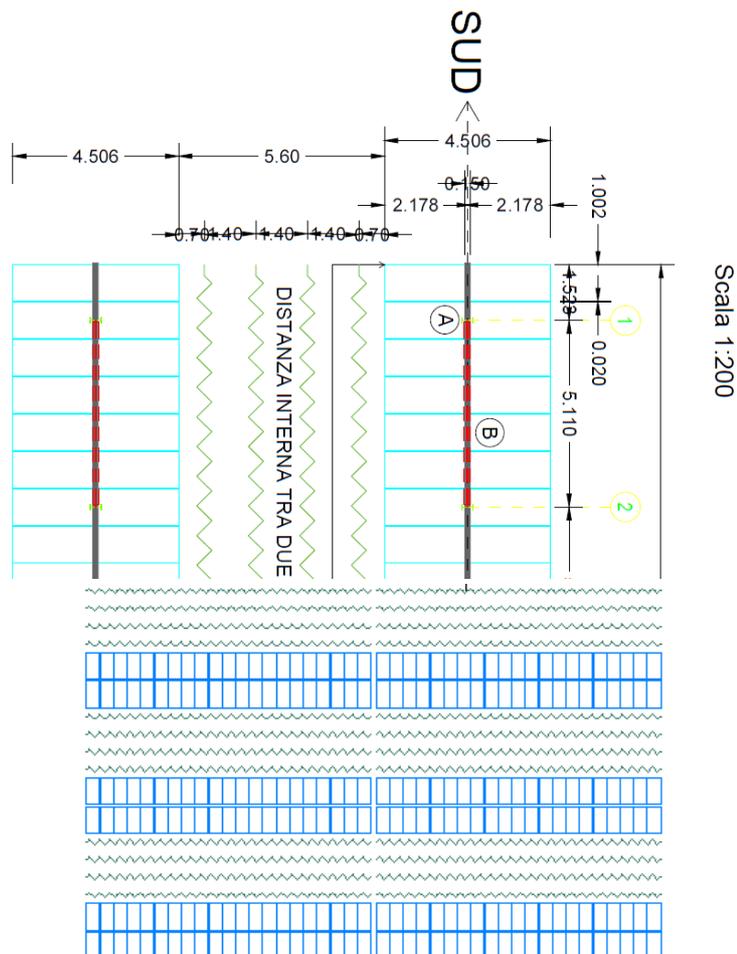


Fig. 4.3 Disposizione planimetrica pannelli

Dato il layout di installazione dei pannelli, si ritiene che l'interferenza tra questi e le precipitazioni non causi alcun scospeso né alteri i normali processi di deflusso o infiltrazione: il ruscellamento superficiale continuerà ad essere garantito, ed avverrà sul terreno al di sotto dei pannelli, tutte le acque intercettate dalla superficie dei pannelli dilaveranno gli stessi e proseguiranno ricadendo sul terreno circostante e ruscellando secondo le normali pendenze, in ultimo gli interspazi tra le diverse fasce di pannelli continueranno ad intercettare le precipitazioni allo stesso modo in cui avverrebbe se i pannelli non ci fossero. La formazione degli interspazi permette ulteriormente di facilitare l'allontanamento delle acque che vengono istantaneamente intercettate dalla superficie del pannello.

Le sole superfici pavimentate sono quelle relative alle strade interne all'impianto le quali saranno realizzate in misto stabilizzato, pertanto costituiranno una superficie permeabile e continueranno a favorire l'infiltrazione ed il ruscellamento.

Le superfici destinate invece alla realizzazione delle cabine elettriche occupano un'area decisamente limitata per cui è lecito ritenere nulla la loro influenza, tuttavia per completezza si

Codice	Titolo	Pag. 14 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

precisa in corrispondenza delle stesse il progetto prevede la realizzazione di idonei sistemi di intercettazione e smaltimento delle acque meteoriche (pluviali e canali di scolo).

A valle delle valutazioni sopra discusse, è stato effettuato il calcolo dei volumi che investirebbero le sole superfici stradali, pari a circa 87000 m<sup>2</sup> e confrontato gli stessi con la capacità drenante dello strato di pavimentazione

A vantaggio di sicurezza le valutazioni sono state condotte con riferimento ad una condizione particolarmente critica: durata dell'evento pluviometrico 24 ore.

A titolo d'esempio le valutazioni sono state effettuate con riferimento ai tempi di ritorno di 30 e 100 anni.

Per quanto attiene gli eventi con tempo di ritorno di 30 anni, il valore critico ottenuto, in termini di altezza di pioggia è risultato pari a 135.6 mm (cfr. Tab 4.4).

Pertanto il valore del volume idrico che insiste (trascurando l'evaporazione al suolo) sulla superficie stradale è pari a:

$$V_c = 104535 \text{ m}^2 \times 0,135 \text{ m} = 14112,23 \text{ m}^3$$

Lo strato di pavimentazione drenante della piazzola, evidenziato in Fig.7 possiede un volume pari a:

$$V_p = 104535 \text{ m}^2 \times 0,75 \text{ m} = 78401,25 \text{ m}^3$$

Considerando un valore prudenziale dell'indice dei vuoti dello strato in pietrisco calcareo pari al 25%, si ha un volume di immagazzinamento pari a:

$$V_i = 78401,25 \text{ m}^2 \times 0,25 \text{ m} = 19600,31 \text{ m}^3$$

il quale risulta maggiore del volume idrico insistente sulla superficie stradale ( $V_c = 14112,23 \text{ m}^3$ ).

Per quanto attiene gli eventi con tempo di ritorno di 100 anni, il valore critico ottenuto è risultato pari a 164 mm (cfr. Tab 4.4).

Pertanto il valore del volume idrico che insiste (trascurando l'evaporazione al suolo) sulla superficie stradale è pari a:

$$V_c = 104535 \text{ m}^2 \times 0,164 \text{ m} = 17143,74 \text{ m}^3$$

Lo strato di pavimentazione drenante della piazzola, evidenziato in Fig.7 possiede un volume pari a:

$$V_p = 104535 \text{ m}^2 \times 0,75 \text{ m} = 78401,25 \text{ m}^3$$

Considerando un valore prudenziale dell'indice dei vuoti dello strato in pietrisco calcareo pari al 25%, si ha un volume di immagazzinamento pari a:

$$V_i = 78401,25 \text{ m}^2 \times 0,25 \text{ m} = 19600,31 \text{ m}^3$$

Codice	Titolo	Pag. 15 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

il quale risulta maggiore del volume idrico insistente sulla superficie stradale ( $V_c = 17143,74 \text{ m}^3$ ).

**Nel complesso le opere in progetto risultano avere impatto nullo sui regimi idrologici che caratterizzano l'area. Le modalità costruttive brevemente descritte, infatti, garantiscono la minima interferenza tra precipitazioni ed opere stesse la cui presenza non altera i naturali processi di infiltrazione e ruscellamento e favorisce il naturale drenaggio delle acque di infiltrazione nei terreni sottostanti.**

**Le opere pertanto risultano compatibili dal punto di vista pluviometrico.**

Codice	Titolo	Pag. 16 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

## 5 INTERAZIONE TRA DEFLUSSI DI PIENA E CAVIDOTTI DI PROGETTO

Dall'analisi delle cartografie ufficiali è emerso che la zona di intervento, ricadente nel bacino idrografico del Canale Reale, non risulta attraversata da tratti di reticolo idrografico superficiale e che pertanto il deflusso si esplica solo per brevi percorsi condizionati sostanzialmente dall'andamento generale delle pendenze.

In aggiunta con riferimento al PAI Piano per l'Assetto Idrogeologico della Regione Puglia, l'esame delle perimetrazioni attualmente in vigore, ha rilevato che le aree non risultano classificate tra quelle a pericolosità idraulica.

Dall'esame della carta idrogeomorfologica della Regione Puglia emerge che nella zona di intervento risultano presenti due aree definite come recapito finale di bacino endoreico. Tuttavia da analisi condotte emerge che i bacini idrografici di questi due recapiti, ricadenti all'interno del macrobacino esoreico del canale Reale, sono dell'ordine dell'0,3 km<sup>2</sup> che comunque ricadono.

Attesa l'alta permeabilità dei suoli i volumi di accumulo di queste due conche non risultano tali da definire delle vere e proprie aree di allagamento da classificarsi come aree a pericolosità idraulica.

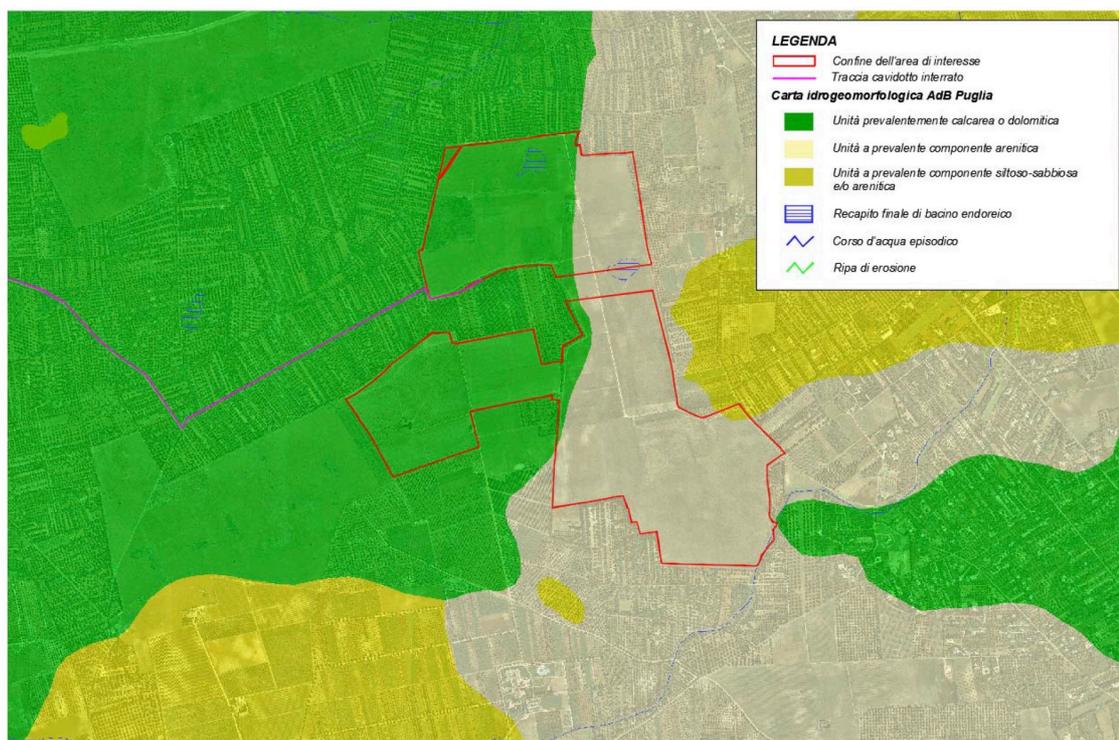


Fig. 5.1 - Stralcio dell'area di intervento su carta idrogeomorfologica dell'AdB Puglia

Le circostanze rilevate dall'analisi delle cartografie, assenza di intersezioni con il reticolo idrografico, assenza di naturali depressioni morfologiche (tipo lame), portano a considerare che l'area in questione non risulta soggetta ad importanti deflussi concentrati. I deflussi superficiali

Codice	Titolo	Pag. 17 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

che si generano in seguito ad eventi pluviometrici, ruscellano sulla superficie in maniera diffusa senza seguire una direzione preferenziale ne generare situazioni di pericolo.

In merito specificatamente al cavidotto di progetto, si sottolinea comunque che questo verrà installato a bordo strada e pertanto non genera alterazioni o variazioni dei processi di ruscellamento superficiale.

**Nel complesso le opere in progetto risultano avere impatto nullo sui deflussi superficiali che interessano l'area. Le modalità costruttive brevemente descritte, infatti, garantiscono la minima interferenza tra deflussi ed opere stesse la cui presenza non altera i naturali processi di ruscellamento.**

**Le opere pertanto risultano compatibili dal punto di vista idrologico-idraulico.**

Codice	Titolo	Pag. 18 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

## 6 IDROGEOLOGIA

Dal punto di vista idrogeologico l'area di intervento è caratterizzata dalla presenza di una "falda profonda", un corpo acquifero di dimensioni cospicue, attestato nelle rocce del basamento carbonatico mesozoico. Le acque pluviali che si infiltrano nel sottosuolo in ragione del grado e del tipo di permeabilità delle formazioni affioranti vanno quasi interamente ad alimentare tale falda.

Dal Pleistocene medio ad oggi l'azione delle acque meteoriche ha agito sulla superficie del paesaggio addolcendone le forme e scavando localmente profonde incisioni sulle rocce carbonatiche che hanno portato poi allo sviluppo di forme tipicamente carsiche quali doline, inghiottitoi e soprattutto, un gran numero di grotte.

Le acque di falda costituiscono già da lungo tempo l'unica fonte di una certa consistenza per l'alimentazione idrica ai fini plurimi della Penisola Salentina. La circolazione idrica sotterranea si esplica nel Salento nell'ambito della formazione mesozoica basale, costituita da calcari, calcari dolomitici e dolomie generalmente molto permeabili per fessurazione e carsismo.

La circolazione idrica sotterranea è caratterizzata dalla presenza di due distinti sistemi la cui interazione tende a variare da luogo a luogo: il primo, più profondo, è rappresentato dalla falda carsica circolante nel basamento carbonatico mesozoico, fortemente fratturato e carsificato; il secondo, è costituito da una serie di falde superficiali, che si rinvergono a profondità ridotte dal piano campagna, ovunque la presenza di livelli impermeabili vada a costituire uno sbarramento. La falda carsica, relativa all'acquifero costituito da rocce calcaree, tende a galleggiare sulle acque più dense d'intrusione marina, assumendo una tipica forma a lente biconvessa con spessori che vanno decrescendo dal centro verso i margini ionico ed adriatico. La superficie di separazione tra acque dolci ed acque salate, a differente densità, è data da una fascia di transizione il cui spessore, anch'esso variabile, cresce all'aumentare della distanza dalla costa ed è, inoltre, funzione dello spessore dell'acquifero di acque dolci. La falda profonda trova direttamente recapito nel Mar Ionio e nel Mare Adriatico, verso cui defluisce con pendenze piezometriche piuttosto modeste. A luoghi può risultare intercettata da livelli poco permeabili dello stesso. L'acquifero superficiale secondario assume spesso carattere di acquifero multistrato corrispondente a più porzioni sature di calcareniti e sabbie poco cementate, poste a profondità variabili e comprese fra pochi metri fino a 10 e 35 m dal piano campagna e delimitate verso il basso da livelli impermeabili costituiti a luoghi dalle terre rosse, a luoghi da successioni limoso-argillose basali delle stesse formazioni.

Sulla base dei dati desunti dal nuovo Piano di Tutela delle Acque, i carichi piezometrici della falda profonda sono, nell'area in esame, dell'ordine di circa 6÷7 metri s.l.m. e il deflusso delle acque sotterranee si esplica localmente a pelo libero e con cadenti piezometriche molto basse da Ovest verso Est.

Codice	Titolo	Pag. 19 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	

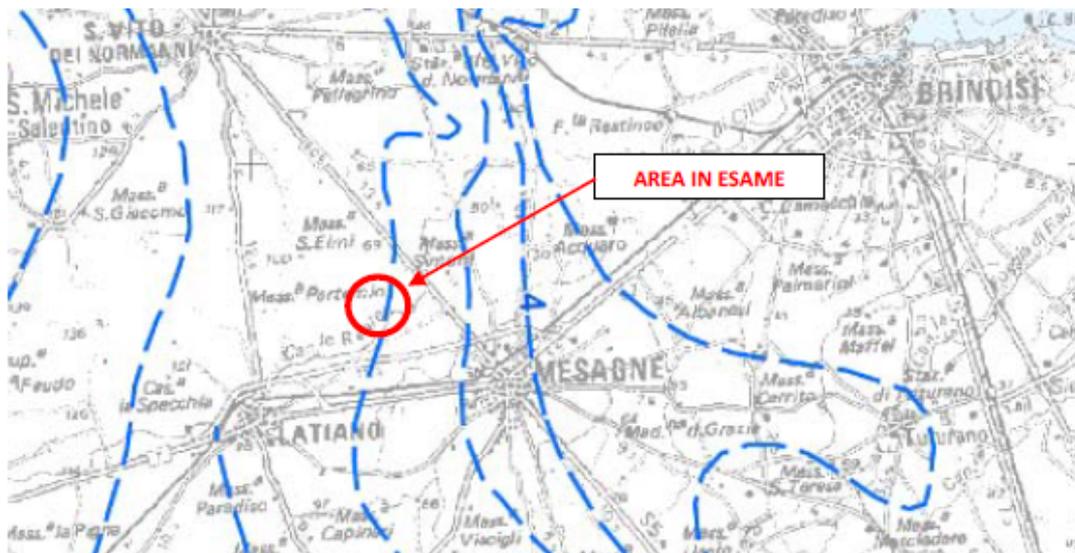


Fig. 6.1 Distribuzione media dei carichi Piezometrici degli acquiferi carsici della Murgia a e del Salento (fonte PTA)

Nel complesso le opere in progetto risultano avere impatto nullo sui fenomeni di infiltrazione e circolazione delle acque meteoriche nel sottosuolo pertanto le stesse risultano compatibili dal punto di vista idrogeologico.

Codice	Titolo	Pag. 20 di 20
RIDRA	RELAZIONE IDRAULICA	