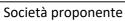


## REGIONE LAZIO PROVINCIA DI VITERBO COMUNE DI VITERBO



## Procedimento di Valutazione di Impatto Ambientale ai sensi del D Lgs. 152/2006 e s.m.i.

# IMPIANTO FOTOVOLTAICO "VITERBO 2" DI POTENZA NOMINALE PARI A 30,229 MWac E POTENZA DI PICCO PARI A 33,465 MW CONNESSO ALLA RTN



## ICA TEN SRL

Via Giorgio Pitacco, 7 00177 Roma (Italia) C.F. / P.IVA 16455801007

| 0.0           | 30/09/2022 | Prima emissione per procedura di VIA | AO       | MC         | EL       | DLP       |
|---------------|------------|--------------------------------------|----------|------------|----------|-----------|
| Revisione     | Data       | Descrizione                          | Eseguito | Verificato | Validato | Approvato |
|               |            |                                      |          |            |          |           |
| Codice        | Scala      | Titolo elaborato                     |          |            |          |           |
| ICA 030 REL06 |            | RELAZIONE CAMPI ELETTROMAGNETICI     |          |            |          |           |

Le informazioni incluse in questo disegno sono proprietà di Ingenium Capital Alliance, S.L. (Spain). Qualsiasi totale o parziale riproduzione è proibita senza il consenso scritto di Capital Alliance.

## Relazione sui campi elettromagnetici



## Sommario

| 1.          | PREMESSA  | . 2 |
|-------------|---|-----|
| 2.          | DATI GENERALI DEL PROGETTO  | . 2 |
| 2.1         | Localizzazione  | . 2 |
| 2.2         | Descrizione del progetto  | . 3 |
| 3.          | NORMATIVA DI RIFERIMENTO  | . 3 |
| 3.1         | Norme generali, norme tecniche e linee guida  | . 3 |
| 3.2<br>popo | Limiti di esposizione, valori di attenzione e obiettivi di qualità per la protezione della lazione dalle esposizioni ai CEM (DPCM 8 luglio2003) | . 4 |
| 4.          | CALCOLO DEI CAMPI ELETTROMAGNETICI  | . 5 |
| 4.1         | Moduli fotovoltaici   | . 5 |
| 4.2         | Dispositivi di conversione e trasformazione   | . 5 |
| 4.3         | Cavidotti interrati in corrente alternata   | . 8 |
| 4.4         | Cavidotto interrato di connessione alla RTN   | . 9 |
| 5           | CONCLUSIONI   | 12  |

## Relazione sui campi elettromagnetici



#### 1. PREMESSA

La presente relazione costituisce parte integrante del progetto definitivo dell'impianto fotovoltaico denominato "Viterbo2" di potenza di picco pari a 33,465 MWp e potenza in immissione pari a 30,229 MW, da installare a terra, su strutture ad inseguimento mono-assiale, su terreni ubicati in agro del Comune di Viterbo, località Bolceno, e delle relative opere di connessione alla RTN.

L'impianto sarà collegato in antenna a 36 kV con la sezione a 36 kV di una Nuova Stazione Elettrica (SE) di trasformazione a 380/150 kV della RTN da inserire in entra-esce sulla linea 380 kV della RTN "Roma Nord – Pian della Speranza", prevista nella frazione di Grotte Santo Stefano del Comune di Viterbo, località Piscinale.

La proponente è la società ICA TEN S.r.l. con sede in Via Giorgio Pitacco, 7 – 00177 Roma (RM).

Nei paragrafi seguenti, in conformità al procedimento per il calcolo della fascia di rispetto di cui al § 5.1.3 del D.M. 29 maggio 2008 (GU n. 156 del 5 luglio 2008), si riporta il calcolo della Distanza di Prima Approssimazione (DPA) da linee e cabine elettriche, nonché i valori della DPA per i cavidotti e le cabine elettriche strumentali all'impianto fotovoltaico in questione.

#### 2. DATI GENERALI DEL PROGETTO

#### 2.1 Localizzazione

L'impianto è localizzato nel comune di Viterbo, regione Lazio, in un'area agricola situata a circa 11 km in direzione nord-ovest rispetto al capoluogo di Provincia.

L'area di intervento si trova a circa 7 km a sud rispetto al Lago di Bolsena, in località Bolceno, in prossimità dei confini comunali di Tuscania e Marta, distanti rispettivamente 2,2 e 2,6 km.

Le coordinate geografiche riferite al baricentro del lotto sono le seguenti:

- Latitudine 42.467545° N
- Longitudine 11.963160 ° E

In particolare, sulla Carta Tecnica Regionale della Regione Lazio in scala 1: 10.000 l'area di intervento è localizzabile alla sezione 344120; sulla Cartografia IGM in scala 1: 25.000 il foglio di riferimento è il 137 III NO "Commenda".

La superficie oggetto di intervento è pari a circa 45,2 ettari (aree recintate), di cui circa 15,5 ettari saranno interessati dall'installazione dei moduli fotovoltaici, per una percentuale di occupazione del terreno di circa il 34%.

Il sito è accessibile mediante viabilità comunale (Strada Dogana) facente capo alla Strada Trinità, che collega la Strada Provinciale 2 "Tuscanese" alla Strada Provinciale 7 "Martana".

Il cavidotto, che sarà completamente interrato, si svilupperà per circa 34,9 km al di sotto di viabilità esistente ed interesserà i Comuni di Viterbo e Montefiascone, fino ad arrivare alla sezione

## Relazione sui campi elettromagnetici



a 36 kV della nuova Stazione Elettrica (SE) di trasformazione a 380/150 kV di Viterbo, che sarà ubicata a Grotte Santo Stefano, frazione del Comune di Viterbo, in località Piscinale.

## 2.2 Descrizione del progetto

L'impianto sarà strutturato in due sottocampi ed occuperà una superficie complessiva di circa 45,2 ettari, di cui circa 15,5 ettari saranno interessati dall'installazione dei moduli fotovoltaici, per una percentuale di occupazione del suolo di circa il 34%.

Il campo fotovoltaico sarà costituito da 47.808 moduli, aventi potenza di picco pari a 700 Wp e dimensioni di 2384 x 1303 x 35 mm, montati su strutture di sostegno ad inseguimento solare monoassiale (trackers installati in direzione nord-sud, capaci di ruotare in direzione est-ovest, consentendo, pertanto, ai moduli di "seguire" il Sole lungo il suo moto diurno e ottimizzando la produzione).

I moduli saranno installati con configurazione bifilare (2V16; 2V32), per un totale di 1.494 stringhe. La conversione da corrente continua a corrente alternata sarà realizzata mediante convertitori statici trifase (*inverter*) di tipo centralizzato, per un totale di n. 25 inverter racchiusi in n. 7 cabinati. Ogni cabinato sarà dotato di un trasformatore AT/BT da 600kVA con tensione AT di 36kV ed una tensione BT di 640V.

#### 3. NORMATIVA DI RIFERIMENTO

Si riporta di seguito il quadro normativo di riferimento da rispettare per la progettazione degli impianti fotovoltaici.

## 3.1 Norme generali, norme tecniche e linee guida

- Legge n. 36, del 22 febbraio 2001: "Legge quadro sulla protezione dalle esposizioni a campi elettrici, magnetici ed elettromagnetici". G. U. n. 55 del 7 marzo 2001;
- DPCM 8 luglio 2003: "Fissazione dei limiti di esposizione, dei valori di attenzione e degli obiettivi di qualità per la protezione della popolazione dalle esposizioni ai campi elettrici e magnetici alla frequenza di rete (50 Hz) generati dagli elettrodotti";
- Decreto Ministeriale 29 maggio 2008. Ministero dell'ambiente e della tutela del territorio e del mare. Approvazione della metodologia di calcolo per la determinazione delle fasce di rispetto per gli elettrodotti. (Supplemento ordinario n.160 alla G.U. 5 luglio 2008 n. 156);
- CEI 106-11. Guida per la determinazione delle fasce di rispetto per gli elettrodotti secondo le disposizioni del DPCM 8 luglio 2003 (art. 6). Parte 1: linee elettriche aeree e in cavo;
- CEI 211-4. Guida ai metodi di calcolo dei campi elettrici e magnetici generati da linee elettriche;
- CEI 11-17. Impianti di produzione, trasmissione e distribuzione di energia elettrica Linee in cavo;

## Relazione sui campi elettromagnetici



- CEI 211-6. Guida per la misura e per la valutazione dei campi elettrici e magnetici nell'intervallo di frequenza 0 Hz 10 kHz, con riferimento all'esposizione umana.
- Linea Guida (ENEL) per l'applicazione del § 5.1.3 dell'Allegato al DM 29.05.08. Distanza di prima approssimazione (DPA) da linee e cabine elettriche.

## 3.2 Limiti di esposizione, valori di attenzione e obiettivi di qualità per la protezione della popolazione dalle esposizioni ai CEM (DPCM 8 luglio 2003)

Il quadro di riferimento dei limiti di esposizione, dei valori di attenzione e degli obiettivi di qualità per la protezione della popolazione dalle esposizioni ai campi elettrici e magnetici alla frequenza di rete (50 Hz) generati da elettrodotti e cabine elettriche, è rappresentato dagli artt. 3 e 4 del DPCM 8 luglio 2003, in conformità alla Legge 36/2001 (art. 4, c. 2).

#### Art. 3. (Limiti di esposizione e valori di attenzione)

- Nel caso di esposizione a campi elettrici e magnetici alla frequenza di 50 Hz generati da elettrodotti, non deve essere superato il limite di esposizione di 100 μT per l'induzione magnetica e 5 kV/m per il campo elettrico, intesi come valori efficaci.
- 2. A titolo di misura di cautela per la protezione da possibili effetti a lungo termine, eventualmente connessi con l'esposizione ai campi magnetici generati alla frequenza di rete (50 Hz), nelle aree gioco per l'infanzia, in ambienti abitativi, in ambienti scolastici e nei luoghi adibiti a permanenze non inferiori a quattro ore giornaliere, si assume per l'induzione magnetica il valore di attenzione di 10 μT, da intendersi come mediana dei valori nell'arco delle 24 ore nelle normali condizioni di esercizio.

#### Art. 4. (Obiettivi di qualità)

1. Nella progettazione di nuovi elettrodotti in corrispondenza di aree gioco per l'infanzia, di ambienti abitativi, di ambienti scolastici e di luoghi adibiti a permanenze non inferiori a quattro ore e nella progettazione dei nuovi insediamenti e delle nuove aree di cui sopra in prossimità di linee ed installazioni elettriche già presenti nel territorio, ai fini della progressiva minimizzazione dell'esposizione ai campi elettrici e magnetici generati dagli elettrodotti operanti alla frequenza di 50 Hz, è fissato l'obiettivo di qualità di 3 μT per il valore dell'induzione magnetica, da intendersi come mediana dei valori nell'arco delle 24 ore nelle normali condizioni di esercizio.

Le tabelle seguenti riportano i suddetti limiti di esposizione, dei valori di attenzione e degli obbiettivi di qualità.

## Relazione sui campi elettromagnetici



Tabella 1 – Limiti di esposizione

| Intervallo di FREQUENZA (MHz) | Valore efficace di<br>intensità di CAMPO<br>ELETTRICO (V/m) | Valore efficace di<br>intensità di CAMPO<br>MAGNETICO (A/m) | DENSITA' DI POTENZA<br>dell'onda piana<br>equivalente (W/m²) |
|-------------------------------|---|---|--|
| 0.1-3                         | 60  | 0.2   | -  |
| >3 – 3000                     | 20  | 0.05  | 1  |
| >3000 – 300000                | 40  | 0.01  | 4  |

Tabella 2 - Valori di attenzione in presenza di aree, all'interno di edifici adibiti, a permanenze non inferiori a 4 ore

| Intervallo di FREQUENZA<br>(MHz) | Valore efficace di<br>intensità di CAMPO<br>ELETTRICO (V/m) | Valore efficace di<br>intensità di CAMPO<br>MAGNETICO (A/m) | DENSITA'DI POTENZA<br>dell'onda piana<br>equivalente (W/m²) |
|----------------------------------|---|---|---|
| 0.1 – 300000                     | 6   | 0.016   | 0.10 (3 MHz – 300 GHz)                                      |

Tabella 3 - Obiettivi di qualità all'aperto in presenza di aree intensamente frequentate

| Intervallo di FREQUENZA (MHz) | Valore efficace di | Valore efficace di | DENSITA'DI POTENZA     |
|-------------------------------|--------------------|--------------------|------------------------|
|                               | intensità di CAMPO | intensità di CAMPO | dell'onda piana        |
|                               | ELETTRICO (V/m)    | MAGNETICO (A/m)    | equivalente (W/m²)     |
| 0.1 – 300000                  | 6                  | 0.016              | 0.10 (3 MHz – 300 GHz) |

## 4. CALCOLO DEI CAMPI ELETTROMAGNETICI

### 4.1 Moduli fotovoltaici

La tecnologia dei moduli fotovoltaici prevede la generazione di tensioni e correnti continue per cui non sussistono variabilità nei campi rilevanti, poiché circostanziate in brevissimi transitori in corrispondenza di accensione e spegnimento degli inverter. Difatti, la certificazione dei moduli fotovoltaici alla norma CEI 82-8 (IEC 61215) non prevede prove riguardanti i CEM.

### 4.2 Dispositivi di conversione e trasformazione

I dispositivi di conversione e trasformazione utilizzati per il progetto in oggetto saranno convertitori statici trifase (*inverter*) di tipo centralizzato marca SIEL, modello DSPX TLH 1415M, posizionati all'interno di N° 7 cabinati, dei quali:

## Relazione sui campi elettromagnetici



- N.4 cabinati, ciascuno contenente 4 inverter, per una potenza nominale pari a 5660 kVA, ed un trasformatore AT/BT trifase in olio di potenza nominale pari a 6000 kVA;
- N.3 cabinati, ciascuno contenente 3 inverter, per una potenza nominale pari a 4245 kVA, ed un trasformatore AT/BT trifase in olio di potenza nominale pari a 6000 kVA.

La Tabella 4 riporta le caratteristiche tecniche degli inverter.

Tabella 4 – Caratteristiche tecniche degli inverter SIEL DSPX TLH 1415M

| SOLEIL DSPX TLH 1500   | 708   | 1415M(*)   | 2830M(*)   | 4245M(*)   | 5660M(*    |
|--|---|------------|------------|------------|------------|
| Ingresso DC – Potenza racco                                    | mandata dei                                 | moduli     |            |            |            |
| Nominale [kWp]   | 718   | 1435       | 2865       | 4291       | 5721       |
| Massima [kWp]  | 899   | 1794       | 3582       | 5364       | 7152       |
| Numero di moduli di potenza                                    | 1   | 2          | 4          | 6          | 8          |
| Ingresso DC – Specifiche tec                                   | niche                                       |            |            |            |            |
| Intervallo operativo di tensione [V] <sup>7</sup>              |   |            | 950 - 1450 |            |            |
| Intervallo di tensione di MPPT [V] <sup>7</sup>                |   | 950 - 1400 |            |            |            |
| Tensione massima(no operation)[V]                              |   |            | 1500       |            |            |
| Tensione nominale DC   |   |            | 1170       |            |            |
| Tensione minima DC [V]   |   |            | 950        |            |            |
| Corrente Massima Ingresso DC [A]                               | 757   | 1511       | 3016       | 4517       | 6023       |
| Corrente cortocircuito (Isc) [A]                               | 947   | 1889       | 3770       | 5647       | 7529       |
| N. ingressi DC per polo  | 4   | 4          | 4          | 4          | 4          |
| N. di MPPT   | 1   | 1          | 1          | 1          | 1          |
| Uscita lato AC   |   |            |            | '          |            |
| Potenza Apparente Nominale Sn<br>[kVA] <sup>1</sup>            | 707,5                                       | 1415       | 2830       | 4245       | 5660       |
| Potenza Apparente Massima Smax<br>[kVA] <sup>1</sup>           | 721,65                                      | 1443,3     | 2886,6     | 4329,9     | 5773,2     |
| Potenza Attiva Massima Pmax[kW] <sup>1</sup>                   | 721,65                                      | 1443,3     | 2886,6     | 4329,9     | 5773,2     |
| Tensione Nominale rms [V]                                      |   |            | 640        |            |            |
| Connessione  |   |            | 3ph        |            |            |
| Corrente Nominale In [A] <sup>2</sup>                          | 639   | 1277       | 2553       | 3830       | 5106       |
| Corrente Massima Imax [A] <sup>3</sup>                         | 724   | 1447       | 2894       | 4341       | 5787       |
| Tensione Minima di funzionamento<br>a Smax [V] <sup>4</sup>    | 1.00-1.00                                   |            | 90% Vn     |            |            |
| Tensione Minima assoluta di<br>funzionamento [V] <sup>4</sup>  |   |            | 85% Vn     |            |            |
| Tensione Massima assoluta di<br>funzionamento [V] <sup>4</sup> | 115% Vn                                     |            |            |            |            |
| Frequenza Nominale [Hz]  | 50 or 60                                    |            |            |            |            |
| Intervallo di Frequenza [Hz] <sup>5</sup>                      | Impostabile (47,5 - 51,5) or (55.5 to 62.5) |            |            |            |            |
| Efficienza Massima [%] <sup>6</sup>                            | 99,55 (**)                                  | 99,55 (**) | 99,55 (**) | 99,55 (**) | 99,55 (**) |
| Euro Efficienza [%] <sup>6</sup>                               | 99,29 (**)                                  | 99,33 (**) | 99,36 (**) | 99,36 (**) | 99,35 (**) |
| Efficienza Statica di MPPT [%]                                 | 99,8 (**)                                   |            |            |            |            |
| Efficienza Dinamica di MPPT [%]                                | 98,78 (**)                                  |            |            |            |            |
| THD I @Pnom [%]  | ∢3  |            |            |            |            |
| Fattore di Potenza (copshi) <sup>1</sup>                       | 0.9 1.0 capacitivo- induttivo               |            |            |            |            |
| Sbilanciamento Massimo di corrente                             | 1%  |            |            |            |            |
| Contributo alla corrente dic<br>cortocircuito [A]              | 1086  | 2170,5     | 4341       | 6511,5     | 8680,5     |



Per il calcolo delle DPA per le cabine elettriche si utilizzerà la metodologia dettagliata all'interno del § 5.1.3 dell'Allegato al D.M. 29 maggio 2008, secondo la quale la fascia di rispetto è da intendersi come distanza da ciascuna delle pareti (tetto, pavimento e pareti laterali) della cabina elettrica, e va calcolata simulando una linea trifase, con cavi paralleli, percorsa dalla corrente nominale BT in uscita dal trasformatore, applicando la formula:

$$DPA = 0,40942 \cdot x^{0,5241} \cdot \sqrt{I}$$

dove I è la corrente nominale BT in ingresso/uscita dal trasformatore, x la distanza tra le fasi pari al diametro reale (conduttore + isolante) del cavo, considerando, nel caso di più cavi, per ciascuna fase il cavo unipolare di diametro maggiore.

Nel caso specifico, essendo la corrente nominale massima pari a 5787 A, ed il diametro esterno del cavo pari 29.2 mm (cavo di sezione 240 mm²), la DPA si può assumere pari a 5 m, come illustrato nella Figura 1.

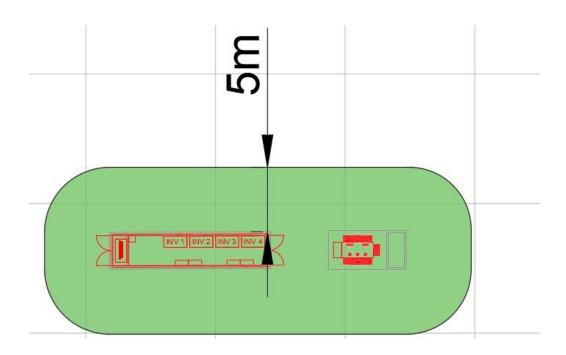


Figura 1- Rappresentazione grafica DPA per cabinato da 5660kVA

#### 4.3 Cavidotti interrati in corrente alternata

Per il calcolo e la modellazione delle DPA in riferimento ai cavi AT interni all'impianto fotovoltaico si considera preponderante l'utilizzo di cavi elicordati, da cui si assume quanto riportato nelle norme CEI 106-11 e CEI 11-17.

Difatti, sia all'interno della norma CEI 106-11 , sia secondo quanto riportato nelle linee guida ENEL "Campi magnetici da correnti a 50 Hz - Distanza di Prima Approssimazione (DPA) da linee e cabine elettriche", l'effetto dovuto alla cordatura dei differenti conduttori anche grazie alle distanze ridotte e alla continua trasposizione tra di essi , fa risultare che l'obiettivo qualitativo dei  $3\mu T$  sia raggiungibile a distanze approssimativamente inferiori ad 1 m, anche (50÷80 cm) dall'asse del cavo stesso, come visibile in Figura 2.

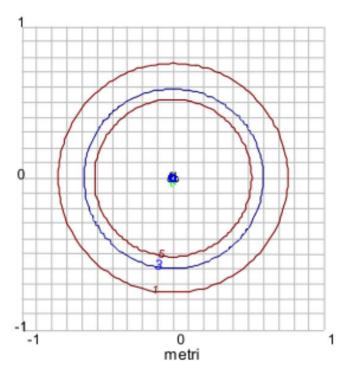


Figura 2 - Curve equilivello dell'induzione magnetica generata da cavi cordati ad elica. (CEI 106-11)

I cavi impiegati per la distribuzione interna all'impianto, per la connessione tra le cabine di conversione e trasformazione (Power Station) e quella collettrice di impianto, sono del tipo ARE4H1R con valori di tensione di 36kV di varie sezioni (cavi tripolari ad elica visibile per posa interrata) o equivalente. La posa dei cavidotti prevede una quota di interro di circa a 1,2 m, quindi, sicuramente maggiore di 1 m; questo determina che le fasce di rispetto abbiano un'ampiezza inferiore alle distanze previste dal DM 21 marzo 1988, n. 449 e s.m.i. e non è, dunque, necessario assumere alcuna DPA. Alla stessa conclusione giunge la norma CEI 106-11, che permette di determinare le fasce di rispetto per linee in cavo cordato ad elica sotterraneo.

#### 4.4 Cavidotto interrato di connessione alla RTN

Per il calcolo e la modellazione delle DPA in riferimento ai cavi AT nella tratta di collegamento tra la cabina collettrice 36kV di impianto e la futura Stazione Elettrica della RTN di Terna si prevede una configurazione che comprende l'utilizzo di due 2 terne di cavi del tipo ARG7H1R 26/45 kV di sezione 3x1x300mm2 posate in parallelo all'interno della stessa trincea. Si sono assunti per il calcolo i seguenti parametri, adottando la tipologia di posa dei cavi a trifoglio ad una profondità di 1,4 m con una resistività termica del terreno di 1,5 K m/W ed il valore di portata nominale di 800 A. Si è inoltre considerato la configurazione dell'elettrodotto in assenza di schermature, con il campo magnetico calcolato al suolo.

Di seguito si riportano le tipologie di posa, Figura 3 e Figura 4.

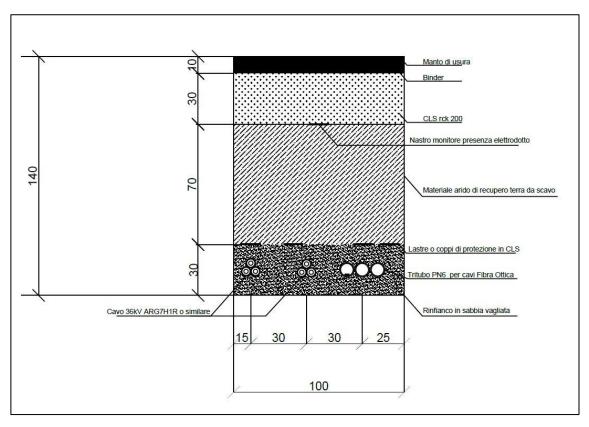


Figura 3 - Sezione tipo su manto stradale

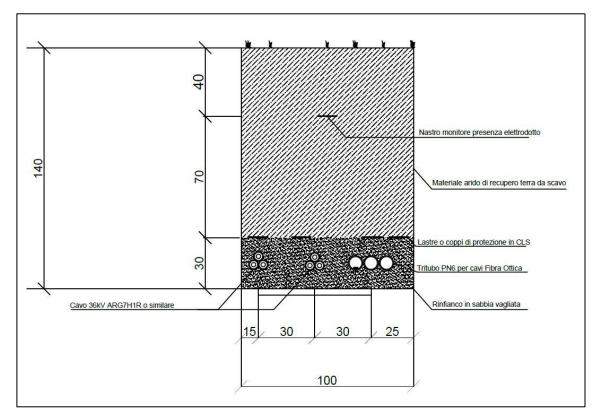


Figura 4 - Sezione tipo su terreno vegetale

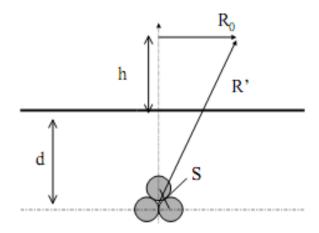
Secondo quanto riportato nel DM del 29.05.2008, il calcolo delle fasce di rispetto può essere effettuato usando le formule dettagliate nella norma CEI 106-11, che prevedono l'applicazione dei modelli semplificati della norma CEI 211-4.

Pertanto, il calcolo della fascia di rispetto si può intendere pari al raggio della circonferenza che rappresenta il luogo dei punti aventi induzione magnetica pari a 3  $\mu$ T.

La formula applicata considerando la tipologia di posa con conduttori a trifoglio risulta:

$$R' = 0.286 \cdot \sqrt{S \cdot I}$$
 [m]

Di seguito la rappresentazione grafica esplicativa:



Pertanto, inserendo i dati caratteristici della tratta:

S = 0.11 m (uguale al diametro esterno del cavo pari a 110 mm)

I = 800 A

Si ottiene:

R' = 2.68 m

Al fine di fornire un valore più fruibile, si approssimerà il valore all' unità intera più vicina, in questo caso il valore della fascia di rispetto è pari a 3 m per parte rispetto l'asse del cavidotto.

Non si ravvisano ricettori all'interno della fascia di tracciato di posa dei cavi (zone in cui si prevede una permanenza di persone per più di 4 ore nella giornata).

Non si ritiene necessario rappresentare il calcolo del campo elettrico inerente alla linea in esame in quanto, trattandosi di cavo provvisto di schermatura, il campo elettrico esterno alla schermatura risulterebbe nullo.

## Relazione sui campi elettromagnetici



#### 5. CONCLUSIONI

Per le opere assoggettabili al DM 29.05.08, si possono dedurre le seguenti conclusioni:

- i moduli fotovoltaici non risultano essere coinvolti nel calcolo CEM per la tipologia di tensione
   e corrente generate;
- per le cabine elettriche di conversione e trasformazione la DPA rispondente ai calcoli è pari a
   5m;
- per le linee interne all'impianto fotovoltaico a 36 kV relative le connessioni tra le cabine elettriche di conversione e la cabina collettrice, essendo la tipologia di posa elicordata non è necessario assumere alcuna DPA;
- per il cavidotto di collegamento della cabina collettrice d'impianto con la futura SE RTN di Terna, considerata la configurazione complessa con una coppia di terne di sezione poste nello stesso scavo viene assunta una DPA di 3 m per lato dall'interasse del cavidotto.

In conclusione, secondo i criteri di valutazione adottati e sopraesposti, non sono rilevabili rischi specifici a carico della salute umana attribuibili alla propagazione di campi elettromagnetici, tantomeno in aree che comportino una permanenza prolungata di persone oltre le quattro ore giornaliere.