

REGIONE SICILIANA  
LIBERO CONSORZIO COMUNALE DI TRAPANI  
COMUNI DI MARSALA E DI TRAPANI

PROGETTO PER LA REALIZZAZIONE DI UN IMPIANTO AGRIVOLTAICO DI POTENZA PARI A 40 MW,  
SU TERRENO AGRICOLO SITO NEL COMUNE DI MARSALA (TP) IN CATASTO  
AL FG. 137 P.LLE 3, 4, 182, 106, 107, 108, 109, 110, 111, 112, 113, 114, 115, 122, 126, 196 E AL FG.  
138, P.LLE 138, 213, 53, 54, 121, 160, 117, 119, 120, 96, 97, 100, 104, E ALTRE AFFERENTI  
ALL'IMPIANTO DI UTENZA E ALLE OPERE DI RETE NEI COMUNI DI MARSALA E DI TRAPANI (TP)

Timbro e firma del progettista

**Capital Engineering snc**  
Ing. Vincenzo Massaro



**Capital Engineering snc**  
Ing. Salvatore Li Vigni



Timbri autorizzativi

## RELAZIONE CAMPI ELETTROMAGNETICI

### IDENTIFICAZIONE ELABORATO

Livello prog.	ID Terna spa	Tipo Elabor.	N.ro Elabor.	Project ID	NOME FILE	DATA	SCALA
PDef	202302626	Relazione	20	MESSINELLO- PV01a	MESSINELLO-PV01a Rel. campi EM del 03 05 24.docx	22.05.2024	-

### REVISIONI

VERSIONE	DATA	DESCRIZIONE	ESEGUITO	VERIFICATO	APPROVATO
Rev00	22.05.2024	Prima emissione	AS	CC	VM

IL PROPONENTE

**MESSINELLO SOLAR srl**

Sede legale: Via San Damiano, 2  
20122 Milano  
P.IVA 12830470964

PROGETTO DI



Capital Engineering S.n.c.  
Sede legale: Via Trinacria, 52 - 90144 - Palermo  
e-mail: info@capitalengineering.it

SU INCARICO DI



Coolbine S.r.L.  
Sede legale: Via Trinacria, 52 - 90144 - Palermo  
e-mail: autorizzazioni@coolbine.it

Sommario

1.	Premessa.....	2
2.	Riferimenti Normativi .....	2
3.	Definizioni .....	4
3.1	Campo elettrico.....	4
3.2	Campo magnetico .....	5
4.	Generalità sui CEM e classificazione dei potenziali effetti sul corpo umano.....	5
4.1	Esposizione di carattere professionale e non professionale ai CEM.....	8
4.1.1	Limiti per l’esposizione di carattere professionale – Effetti non termici .....	9
4.1.2	Limiti per l’esposizione di carattere professionale - Effetti termici .....	10
4.1.3	Limiti per l’esposizione di carattere non professionale .....	12
5.	Valutazione del rischio CEM.....	14
6.	Metodologie di calcolo delle fasce di rispetto/D.P.A.....	15
7.	Valutazione dei CEM e calcolo delle DPA.....	20
7.1	Descrizione dell’impianto agrivoltaico MESSINELLO-PV01a .....	20
7.2	Trasformatori .....	24
7.2.1	Trasformatori MT/bt all’interno delle PV Station .....	26
7.2.2	Trasformatori MT/bt per i servizi ausiliari nelle Cabine di sottocampo .....	28
7.2.3	Cabina di raccolta e trasformazione 20/36kV.....	29
7.2.4	Zonizzazione.....	30
7.3	Sistemi di cavi MT a 20kV .....	32
7.3.1	Calcolo DPA cavi a 20kV.....	37
7.4	Sistema di cavi a 36kV .....	43
8	Conclusioni.....	45

## 1. Premessa

La presente relazione tecnica è stata predisposta al fine di valutare l'esposizione ai campi elettrici, magnetici ed elettromagnetici (CEM) prodotti durante l'esercizio, di valutare il rischio derivante dall'esposizione nei luoghi di lavoro e di calcolare le distanze di prima approssimazione (DPA) dalle opere elettriche di impianto e di connessione dell'impianto agrivoltaico MESSINELLO-PV01a, nel territorio comunale di Marsala (TP), in località "contrada Messinello", oggetto del presente Progetto Definitivo.

L'impianto MESSINELLO-PV01a è caratterizzato da una potenza in immissione di 40 MW e potenza di picco di 40,005 MWp.

Le opere di impianto e di connessione dell'impianto agrivoltaico oggetto della presente relazione saranno descritte in maniera dettagliata nei successivi capitoli della stessa.

Tali valutazioni sono state condotte ai sensi del Titolo VIII, Capo IV del D. Lgs. 81/2008 e s.m.i. ***"Testo Unico in materia di salute e sicurezza sul lavoro", come modificato e integrato dal D. Lgs. 159/2016, che attua la Direttiva 2013/35/UE del Parlamento Europeo e del Consiglio, del 26 giugno 2013, sulle disposizioni minime di sicurezza e di salute relative all'esposizione dei lavoratori ai rischi derivanti dagli agenti fisici (campi elettromagnetici) e che abroga la direttiva 2004/40/CE.***

Considerando che l'art. 209 del Testo Unico sulla Sicurezza individua le Norme tecniche del Comitato Elettrotecnico Italiano (CEI) come riferimento per l'identificazione dell'esposizione ai CEM nel campo di frequenza tra 0 Hz e 300 GHz e nella valutazione dei rischi derivanti dall'esposizione ai CEM nei luoghi di lavoro, il suddetto comitato ha pubblicato in data 01/2021 la ***"Guida alla valutazione dei rischi per la salute e la sicurezza derivante dall'esposizione ai campi elettrici, magnetici ed elettromagnetici (CEM) fra 0 Hz e 300 GHz nei luoghi di lavoro"***, la quale integra i contenuti della Norma CEI EN 50499 "Procedura per la valutazione dell'esposizione dei lavoratori ai campi elettromagnetici" e la disciplina sulla protezione dalle esposizioni ai CEM ai sensi della legislazione nazionale vigente, proponendo un approccio operativo semplificato per la valutazione dei rischi derivanti dall'esposizione ai CEM da parte di tutti i soggetti, interni ed esterni, coinvolti nell'organizzazione e gestione della salute e sicurezza nei luoghi di lavoro, a cui si è fatto riferimento per la redazione del presente elaborato.

Inoltre, le distanze di prima approssimazione sono calcolate in accordo al D.M. del 29 05 2008.

La presente relazione è stata redatta tenendo conto dei su elencati documenti e della normativa di riferimento di cui al paragrafo successivo.

## 2. Riferimenti Normativi

I principali riferimenti Normativi e Legislativi a cui si è fatto riferimento per la redazione del presente elaborato sono quelli di seguito riportati:

- Raccomandazione del Consiglio del 12 luglio 1999 relativa alla limitazione dell'esposizione della popolazione ai campi elettromagnetici da 0 Hz a 300 GHz (1999/519/CE).
- Direttiva 2013/35/UE del Parlamento Europeo e del Consiglio del 26 giugno 2013 sulle disposizioni minime di sicurezza e di salute relative all'esposizione dei lavoratori ai rischi derivanti dagli agenti fisici (campi

elettromagnetici) (ventesima direttiva particolare ai sensi dell'Art. 16, par. 1, della direttiva 89/391/CEE) e che abroga la direttiva 2004/40/CE.

- Testo coordinato con il D.Lgs. 3 agosto 2009, n. 106 – Attuazione dell'Art.1 della legge 3 agosto 2007, n. 123, in materia di tutela della salute e della sicurezza nei luoghi di lavoro.
- Attuazione della Direttiva 2013/35/UE sulle disposizioni minime di sicurezza e di salute relative all'esposizione dei lavoratori ai rischi derivanti dagli agenti fisici (campi elettromagnetici) e che abroga la Direttiva 2004/40/CE.
- Legge 22 febbraio 2001 n.36: Legge quadro sulla protezione dalle esposizioni a campi elettrici, magnetici ed elettromagnetici.
- D.Lgs. 159/2016: Attuazione della direttiva 2013/35/UE sulle disposizioni minime di sicurezza e di salute relative all'esposizione dei lavoratori ai rischi derivanti dagli agenti fisici (campi elettromagnetici) e che abroga la direttiva 2004/40/CE.
- D.P.C.M. 8 luglio 2003: Fissazione dei limiti di esposizione, dei valori di attenzione e degli obiettivi di qualità per la protezione della popolazione dalle esposizioni a campi elettrici, magnetici ed elettromagnetici generati a frequenze comprese tra 100 kHz e 300 GHz.
- D.P.C.M. 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.
- D.M. 29 maggio 2008, GU n.156 del 5 luglio 2008: Approvazione della metodologia di calcolo per la determinazione delle fasce di rispetto degli elettrodotti.
- D.M. 29 maggio 2008, G.U.R.I. n.153 del 2 luglio 2008: Approvazione delle procedure di misura e valutazione dell'induzione magnetica.
- CEI 11-4: Esecuzione delle linee elettriche esterne.
- CEI 11-17: Impianti di produzione, trasmissione, distribuzione pubblica di energia elettrica – Linee in cavo.
- CEI 20-21: Calcolo della portata di corrente (IEC 60287).
- CEI 11-60: Portata al limite termico delle linee elettriche aeree esterne”.
- 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 I.
- CEI 106-12: Guida pratica ai metodi e criteri di riduzione dei campi magnetici prodotti dalle cabine elettriche MT/BT.
- Linea Guida per l'applicazione del § 5.1.3 dell'Allegato al DM 29.05.08: Distanza di prima approssimazione (DPA) da linee e cabine elettriche.
- Norma CEI 211-4: Guida ai metodi di calcolo dei campi elettrici e magnetici generati dalle linee elettriche.
- Norma 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.
- Norma CEI 211-7: Guida per la misura e per la valutazione dei campi elettromagnetici nell'intervallo di frequenza 10 kHz – 300 GHz, con riferimento all'esposizione umana.
- Norma CEI EN 50499: Procedura per la valutazione dell'esposizione dei lavoratori ai campi elettromagnetici.

- Guida alla valutazione dei rischi per la salute e la sicurezza derivante dall'esposizione ai campi elettrici, magnetici ed elettromagnetici (CEM) fra 0 Hz e 300 GHz nei luoghi di lavoro.
- CEI EN 62226-1: Esposizione ai campi elettrici e magnetici nell'intervallo delle frequenze basse e intermedie – Metodi di calcolo della densità di corrente e del campo elettrico interno indotti nel corpo umano -Parte 1: Aspetti generali.
- CEI EN 62226-2-1: Esposizione ai campi elettrici e magnetici nell'intervallo delle frequenze basse e intermedie – Metodi di calcolo della densità di corrente e del campo elettrico interno indotti nel corpo umano -Parte 2-1: Esposizione ai campi magnetici- Modelli 2D.
- CEI EN 62226-3-1: Esposizione ai campi elettrici e magnetici nell'intervallo delle frequenze basse e intermedie – Metodi di calcolo della densità di corrente e del campo elettrico interno indotti nel corpo umano -Parte 3-1: Esposizione ai campi elettrici – Modelli analitici e numerici 2D;
- CEI EN IEC 62311: Valutazione degli apparecchi elettronici ed elettrici in relazione alle restrizioni per l'esposizione umana ai campi elettromagnetici (0 Hz – 300 GHz).
- Linea Guida ICNIRP: Guidelines for limiting exposure to electromagnetic fields (100 kHz to 300 GHz).
- Linea Guida ICNIRP: Guidelines for limiting exposure to electric fields induced by movement of the human body in a static magnetic field and by time varying magnetic fields below 1 Hz.
- Linea Guida ICNIRP: Guidelines for limiting exposure to time-varying electric and magnetic fields (1 Hz to 100 kHz).
- Linea Guida ICNIRP: Guidelines on limits of exposure to static magnetic fields.
- Linea Guida ICNIRP: Guidelines for limiting exposure to time-varying electric, magnetic, and electromagnetic fields (up to 300 GHz).

### 3. Definizioni

Per quanto riguarda le definizioni che vengono di seguito riportate si fa riferimento, ove possibile, al documento CEI 111-2 (CENELEC ENV 50166-1).

#### 3.1 Campo elettrico

Il campo elettrico  $E$  creato in vicinanza di un conduttore in tensione è un vettore la cui intensità rappresenta la forza esercitata dal campo stesso su una carica unitaria e si misura in volt al metro [V/m].

Nel caso di campi alternati sinusoidali, il vettore oscilla lungo un asse fisso (sorgente monofase) oppure ruota su un piano descrivendo un'ellisse (sorgenti polifase o sorgenti multiple sincronizzate).

Il campo elettrico in ciascun punto dello spazio è dunque un vettore dipendente dal tempo e descritto mediante le sue componenti spaziali lungo tre assi ortogonali:

$$\vec{E}(t) = E_x(t) \cdot \vec{u}_x + E_y(t) \cdot \vec{u}_y + E_z(t) \cdot \vec{u}_z$$

Nel caso particolare di campi alternati sinusoidali le singole componenti spaziali possono essere rappresentate ciascuna mediante un numero complesso o fasore.

Tenendo conto che il campo elettrico in vicinanza di oggetti conduttori (persone incluse) viene generalmente perturbato dagli oggetti stessi, per caratterizzare le condizioni di esposizione si usa il valore del “campo elettrico imperturbato” (cioè il valore del campo che esisterebbe in assenza di oggetti e persone).

### 3.2 Campo magnetico

Il campo magnetico è una grandezza vettoriale. Come nel caso del campo elettrico, in presenza di grandezze sinusoidali, questo vettore oscilla lungo un asse fisso (sorgente monofase) oppure ruota su un piano descrivendo un’ellisse (sorgenti polifase o multiple sincronizzate). L’intensità del campo magnetico, H, si esprime in ampere al metro [A/m].

Spesso il campo magnetico viene espresso in termini di densità di flusso magnetico, B, grandezza anche nota come induzione magnetica. La densità di flusso magnetico è definita in termini di forza esercitata su una carica in movimento nel campo e ha come unità di misura il Tesla [T].

L’induzione magnetica è legata all’intensità del campo magnetico a mezzo della relazione costitutiva del campo magnetico:

$$B = \mu \cdot H$$

dove:

- $\mu = \mu_0 \mu_r$  è la permeabilità del mezzo ( $\mu_0$  è il valore della permeabilità assoluta del vuoto e  $\mu_r$  è il valore della permeabilità relativa);
- H è l’intensità del campo magnetico, in A/m.

Analogamente al campo elettrico, anche il campo induzione magnetica può essere descritto mediante le sue componenti spaziali lungo tre assi simultaneamente ortogonali:

$$\vec{B}(t) = B_x(t) \cdot \vec{u}_x + B_y(t) \cdot \vec{u}_y + B_z(t) \cdot \vec{u}_z$$

e, nel caso di campi alternati sinusoidali, ciascuna componente spaziale può essere rappresentata mediante un fasore.

### 4. Generalità sui CEM e classificazione dei potenziali effetti sul corpo umano

Un campo elettromagnetico è la propagazione nello spazio di campi elettrici e di campi magnetici variabili nel tempo. Ogni qual volta si verifica una variazione di campo elettrico o di campo magnetico si genera nello spazio un campo elettromagnetico che si propaga a partire dalla sorgente. Lo spettro elettromagnetico di un campo elettromagnetico è l’insieme di tutte le radiazioni con frequenza diversa, ognuna delle quali è generata da un campo elettromagnetico ad

una determinata frequenza. In base alla frequenza, le radiazioni generate da un campo elettromagnetico si distinguono in:

- Radiazioni Ionizzanti – dette IR (Ionizing Radiation), con frequenze maggiori di 300 GHz (raggi ultravioletti, raggi X e raggi gamma) che per la loro elevata energia sono in grado di rompere i legami molecolari delle cellule e possono indurre mutazioni genetiche;
- Radiazioni Non Ionizzanti – dette NIR (Non Ionizing Radiation), generate da un campo elettromagnetico con frequenza compresa tra 0 e 300 GHz (pari a  $3 \times 10^5$  Hz); sono le radiazioni ultraviolette (UV), i campi elettromagnetici a radiofrequenza (RF) e quelli a frequenza di rete (50Hz). Queste radiazioni non sono in grado di rompere direttamente i legami molecolari delle cellule perché non possiedono energia sufficiente e producono principalmente effetti termici.

Dunque, le caratteristiche dei campi CEM e le relative interazioni con i soggetti esposti variano in base alla frequenza. Nella gamma di frequenze comprese tra 0 Hz e 300 GHz, l'energia associata al campo magnetico non è in grado di causare ionizzazione, ovvero l'alterazione dei legami chimici e delle strutture atomiche, di atomi e molecole nei sistemi biologici; pertanto, i CEM rientrano tra gli agenti fisici identificati come *“radiazioni non ionizzanti”*.

All'interno delle radiazioni non ionizzanti, in funzione della classificazione in funzione della frequenza adottata dalla International Commission on Non-Ionizing Radiation Protection (ICNIRP) si possono definire:

- Campi statici e campi variabili nel tempo fino a 1 Hz (campi quasi statici);
- Campi a bassa frequenza (1 Hz -100 kHz);
- Campi a frequenze intermedie (100 kHz -10 MHz);
- Campi ad alta frequenza (10 MHz – 300 GHz).

Inoltre, all'interno dei campi CEM identificati come radiazioni non ionizzanti si distinguono per importanza applicativa i seguenti intervalli di frequenza:

- Sorgenti di campi a bassa frequenza (fino a 300 Hz), comunemente definiti come campi ELF (Extremely Low Frequency), dovute essenzialmente al sistema di produzione, distribuzione e utilizzo dell'energia elettrica (linee elettriche, cabine di trasformazione, elettrodomestici, etc.) che in Italia presenta una frequenza industriale costante pari a 50 Hz;
- Sorgenti di campi a radio-frequenza comunemente definiti come campi RF (Radio Frequency - fra i 100 kHz e i 300 MHz) dovute generalmente agli impianti di ricetrasmisione radio e tv;
- Sorgenti di campi a Micro Onde o MO (fra i 300 MHz e i 300 GHz) dovute agli impianti per cellulari o ai ponti radio che prevedono frequenze molto più alte, comprese tra 100 kHz e 300 GHz.

Tali classificazioni sono strettamente connesse ai meccanismi di interazione dei CEM con il corpo umano e ai relativi effetti, anch'essi dipendenti dall'intervallo di frequenze di esposizione.

Gli effetti scientificamente accertati associati all'esposizione ai CEM sono gli *effetti acuti* per i quali è ben definito il meccanismo d'interazione e in relazione a cui è possibile individuare soglie di insorgenza. Pertanto, l'ICNIRP definisce i limiti solo per gli effetti accertati.

Gli effetti acuti si distinguono in effetti di tipo diretto, derivanti dall'interazione diretta del campo con i tessuti biologici, ed effetti di tipo indiretto, provocati dalla presenza di un oggetto in un campo elettromagnetico, che potrebbero essere causa di un pericolo per la salute e sicurezza (quali l'interferenza con attrezzature e dispositivi medici elettronici, compresi stimolatori cardiaci e altri impianti o dispositivi medici portati sul corpo; il rischio propulsivo di oggetti ferromagnetici all'interno di campi magnetici statici; l'innesco di dispositivi elettro-esplosivi; gli incendi e le esplosioni dovuti all'accensione di materiali infiammabili a causa di scintille prodotte da campi indotti, correnti di contatto o scariche elettriche; le correnti di contatto IC).

Pertanto, i soggetti portatori di dispositivi medici o inclusi metallici, insieme ad altre tipologie di lavoratori (ad esempio donne in gravidanza e minori), rientrano nella categoria dei lavoratori particolarmente sensibili al rischio CEM, per la quale deve essere condotta una valutazione specifica del rischio e devono essere attuate specifiche misure di prevenzione e protezione nonché di sorveglianza sanitaria.

Gli effetti di tipo diretto che i Campi Elettromagnetici, a livello biologico, possono indurre in un soggetto a causa dell'esposizione, dipendono dalle modalità di esposizione, dalla frequenza e dall'intensità del campo, e possono essere classificati in due differenti categorie:

- effetti sanitari, ovvero effetti che possono comportare un rischio per la salute;
- effetti sensoriali, che di per sé non comportano un rischio per la salute ma possono generare disturbi temporanei e influenzare le capacità cognitive o altre funzioni cerebrali o muscolari.

Nel campo delle basse frequenze ( $f < 100$  kHz), gli effetti diretti associati all'esposizione ai CEM sono relativi alla possibile stimolazione degli organi sensoriali, nervi e muscoli (effetti non termici). Nel campo delle alte frequenze ( $f > 10$  MHz) gli effetti diretti sono relativi alla possibile generazione di fenomeni di riscaldamento dei tessuti (effetti termici). Alle frequenze intermedie (100 kHz – 10 MHz) si associano sia effetti di stimolazione sia effetti di tipo termico.

In relazione all'esposizione ai campi elettrici statici, gli unici effetti accertati sono riconducibili a fenomeni di microscariche, mentre l'esposizione ai campi magnetici statici, per campi di induzione magnetica di intensità superiore a 2 T (due Tesla), può determinare stimolazioni degli organi sensoriali e del sistema nervoso centrale (SNC) e periferico (SNP) simili a quelli generati dai campi a bassa frequenza nel caso in cui l'individuo si muova all'interno del campo. Campi statici con induzione magnetica superiore a 7-8 T, possono esercitare forze sulle cariche elettriche ioniche in movimento del sangue.

La Direttiva 2013/35/UE recepita nel Testo Unico sulla Sicurezza attraverso il D. Lgs. 159/2016, fa riferimento esclusivamente agli effetti acuti associati all'esposizione ai CEM poiché attualmente non si dispone di prove scientifiche accertate dell'esistenza di un nesso causale fra l'esposizione ai CEM ed i possibili effetti a lungo termine, compresi i possibili effetti cancerogeni.

È tuttavia da rilevare che, in ambito nazionale, la Legge 36/2001 (LQ) e i relativi decreti attuativi (DPCM 8/7/2003), modificati dalla Legge 221/2012, recepiscono l'insieme completo delle restrizioni stabilite dalla Raccomandazione



Europea 1999/519/CE. Gli stessi fissano misure di cautela ai fini della protezione da possibili effetti a lungo termine e della progressiva minimizzazione dell'esposizione che, in ambito lavorativo, si applicano alle esposizioni di tipo non professionale.

#### 4.1 Esposizione di carattere professionale e non professionale ai CEM

La Legge Quadro n° 36 del 2001 sulla protezione dei lavoratori e della popolazione dall'esposizione ai CEM, definisce come:

- esposizione dei lavoratori e delle lavoratrici: ogni tipo di esposizione dei lavoratori e delle lavoratrici che, per la loro specifica attività lavorativa, sono esposti a campi elettrici, magnetici ed elettromagnetici (n.d.r. esposizioni di carattere professionale);
- esposizione della popolazione: ogni tipo di esposizione ai campi elettrici, magnetici ed elettromagnetici, ad eccezione dell'esposizione intenzionale per scopi diagnostici o terapeutici;

A tutte le categorie di lavoratori si applicano le disposizioni generali del Testo Unico, mentre i limiti di esposizione da adottare dipendono dalla tipologia di esposizione.

Come stabilito dalla Legge Quadro sopra menzionata, si deve intendere come esposizione di carattere professionale al rischio CEM quella relativa alla specifica attività lavorativa che preveda, per esigenze correlate e necessarie alle finalità del processo produttivo, la possibilità di esposizione a livelli di CEM superiori ai limiti per la popolazione fissati dalla Normativa Nazionale vigente.

In relazione alle tipologie di esposizione individuate dalla LQ, si distinguono i seguenti due casi a cui si applicano limiti di esposizione differenti:

1. esposizioni di carattere professionale, quelle cui sono soggetti i lavoratori durante le attività per le quali il rischio CEM rappresenta un rischio specifico, a cui si applicano le disposizioni specifiche ed i limiti di esposizione stabiliti dal TUS;
2. esposizioni di carattere non professionale, quelle cui sono soggetti i lavoratori durante le attività per le quali il rischio CEM non rappresenta un rischio specifico. A queste si applicano oltre alle disposizioni generali del Testo Unico, anche i limiti fissati dalla legislazione nazionale vigente (DPCM 8/7/2003 per l'esposizione della popolazione, ulteriormente modificati dalla Legge 221/2012 che recepisce l'insieme completo delle restrizioni stabilite dalla Raccomandazione Europea 1999/519/CE e fissa specifici limiti di esposizione nonché ulteriori restrizioni (valori di attenzione e obiettivi di qualità) in relazione al tempo di permanenza e/o a luoghi specifici per due specifiche categorie di sorgenti CEM riconducibili agli elettrodotti operanti alla frequenza di rete (50 Hz) e ai sistemi fissi delle telecomunicazioni e radiotelevisivi (100 kHz – 300 GHz) (Cfr. 8.2).

La tipologia di esposizione è, pertanto, determinata dalla specifica attività svolta dal lavoratore in relazione alla finalità del processo produttivo. Ne consegue che, in funzione dell'attività svolta, a uno stesso lavoratore potranno applicarsi i limiti di esposizione stabiliti dal Testo Unico oppure i limiti per la popolazione.

#### 4.1.1 Limiti per l'esposizione di carattere professionale – Effetti non termici

I limiti per l'esposizione dei lavoratori ai CEM stabiliti dal TUS nel Titolo VIII (Agenti Fisici), Capo IV (Campi elettromagnetici) e nell'Allegato XXXVI si articolano in due categorie:

- valori limite di esposizione (VLE), i quali garantiscono la tutela del lavoratore da possibili rischi per la salute e la sicurezza derivante dall'esposizione ai CEM;
- valori di azione (VA), il cui rispetto garantisce il rispetto dei pertinenti VLE. Il superamento dei VA non implica necessariamente il superamento dei VLE; tuttavia, implica l'obbligo di adottare le pertinenti misure tecniche ed organizzative di prevenzione e protezione.

Nell'allegato XXXVI parte II del Testo Unico sulla Sicurezza, vengono definiti i valori limite di esposizione e i valori di azione relativi agli effetti non termici di tipo sanitario e sensoriale, di seguito riportati per comodità:

**Tabella 3 – VALORI LIMITE DI ESPOSIZIONE (VLE) – EFFETTI NON TERMICI**

TABELLE ALLEGATO XXXVI PARTE II	INTERVALLO DI FREQUENZA	GRANDEZZA FISICA		TIPO DI EFFETTO		CONDIZIONE DI ESPOSIZIONE	SIGNIFICATO PROTEZIONISTICO/NOTE
				SENSORIALE	SANITARIO		
A1	0 – 1 Hz	Induzione magnetica esterna $B_e$ [T]	I VLE per le frequenze inferiori a 1 Hz sono limiti per il campo magnetico statico la cui misurazione non è influenzata dalla presenza del soggetto esposto.	2		Condizioni di lavoro normali	I VLE relativi agli effetti sensoriali sono connessi a disturbi dell'organo di equilibrio umano (vertigini e altri effetti fisiologici) risultanti principalmente da movimenti in un campo magnetico statico.
				8		Esposizione localizzata degli arti	
					8	Condizioni di lavoro controllate	Il VLE relativo agli effetti sanitari è applicabile su base temporanea durante il turno di lavoro, ove giustificato dalla prassi o dal processo. Le condizioni di lavoro controllate prevedono l'adozione di misure di protezione specifiche quali il controllo dei movimenti al fine di prevenire possibili effetti sensoriali e l'informazione dei lavoratori.
A2	$1 \text{ Hz} \leq f < 3 \text{ kHz}$	Campo elettrico interno ( <i>in situ</i> ) $E_{int}$ [V/m]			1,1		I VLE relativi agli effetti sanitari sono correlati alla stimolazione elettrica di tutti i tessuti del sistema nervoso centrale e periferico all'interno del corpo, compresa la testa.
	$3 \text{ kHz} \leq f \leq 10 \text{ MHz}$				$3,6 \times 10^{-4} f$		
A3	$1 \text{ Hz} \leq f < 10 \text{ Hz}$	Campo elettrico interno ( <i>in situ</i> ) $E_{int}$ [V/m]		$0,7 / f$			I VLE relativi agli effetti sensoriali sono correlati agli effetti del campo elettrico sul sistema nervoso centrale nella testa, cioè fosfeni retinici e modifiche minori e transitorie di talune funzioni cerebrali. $f$ è la frequenza espressa in Hertz [Hz]. I VLE sono valori di picco in termini temporali che sono pari ai valori efficaci moltiplicati per $\sqrt{2}$ per i campi sinusoidali. Nel caso di campi non sinusoidali, la valutazione dell'esposizione si basa di norma sul metodo del picco ponderato. Possono essere applicate procedure di valutazione alternative scientificamente provate e convalidate purché conducano a risultati comparabili.

**Tabella 4. 1: Valori limite di esposizione (VLE) -Effetti non termici**

**Tabella 4 – VALORI DI AZIONE (VA) – EFFETTI NON TERMICI**

Per i lavoratori particolarmente sensibili al rischio si applicano ulteriori restrizioni (Cfr. Art. 7 e Allegato A)						
TABELLE ALLEGATO XXXV PARTE II	INTERVALLO DI FREQUENZA	GRANDEZZA FISICA (CAMPI AMBIENTALI)	VA <sub>inf</sub> (VALORI EFFICACI)	VA <sub>sup</sub> (VALORI EFFICACI)	VA ESPOSIZIONE LOCALIZZATA DEGLI ARTI (VALORI EFFICACI)	SIGNIFICATO PROTEZIONISTICO / NOTE
B1	1 Hz ≤ f < 25 Hz	Intensità di campo elettrico E [V/m]	2,0 × 10 <sup>4</sup>	2,0 × 10 <sup>4</sup>		Il rispetto dei VA <sub>inf</sub> (E) garantisce il rispetto dei VLE sanitari e sensoriali e permette di prevenire le scariche elettriche nel luogo di lavoro; Il rispetto dei VA <sub>sup</sub> (E) garantisce il rispetto dei VLE sanitari e sensoriali ma non assicura la prevenzione delle scariche elettriche nel luogo di lavoro. f è la frequenza espressa in Hertz [Hz]. I VA sono valori efficaci (RMS) che sono pari ai valori di picco divisi per √2 per i campi sinusoidali. Nel caso di campi non sinusoidali, la valutazione dell'esposizione si basa di norma sul metodo del picco ponderato. Possono essere applicate procedure di valutazione alternative scientificamente provate e convalidate, purché conducano a risultati comparabili.
	25 Hz ≤ f < 50 Hz		5,0 × 10 <sup>3</sup> /f	2,0 × 10 <sup>4</sup>		
	50 Hz ≤ f < 1,64 kHz		5,0 × 10 <sup>3</sup> /f	1,0 × 10 <sup>3</sup> /f		
	1,64 kHz ≤ f < 3 kHz		5,0 × 10 <sup>3</sup> /f	6,1 × 10 <sup>2</sup>		
	3 kHz ≤ f ≤ 10 MHz		1,7 × 10 <sup>2</sup>	6,1 × 10 <sup>2</sup>		
B2	1 Hz ≤ f < 8 Hz	Induzione magnetica B [μT]	2,0 × 10 <sup>3</sup> /f <sup>2</sup>	3,0 × 10 <sup>3</sup> /f	9,0 × 10 <sup>3</sup> /f	Il rispetto dei VA <sub>inf</sub> (B) nell'intervallo di frequenza 1 Hz – 400 Hz garantisce il rispetto dei pertinenti VLE <sub>200-2</sub> ; al di sopra dei 400 Hz, coincidendo con i VA <sub>sup</sub> (B), garantisce il rispetto dei pertinenti VLE <sub>200-</sub> . Il rispetto dei VA <sub>sup</sub> (B) garantisce il rispetto dei VLE sanitari, ma non di quelli sensoriali; I VA <sub>inf</sub> (B) garantiscono il rispetto dei VLE sanitari relativi alla stimolazione elettrica dei tessuti limitatamente agli arti, tenuto conto del fatto che il campo magnetico presenta un accoppiamento più debole negli arti che nel corpo. Questi valori possono essere utilizzati in caso di esposizione strettamente confinata agli arti, restando ferma la necessità di valutare il rispetto dei VA su tutto il corpo del lavoratore.

VA – CORRENTI DI CONTATTO I <sub>c</sub> (valori efficaci)					
B3	fino a 2,5 kHz	Corrente di contatto stazionaria I <sub>c</sub> [mA]	1,0		Tali correnti derivano dal contatto con un oggetto conduttore (per es. una struttura metallica) che, pur non essendo direttamente in tensione, in presenza di un campo elettrico si trova a una tensione diversa dal corpo del lavoratore.
	2,5 kHz ≤ f < 100 kHz		0,4 × f [kHz]		
	100 kHz ≤ f ≤ 10 000 kHz		40		
VA - INDUZIONE MAGNETICA DI CAMPI MAGNETICI STATICI					
B4	0 Hz – 1 Hz	Induzione magnetica esterna B <sub>c</sub> [mT]	0,5		Valore di azione per prevenire il rischio di interferenza con dispositivi medici impiantati attivi, ad esempio stimolatori cardiaci.
			3		Valore di azione per prevenire il rischio di attrazione e propulsivo nel campo periferico di sorgenti di campo magnetico statico ad alta intensità (> 100 mT). Si applica a dispositivi medici impiantati passivi o inclusi metallici se contenenti materiali ferromagnetici o conduttivi (per es. piercing, schegge, ecc.) al fine di prevenire il rischio di torsioni o spostamenti.

Tabella 4.2: Valori limite di azione (VA) - Effetti non termici

#### 4.1.2 Limiti per l'esposizione di carattere professionale - Effetti termici

Nell'allegato XXXVI, parte III del Testo Unico sono definiti i valori limite di esposizione e i valori di azione relativi agli effetti termici:

**Tabella 6 – VALORI DI AZIONE (VA) – EFFETTI TERMICI**

Per i lavoratori particolarmente sensibili al rischio si applicano ulteriori restrizioni (Cfr. Art. 7 e Allegato A)

TABELLE ALL. XXXVI PARTE III	INTERVALLO DI FREQUENZA	GRANDEZZA FISICA					SIGNIFICATO PROTEZIONISTICO / NOTE
		CAMPI AMBIENTALI			VA (I <sub>c</sub> ) per la corrente stazionaria [mA] (valore efficace)	VA (I <sub>c</sub> ) per la corrente indotta in qualsiasi arto [mA] (valore efficace)	
		VA (E) per l'intensità del campo elettrico [V/m] (valore efficace)	VA (B) per l'induzione magnetica [μT] (valore efficace)	VA (S) per la densità di potenza [W/m <sup>2</sup> ]			
B2	100 kHz ≤ f < 1 MHz	610			40	100	I VA(E) e VA(B) derivano dai VLE relativi al SAR e dalla densità di potenza. Il VA(S) viene a coincidere con il corrispondente VLE. I [VA(E)] <sup>2</sup> , [VA(B)] <sup>2</sup> e [VA(I <sub>c</sub> )] <sup>2</sup> devono essere mediati per ogni periodo di 6 minuti. I VA(S) sono relativi a valori mediati su intervalli temporali diversi in funzione della frequenza: tra 6 GHz e 10 GHz sono mediati per ogni periodo di 6 minuti, al di sopra di 10 GHz sono mediati su periodi di 68 / f <sup>0,5</sup> minuti (dove f è la frequenza in GHz) per tenere conto della graduale diminuzione della profondità di penetrazione con l'aumento della frequenza. I VA(E) e VA(B) corrispondono ai valori del campo imperturbati e sono intesi come valori massimi calcolati o misurati sul posto di lavoro nello spazio occupato dal corpo o da parti del corpo del lavoratore. In specifiche condizioni di esposizione non uniforme possono essere utilizzati criteri relativi alla media spaziale dei campi misurati. Il rispetto del VA(S) deve essere garantito in termini di valore medio per ogni superficie corporea esposta di 20 cm <sup>2</sup> , con la condizione aggiuntiva che la densità di potenza mediata su ogni superficie di 1 cm <sup>2</sup> non superi il valore di 1000 W/m <sup>2</sup> . Nel caso di segnali impulsivi a radiofrequenza, la densità di potenza di picco mediata sull'ampiezza dell'impulso non deve superare di 1000 volte il rispettivo VA(S). Per campi a frequenze multiple (campi non sinusoidali) l'analisi è basata sulla sommatoria dei contributi, descritta nelle norme tecniche di riferimento (Guida CEM, Allegato C). In caso di esposizione a una sorgente molto localizzata, distante pochi cm dal corpo, il campo elettrico interno (in situ) e la conformità ai VLE possono essere determinati caso per caso mediante dosimetria (Cfr. Art. 9).
	1 MHz ≤ f < 10 MHz	$6,1 \times 10^5 / f$					
	10 MHz ≤ f ≤ 100 MHz	61	0,2				
	100 MHz ≤ f ≤ 110 MHz						
	110 MHz ≤ f < 400 MHz						
	400 MHz ≤ f < 2 GHz						
2 GHz ≤ f < 6 GHz	$3 \times 10^{-1} f^{1/2}$	$1,0 \times 10^{-5} f^{1/2}$					
B1	6 GHz ≤ f ≤ 300 GHz	140	0,45	50			

Tabella 4.3: Valori limite di azione (VA) - Effetti termici

**Tabella 5 – VALORI LIMITE DI ESPOSIZIONE (VLE) – EFFETTI TERMICI**

TABELLE ALLEGATO XXXVI PARTE III	INTERVALLO DI FREQUENZA	GRANDEZZA FISICA	TIPO DI EFFETTO		CONDIZIONE DI ESPOSIZIONE	SIGNIFICATO PROTEZIONISTICO / NOTE
			SENSORIALE	SANITARIO		
A1	100 kHz ≤ f < 6 GHz	Tasso di assorbimento specifico SAR [W/kg]		0,4	Esposizione a corpo intero	I VLE <sub>lim</sub> proteggono dal riscaldamento termico dei tessuti od organi derivante dall'esposizione a campi elettromagnetici. I VLE <sub>lim</sub> riferiti al SAR (potenza assorbita per unità di massa di tessuto corporeo) sono relativi a valori mediati per ogni periodo di sei minuti. Il rispetto dei VLE <sub>lim</sub> sul SAR per l'esposizione localizzata deve essere assicurato in termini di valore medio su ogni elemento di massa pari a 10 g di tessuto contiguo con proprietà elettriche approssimativamente omogenee; il massimo valore di SAR così ricavato deve essere impiegato per la verifica di conformità con il pertinente VLE. Il VLE <sub>lim</sub> è finalizzato alla prevenzione degli effetti uditivi provocati dall'esposizione della testa a microonde pulsate. Esso è riferito all'energia assorbita per ogni massa di 10 g di tessuto all'interno della testa.
				10	Esposizione localizzata di testa e tronco	
				20	Esposizione localizzata degli arti	
A2	0,3 GHz ≤ f ≤ 6 GHz	Assorbimento specifico locale di energia SA [mJ/kg]	10		Esposizione della testa a campi elettromagnetici pulsati	
A3	6 GHz ≤ f ≤ 300 GHz	Densità di potenza incidente sulla superficie corporea S [W/m <sup>2</sup> ]		50		I VLE <sub>lim</sub> proteggono dal riscaldamento termico dei tessuti od organi derivante dall'esposizione a campi elettromagnetici. I VLE <sub>lim</sub> riferiti alla densità di potenza S sono relativi a valori mediati su intervalli temporali diversi in funzione della frequenza: tra 6 GHz e 10 GHz sono mediati per ogni periodo di sei minuti, al di sopra di 10 GHz sono mediati su periodi di 68 / f <sup>0,5</sup> minuti (dove f è la frequenza in GHz) per tenere conto della graduale diminuzione della profondità di penetrazione con l'aumento della frequenza. Il rispetto del VLE su S deve essere garantito in termini di valore medio per ogni superficie corporea esposta di 20 cm <sup>2</sup> con la condizione aggiuntiva che la densità di potenza mediata su ogni superficie di 1 cm <sup>2</sup> non superi il valore di 1000 W/m <sup>2</sup> .

Tabella 4.4: Valori limite di esposizione (VLE) - Effetti termici

Con riferimento agli effetti termici, i VLE relativi agli effetti sanitari per esposizione a campi elettromagnetici a frequenze comprese tra 100 kHz e 300 GHz proteggono dal riscaldamento termico dei tessuti o organi.

Per lo stesso intervallo di frequenza, è definito un valore di azione relativo alla densità di potenza ambientale. Questo valore di soglia, viene a coincidere con il corrispondente valore limite di esposizione essendo espresso nella medesima unità di misura, sebbene quest'ultimo, in quanto grandezza dosimetrica, sia relativo alla densità di potenza incidente sulla superficie corporea.

I VA(E) e VA(B) consentono una valutazione semplificata della conformità ai pertinenti VLE. A seguito della valutazione dell'esposizione, qualora risulti che i VA sono superati, il DL, a meno che la valutazione dimostri che i pertinenti VLE non sono superati e che possono essere esclusi rischi relativi alla sicurezza, elabora ed applica un programma d'azione che comprenda misure tecniche e organizzative intese a prevenire esposizioni superiori ai VLE relativi agli effetti sensoriali e ai VLE relativi agli effetti sanitari. In caso di esposizione a una sorgente molto localizzata, distante pochi cm dal corpo, il campo elettrico interno (*in situ*) e la conformità ai VLE possono essere determinati, caso per caso, mediante dosimetria.

#### **4.1.3 Limiti per l'esposizione di carattere non professionale**

Alle esposizioni non professionali si applicano le disposizioni generali del TUS e i limiti per la popolazione fissati dalla legislazione nazionale vigente.

Nel caso di esposizioni a campi multisorgente o esposizioni a campi multifrequenza (campi non sinusoidali, ovvero campi caratterizzati da molteplici armoniche in frequenza), la valutazione dell'esposizione si basa di norma sul metodo della somma spettrale, come indicato nell'Allegato IV alla Raccomandazione Europea 1999/519/CE. Il metodo conduce alla determinazione di un indice adimensionale, il cui valore deve essere inferiore ad 1 o a 100 se espresso in percentuale, al fine di garantire il rispetto delle prescrizioni normative.

Il metodo della somma spettrale non considera le relazioni di fase delle diverse componenti spettrali che tuttavia assumono rilevanza nel caso del regime degli effetti non termici. In questi casi la valutazione basata sul metodo della somma spettrale fornisce risultati estremamente conservativi. Ai fini di una valutazione più realistica si potrebbe considerare la possibilità di adottare il metodo del picco ponderato anche per le esposizioni di carattere non professionale alle basse frequenze.

Essendo la tipologia di esposizione determinata dalla specifica attività svolta dal lavoratore, ne consegue che a uno stesso lavoratore, in funzione dell'attività svolta, potranno applicarsi i limiti di esposizione stabiliti dal TUS piuttosto che i limiti per la popolazione.

Per i lavoratori particolarmente sensibili al rischio CEM si applicano ulteriori restrizioni e si richiede una valutazione specifica del rischio.

I limiti per l'esposizione della popolazione e per le esposizioni non professionali sono definiti dalla Legge 22 febbraio 2001 n. 36 "Legge quadro sulla protezione dalle esposizioni a campi elettrici, magnetici ed elettromagnetici" e dai relativi decreti attuativi:

- 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" (di seguito richiamato come DPCM BF);



- 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 a campi elettrici, magnetici ed elettromagnetici generati a frequenze comprese tra 100 kHz e 300 GHz” (di seguito richiamato come DPCM AF).

I due DPCM recepiscono (rispettivamente negli artt. 3 e 4) l’insieme delle restrizioni per la popolazione definite dalla Raccomandazione 1999/519/CE, che si articolano in limiti di base (LB) e livelli di riferimento (LR), fatta eccezione per le categorie di sorgenti riconducibili agli elettrodotti operanti alla frequenza di rete (50 Hz) e ai sistemi fissi delle telecomunicazioni e radiotelevisivi (100 kHz – 300 GHz). Per le suddette categorie di sorgenti, i medesimi DPCM fissano specifiche restrizioni in termini di:

- limite di esposizione, valore di campo elettrico, magnetico ed elettromagnetico, considerato come valore di immissione, definito ai fini della tutela della salute da effetti acuti, che non deve essere superato in alcuna condizione di esposizione;
- valore di attenzione, valore di campo elettrico, magnetico ed elettromagnetico, considerato come valore di immissione, che non deve essere superato negli ambienti abitativi, scolastici e nei luoghi adibiti a permanenze non inferiori a quattro ore giornaliere; esso costituisce misura di cautela ai fini della protezione da possibili effetti a lungo termine.
- obiettivi di qualità, sono criteri localizzativi, standard urbanistici, prescrizioni e incentivazioni per l'utilizzo delle migliori tecnologie disponibili, indicati dalle leggi regionali, nonché valori di campo elettrico, magnetico ed elettromagnetico definiti ai fini della progressiva minimizzazione dell’esposizione ai CEM.

**Tabella 7 – Articolazione dei limiti per l’esposizione della popolazione e per le esposizioni di carattere non professionali applicabili ai sensi della legislazione nazionale vigente**

Per i lavoratori particolarmente sensibili al rischio si applicano ulteriori restrizioni (Cfr. Art. 7 e Allegato A)					
SORGENTI	INTERVALLO DI FREQUENZA	CAMPO ELETTRICO (valore efficace)	CAMPO MAGNETICO (valore efficace)	DENSITÀ DI POTENZA (valore efficace)	SIGNIFICATO PROTEZIONISTICO / NOTE
SORGENTI NON RICONDUCEBILI ALLE CATEGORIE DI CUI SOTTO (Rif. RACC.1999/519/CE)	0 Hz - 300 GHz	TABELLA 8 – Limiti di Base (LB) TABELLA 9 – Livelli di Riferimento (LR)			
<b>ELETTRODOTTI</b> (Rif. DPCM BF e s.m.l.)	50 Hz	5 [kV/m]	100 [µT] valore di induzione magnetica		<b>Limite di esposizione</b> Valore di campo elettrico e campo magnetico, considerato come valore di immissione definito ai fini della tutela della salute da effetti acuti. Il limite non deve essere superato in alcuna condizione di esposizione.
			10 [µT] valore di induzione magnetica mediana su 24 h per permanenze ≥ 4 h		<b>Valore di attenzione</b> Valore di immissione, definito 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). Si applica nelle aree gioco per l’infanzia, in ambienti abitativi, in ambienti scolastici e nei luoghi adibiti a permanenze non inferiori a 4 ore giornaliere. Il valore è da intendersi come mediana dei valori nell’arco delle 24 ore nelle normali condizioni di esercizio.
			3 [µT] valore di induzione magnetica mediana su 24 h per permanenze ≥ 4 h		<b>Obiettivo di qualità</b> Valore definito ai fini della progressiva minimizzazione dell’esposizione ai campi elettrici e magnetici generati dagli elettrodotti operanti alla frequenza di rete (50 Hz). Si applica 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 giornaliere e nella progettazione di nuovi insediamenti e delle nuove aree di cui sopra in prossimità di linee ed installazioni elettriche già presenti nel territorio. Il valore è da intendersi come mediana dei valori nell’arco delle 24 ore nelle normali condizioni di esercizio.

Tabella 4.5: Articolazione dei limiti per l’esposizione della popolazione e per le esposizioni di carattere non professionali applicabili ai sensi della legislazione nazionale vigente (D.P.C.M. 8 luglio 2003 B.F.)

SORGENTI	INTERVALLO DI FREQUENZA	Campo ELETTRICO (valore efficace)	CAMPO MAGNETICO (valore efficace)	DENSITÀ DI POTENZA (valore efficace)	SIGNIFICATO PROTEZIONISTICO / NOTE
<b>SISTEMI FISSI DELLE TELECOMUNICAZIONI                      E RADIOTELEVISIVI</b> (Rif. DPCM AF e s.m.l.)	$(0,1 < f \leq 3)$ MHz	60 [V/m]	0,2 [A/m]		<b>Limiti di esposizione</b> Valori di campo elettrico, magnetico ed elettromagnetico, considerati come valore di immissione, definiti ai fini della tutela della salute da effetti acuti, che non devono essere superati in alcuna condizione di esposizione. Sono da intendersi come valori rilevati ad un'altezza di 1,5 m sul piano di calpestio e mediati su qualsiasi intervallo di sei minuti.
	$(3 < f \leq 3000)$ MHz	20 [V/m]	0,05 [A/m]	1 [W/m <sup>2</sup> ]	
	$(3 < f \leq 300)$ GHz	40 [V/m]	0,01 [A/m]	4 [W/m <sup>2</sup> ]	
	100 kHz < f ≤ 300 GHz		6 [V/m]	0,016 [A/m]	0,10 [W/m <sup>2</sup> ] (3 MHz – 300 GHz)
		6 [V/m]	0,016 [A/m]	0,10 [W/m <sup>2</sup> ] (3 MHz – 300 GHz)	<b>Obiettivi di qualità</b> Definiti come valori di immissione, calcolati o misurati all'aperto nelle aree intensamente frequentate, ai fini della progressiva minimizzazione delle esposizioni ai campi elettromagnetici generati da sorgenti fisse con frequenza compresa tra 100 kHz e 300 GHz. Sono da intendersi come valori rilevati a un'altezza di 1,5 m dal piano di calpestio come media dei valori nell'arco delle 24 ore.

Tabella 4.6: Articolazione dei limiti per l'esposizione della popolazione e per le esposizioni di carattere non professionali applicabili ai sensi della legislazione nazionale vigente (D.P.C.M. 8 luglio 2003 A.F.)

## 5. Valutazione del rischio CEM

La procedura applicata ai fini della valutazione del rischio elettromagnetico viene sinteticamente rappresentata nel diagramma di flusso di seguito riportato:

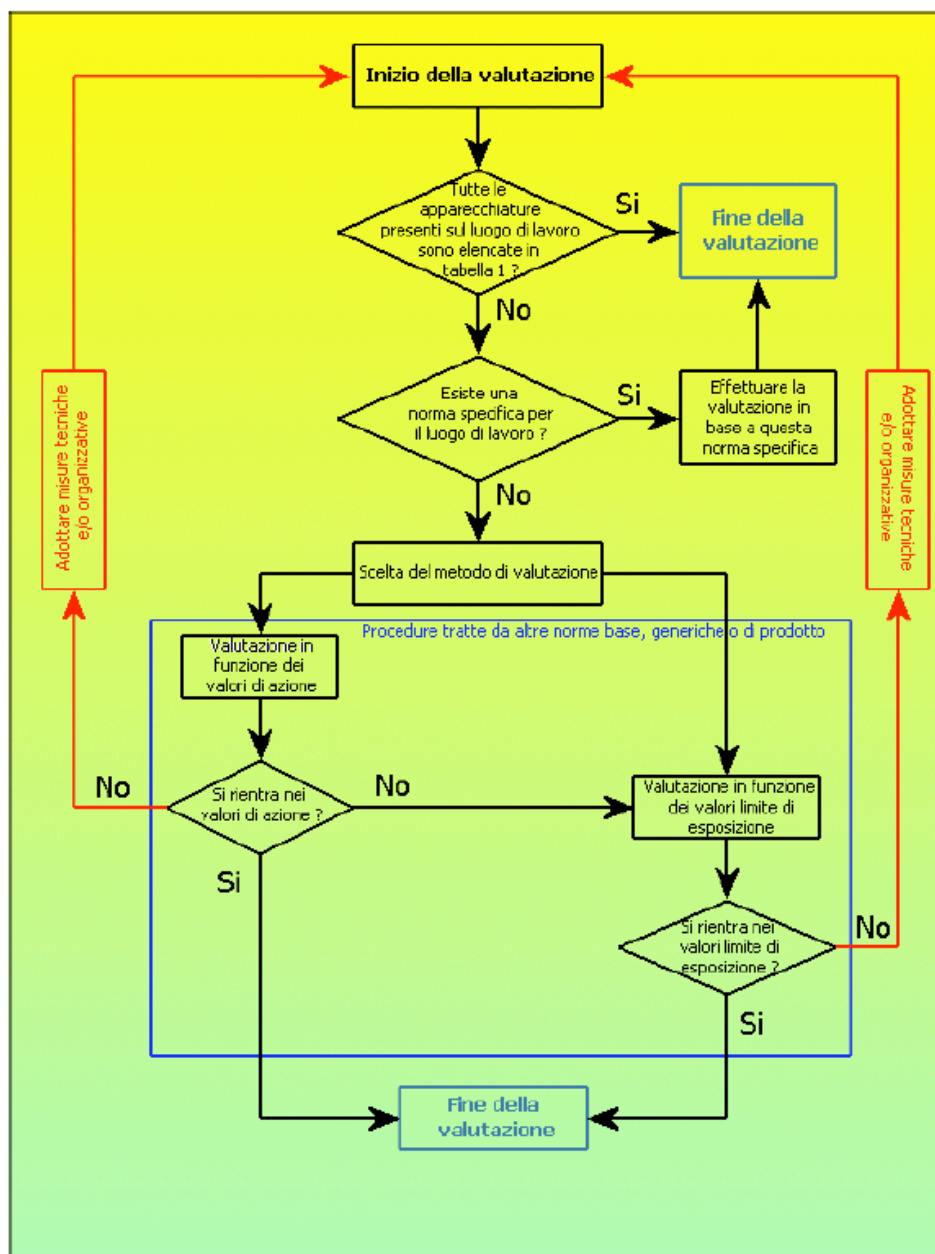


Figura 5.5-1: diagramma di flusso del processo di valutazione del rischio elettromagnetico (CEI EN 50499)

dove la tabella 1 è quella riportata nella Norma CEI EN 50499 "Procedura per la valutazione dell'esposizione dei lavoratori ai campi elettromagnetici".

## 6. Metodologie di calcolo delle fasce di rispetto/D.P.A

Il D.P.C.M. 8 luglio 2003, all'art. 6, prevede che il proprietario/gestore dell'elettrodotti comunichi alle autorità competenti l'ampiezza delle fasce di rispetto ed i dati utilizzati per il calcolo dell'induzione magnetica, che va eseguito, ai sensi del 5.1.2 dell'allegato al Decreto 29 maggio 2008 (G.U. n. 156 del 5 luglio 2008), sulla base delle caratteristiche geometriche, meccaniche ed elettriche della linea, tenendo conto della presenza di eventuali altri elettrodotti.



Detto calcolo delle fasce di rispetto va eseguito utilizzando modelli:

- bidimensionali (2D), se sono rispettate le condizioni di cui al § 6.1 della norma CEI 106-11 Parte I;
- tridimensionali (3D), in tutti gli altri casi.

Le dimensioni delle fasce di rispetto devono essere fornite con una approssimazione non superiore a 1,00 m. Al fine di agevolare la gestione territoriale ed il calcolo delle fasce di rispetto, il Decreto introduce una procedura semplificata (§ 5.1.3), per il calcolo della D.P.A. ai sensi della CEI 106-11 che fa riferimento ad un modello bidimensionale semplificato, valido per conduttori orizzontali paralleli, secondo il quale il proprietario/gestore deve:

- calcolare la fascia di rispetto combinando la configurazione dei conduttori, geometrica e di fase, e la portata in corrente in servizio normale che forniscono il risultato più cautelativo sull'intero tronco di linea;
- proiettare al suolo verticalmente tale fascia;
- comunicare l'estensione rispetto alla proiezione al centro linea: tale distanza (D.P.A.) sarà adottata in modo costante lungo il tronco.

Al fine del calcolo della fascia di rispetto, combinando la configurazione dei conduttori, geometrica e di fase, e la portata in servizio nominale si adotterà il modello normalizzato per il calcolo dell'induzione magnetica prodotta in una sezione trasversale di una linea elettrica descritto nella norma CEI 211-4, che viene considerato applicabile anche alle linee in cavo interrato. Si tratta di un modello bidimensionale che applica la Legge di Biot-Savart per determinare l'induzione magnetica dovuta a ciascun conduttore percorso da corrente e quindi la legge di sovrapposizione degli effetti per determinare l'induzione magnetica totale, tenendo ovviamente conto delle fasi delle correnti, supposte simmetriche ed equilibrate.

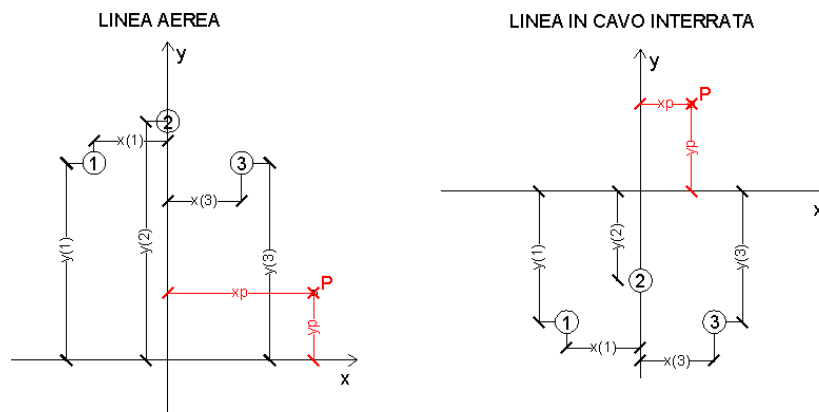
Vengono assunte le seguenti schematizzazioni della linea:

- tutti i conduttori sono considerati rettilinei, orizzontali, di lunghezza infinita e paralleli tra di loro;
- le correnti sono considerate concentrate negli assi centrali dei conduttori aerei o dei cavi interrati e, nel caso dei conduttori a fascio, negli assi centrali dei fasci, cioè negli assi dei cilindri aventi come generatrici gli assi dei subconduttori dei fasci;
- per le linee aeree non vengono considerate le correnti indotte nelle funi di guardia in quanto il loro effetto sull'induzione magnetica è ritenuto trascurabile; analogamente per le linee in cavo interrato non si tiene conto delle correnti indotte negli schermi;
- il suolo è considerato perfettamente trasparente dal punto di vista magnetico e quindi si trascurano le immagini dei conduttori rispetto al suolo, che alla frequenza industriale risultano a profondità molto elevate.

Il modello bidimensionale considerato, con le schematizzazioni sopra elencate, fornisce risultati del tutto accettabili per la maggior parte delle situazioni riscontrabili per le linee aeree e in cavo interrate. In alcuni casi particolari (per esempio zone della campata in vicinanza dei sostegni, configurazioni particolari di linee, presenze di più linee con percorsi non paralleli) può risultare appropriato eseguire valutazioni con metodi più completi di tipo tridimensionale, assai più complessi, ma già sviluppati e trattati dalla letteratura tecnica.

L'algoritmo di calcolo, implementabile con codici relativamente semplici, considera in sintesi i seguenti passi:

- i valori efficaci e le fasi delle correnti sinusoidali sui conduttori sono rappresentati attraverso fasori (numeri complessi):  $I_i$  è il fasore della corrente  $i$ ; sul conduttore  $i$ ;
- con riferimento ad un generico punto di coordinate  $(x_p, y_p)$  sul piano ortogonale ai conduttori si calcolano i fasori delle componenti spaziali dell'induzione magnetica totale  $B_x$  e  $B_y$  attraverso le formule riportate nella Figura 6.1, nella quale è anche illustrato il significato dei simboli usati nelle formule stesse, con riferimento alle linee aeree e a quelle in cavo interrato; per queste ultime la profondità di posa dei cavi (coordinata del centro geometrico di ciascun cavo) va introdotta con il segno negativo; per semplicità e maggior chiarezza, gli schemi riportati si riferiscono a linee a semplice terna, ma ovviamente le formule sotto riportate valgono per linee a doppia terna, introducendo opportunamente i fasori delle correnti in modo da rappresentare la disposizione delle fasi;
- il valore efficace dell'induzione  $B$  magnetica viene ottenuto con la formula già sopra illustrata.



$$B_x = \frac{\mu_0}{2\pi} \sum_i I_i \left[ \frac{y_i - y_p}{(x_p - x_i)^2 + (y_p - y_i)^2} \right]$$

$$B_y = \frac{\mu_0}{2\pi} \sum_i I_i \left[ \frac{x_p - x_i}{(x_p - x_i)^2 + (y_p - y_i)^2} \right]$$

$$B_z = 0$$

Fig. 6.1 - Formule per il calcolo dell'induzione magnetica

In alternativa all'utilizzazione del modello di calcolo normalizzato sopra descritto, che richiede l'uso di codici di calcolo, seppur relativamente semplici, si può ricorrere a formule analitiche approssimate, che permettono il calcolo immediato dell'induzione magnetica ad una data distanza dal centro geometrico dei conduttori della linea elettrica. Tali formule derivano dalla considerazione che l'induzione magnetica generata da un sistema di conduttori di lunghezza infinita e tra di loro paralleli può essere espresso dalla scomposizione in serie della legge di Biot-Savart e che, per punti relativamente lontani dai conduttori, quali quelli di interesse per la valutazione delle fasce di rispetto a  $3 \mu\text{T}$ , lo sviluppo in serie può

essere troncato al primo termine con un'approssimazione tanto più accettabile tanto più è elevata la distanza dai conduttori.

Le possibili sorgenti formate da linee elettriche rettilinee, possono essere di diversa natura: linee unifilari, linee bifilari e linee trifase, quest'ultime con disposizioni differenti dei conduttori. Si faccia attenzione al fatto che nelle formule che seguono, l'induzione magnetica  $B$  viene misurata in microtesla ( $\mu T$ ). In Figura 6.2 vengono riportate una linea unifilare (che rappresenta il caso di un conduttore a grande distanza dal conduttore di ritorno della corrente) e una linea bifilare (ad esempio linea di distribuzione fase-fase o fase-neutro).

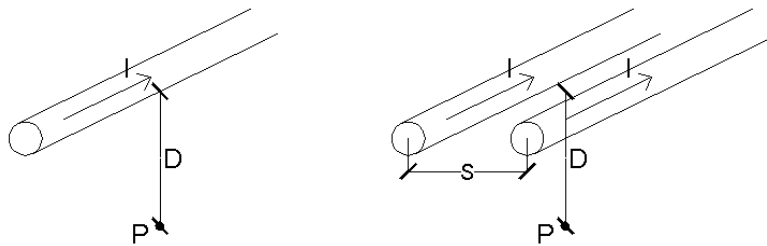


Fig. 6.2 - Linea Unifilare e Bifilare

Per la linea unifilare l'induzione magnetica generata nel punto P sarà data da:

$$B_{(\mu T)} = 0,2 \times \frac{I}{D}$$

Per la linea bifilare invece il campo di induzione magnetica generato nel punto P varrà:

$$B_{(\mu T)} = 0,2 \times \frac{I}{D} \times \frac{S}{D}$$

Si nota che il campo magnetico generato dalle linee bifilari è inferiore a quello delle linee unifilari, a causa dell'effetto di riduzione del campo causato dalla presenza di conduttori vicini percorsi da correnti con fasi diverse.

Nel caso della linea unifilare, il campo magnetico decresce solo linearmente con la distanza  $D$  dalla sorgente; nel caso della linea bifilare, percorsa da correnti di intensità uguali, ma versi opposti, il decremento del campo è proporzionale al quadrato della distanza  $D$ , mentre cresce proporzionalmente al rapporto  $S/D$ , a parità di distanza dalla sorgente ( $S$  è la distanza fra i conduttori). In Figura 6.3 vengono riportati gli schemi dei sistemi trifase composti da conduttori rettilinei disposti tra di loro parallelamente e percorsi da una terna di correnti simmetrica ed equilibrata.

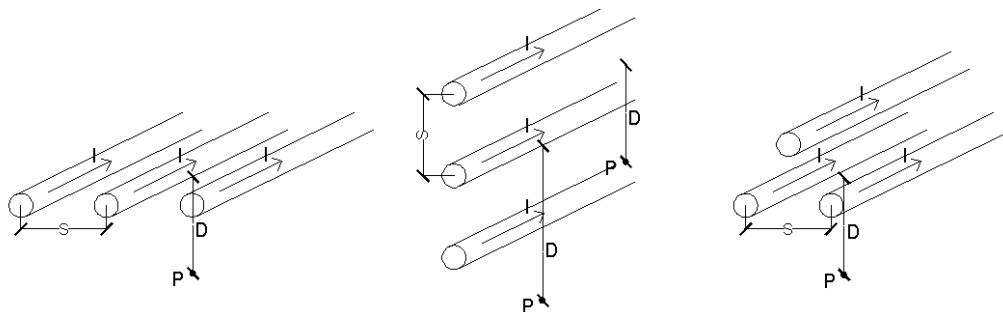


Fig. 6.3 - Schemi dei sistemi trifase (conduttori in piano, in verticale, a triangolo)

Per le terne trifase di conduttori in piano e di conduttori in verticale il campo di induzione magnetica nel punto P vale:

$$B_{(\mu T)} = 0,2 \times \sqrt{3} \times \frac{I}{D} \times \frac{S}{D}$$

Per le terne trifase di conduttori a triangolo l'induzione magnetica nel punto P è data da:

$$B_{(\mu T)} = 0,1 \times \sqrt{6} \times \frac{I}{D} \times \frac{S}{D}$$

Si fa notare che la disposizione dei conduttori ai vertici di un triangolo equilatero è quella che, a parità di altre condizioni, minimizza il campo magnetico.

Per l'intero percorso della linea interrata, il calcolo verrà condotto utilizzando cautelativamente la modellizzazione di conduttori localmente rettilinei, orizzontali e paralleli, di forma cilindrica con diametro costante per ogni tratto descritto nello schema unifilare. Sempre a titolo cautelativo il calcolo della perturbazione elettromagnetica indotta dal tracciato interrato verrà effettuato trascurando qualsiasi tipo di schermatura elettromagnetica prodotta dai cavi stessi. Dal punto di vista magnetico il terreno verrà considerato perfettamente trasparente, mentre dal punto di vista elettrico risulta essere uno schermo tale da poter ritenere il campo elettrico quasi nullo.

Il calcolo del campo di induzione magnetica verrà eseguito considerando cautelativamente una intensità di corrente pari alla massima corrente di impiego, ovvero la massima corrente che può interessare la linea di trasporto nelle normali condizioni di utilizzo.

Nel caso di cabine elettriche, ai sensi del § 5.2 dell'allegato al Decreto 29 maggio 2008 (G.U. n. 156 del 5 luglio 2008), la fascia di rispetto deve essere calcolata come segue:

- Cabine Primarie: generalmente la D.P.A. rientra nel perimetro dell'impianto in quanto non vi sono livelli di emissione sensibili oltre detto perimetro.
- Cabine Secondarie: nel caso di cabine di tipo box (con dimensioni mediamente di 4,0 m x 2,4 m, altezze di 2,4 m e 2,7 m ed unico trasformatore) o similari, la D.P.A., intesa come distanza da ciascuna delle pareti (tetto, pavimento e pareti laterali) della CS, va calcolata simulando una linea trifase, con cavi paralleli, percorsa dalla corrente nominale BT in uscita dal trasformatore (I) e con distanza tra le fasi pari al diametro reale (conduttore + isolante) del cavo (x) applicando la seguente relazione:

$$D.P.A. = 0,40942 * \chi^{0,5241} * \sqrt{I}$$

Per Cabine Secondarie differenti dallo standard "box" o similare sarà previsto il calcolo puntuale, da applicarsi caso per caso. Per Cabine Secondarie di sola consegna MT la D.P.A. da considerare è quella della linea MT entrante/uscente; qualora sia presente anche un trasformatore e la cabina sia assimilabile ad una "box", la D.P.A. va calcolata con la formula di cui sopra (§ 5.2.1. del D.M. 29 maggio 2008). Nel caso di più cavi per ciascuna fase in uscita dal trasformatore va considerato il cavo unipolare di diametro maggiore.

In alternativa, nel caso di cabine assai differenti dal sopracitato standard “box” si potrà ricorrere alla formula di Siemens per il calcolo dell’induzione magnetica prodotta dal trasformatore, la quale presenta la seguente espressione:

$$B = 0,72 \ v_{cc}\% \frac{\sqrt{S_n}}{d^{2,8}}$$

Dove  $v_{cc}\%$  è la tensione di cortocircuito del trasformatore,  $S_n$  è la potenza apparente del trasformatore e  $d$  è la distanza dal trasformatore. In questo modo, calcolando il valore dell’induzione magnetica per valori distanze dal trasformatore via via crescenti, si individuerà quella distanza in corrispondenza alla quale il campo di induzione magnetica scende al di sotto dell’obiettivo qualità di  $3\mu T$ .

I risultati delle calcolazioni, riportati nel seguente capitolo, riassunti in appositi grafici e tabelle, sono stati ottenuti per mezzo di apposito foglio di calcolo predisposto dal tecnico sottoscrittore della presente relazione.

## 7. Valutazione dei CEM e calcolo delle DPA

### 7.1 Descrizione dell’impianto agrivoltaico MESSINELLO-PV01a

La società Messinello Solar S.r.L. intende realizzare un impianto agrivoltaico denominato “MESSINELLO-PV01a”, da installare distribuendo le loro opere di impianto su un lotto di terreno nella disponibilità della società proponente, nel territorio comunale di Marsala (TP), in c.da Messinello.

La superficie su cui si intende realizzare il parco ha un’estensione di circa 60 ha e ricade all’interno del Comune di Marsala (TP), distinto in catasto al foglio di mappa 137 p.lle 3, 4, 182, 106, 107, 108, 109, 110, 111, 112, 113, 114, 115, 122, 126, 196 e foglio 138 p.lle 138, 213, 53, 54, 121, 160, 117, 119, 120, 96, 97, 100, 104.

L’impianto agrivoltaico MESSINELLO-PV01a è caratterizzato da una potenza in immissione di 40 MW e potenza di picco pari a 40,005 MWp.

Trattandosi di iniziativa agro-voltaica, l’installazione dell’impianto MESSINELLO-PV01a prevede altresì la coltivazione dell’impianto agronomico che occuperà la maggior parte della superficie interessata dall’iniziativa, e le cui caratteristiche saranno ampiamente descritte nel documento “Relazione Generale”.

In sintesi, l’impianto agrivoltaico MESSINELLO-PV01a sarà composto dai seguenti componenti:

- **impianto fotovoltaico**, costituito da:
  - moduli fotovoltaici;
  - strutture di sostegno dei moduli fotovoltaici fisse;
  - opere civili, accessorie ed elettriche;
  - stazione meteorologica;
  - combiner box;
  - PV Station contenenti ciascuna un inverter centralizzato, un trasformatore MT/BT, quadri bt e MT e protezioni;
  - Cabine di sottocampo, contenenti i quadri MT di protezione, un quadro BT, un trasformatore MT/BT per i servizi ausiliari da 50 kVA;

- Cabina di raccolta, contenente i quadri MT di protezione dei sottocampi afferenti, ed un quadro bt per i servizi ausiliari;
- Cabine di raccolta e trasformazione (rispettivamente “A” e “B”, si veda la planimetria di impianto), in cui l’energia in MT a 20kV, prodotta dal campo fotovoltaico è innalzata a 36 kV per mezzo di trasformatori AT/MT da 40MVA;
- Cabina del sistema di accumulo, in cui sono presenti gli scomparti MT dedicati al sistema di accumulo e un trasformatore per i servizi ausiliari;
- Cabina di trasformazione del sistema di accumulo, in cui è presente un trasformatore 20/36kV da 25MVA necessario per innalzare il livello di tensione dell’energia immagazzinata nel sistema di accumulo, prima di instradarla verso la cabina di raccolta e trasformazione “A” che la immetterà nel cavidotto AT di connessione alla RTN;
- Cabina di sezionamento, sita nei pressi della nuova Stazione Elettrica “Borgo Zaffarana”, contenente il quadro AT di protezione, in cui si attesteranno le estremità terminali dei cavi AT in arrivo dalla Cabina di raccolta e trasformazione da un lato e i cavi provenienti dallo stallo a 36 kV dall’altro. Questa ospiterà un interruttore automatico AT utilizzato come un interruttore generale (DG), equipaggiato con la relativa protezione generale (SPG) e con il dispositivo di interfaccia (DI) equipaggiato con la relativa protezione d’interfaccia (SPI). In cabina di sezionamento sarà alloggiato anche il sistema di misura dell’energia immessa e la partenza per l’alimentazione dei servizi ausiliari che sarà garantita da un’apposita linea in partenza dal trasformatore dei servizi ausiliari della cabina Utente.
- Sistemi di cavidotti BT in corrente continua, interrati e in parte fuori terra, per il convogliamento dell’energia prodotta dai moduli fotovoltaici alle Combiner box e da queste agli inverter centralizzati contenuti nelle PV Station;
- Sistema di cavidotti interrati in media tensione (MT 20 kV) per il collegamento di ciascuna PV Station alla relativa Cabina di sottocampo e da quest’ultima alla cabina di raccolta e trasformazione;
- Impianto di utenza per la connessione (a cura del produttore) che prevede la realizzazione di un tratto di cavidotto AT interrato, L = 4,6 km circa, fino allo stallo nella nuova Stazione Elettrica della RTN.

- **impianto agronomico**, costituito da:

- essenze arboree e/o arbustive tipiche dell’ambiente siciliano;
- vigneto;
- zone adibite all’apicoltura (arnie, aree di coltivazione dei wildflowers, etc.);
- magazzini per il ricovero di arnesi e mezzi agricoli;

Per ulteriori informazioni sull’impianto agronomico, si rimanda alla relazione generale ed a quella specialistica.

Nell’area di impianto MESSINELLO-PV01 saranno installate complessivamente 3810 strutture fisse di sostegno, aventi configurazione 3x5 moduli bifacciali con potenza pari a 700 Wp e tecnologia monocristallina.

Si precisa che sia le PV Station, sia le cabine, ad eccezione della Cabina di sezionamento, saranno installate all'interno della stessa area di impianto "MESSINELLO-PV01" nella disponibilità della società proponente.

La presente relazione tecnica relativa agli impianti elettrici costituisce parte integrante dei documenti progettuali per la realizzazione dell'impianto in oggetto.

Più nel dettaglio, l'area di impianto MESSINELLO-PV01 è localizzata nel comune di Marsala (TP), in località c.da Messinello e l'impianto di rete è localizzato nel comune di Marsala (TP), al netto di una porzione di linea AT a 36kV di connessione alla nuova Stazione Elettrica della RTN "Borgo Zaffarana", ricadente entro i confini del comune di Trapani. I dati di riferimento catastali e le coordinate dell'area di impianto "MESSINELLO-PV01" sono mostrati nella seguente Tabella 7.1 (si vedano la seguente tabella e gli elaborati di progetto "Inquadramento su Stralcio Catastale" e "Inquadramento su Ortofoto"):

OGGETTO	Coordinate Geografiche	Comune	Fogli catastale	Particelle	Superficie [Ha]
Area di impianto MESSINELLO-PV01a	37°50'7.18"N 12°39'43.28"E	Marsala	137	3, 4, 182, 106, 107, 108, 109, 110, 111, 112, 113, 114, 115, 122, 126, 196	≈ 66,0
		Marsala	138	138, 213, 53, 54, 121, 160, 117, 119, 120, 96, 97, 100, 104,	

Tabella 7.1 - Informazioni geografiche e catastali

In ottemperanza alle procedure poste in essere, è stata sottoposta al gestore di rete Terna S.p.A., formale istanza di allacciamento alla RTN al fine di valutarne la fattibilità tecnica.

In data 24/06/2023 e con Codice Pratica 202302626 è stata ottenute da Terna S.p.A. la Soluzione Tecnica Minima Generale (STMG) di cui si riporta di seguito un estratto (si veda l'elaborato di progetto "Rel.25 Preventivo di connessione e accettazione soluzione tecnica di allaccio").

*La Soluzione Tecnica Minima Generale per Voi elaborata prevede che la Vs. centrale venga collegata in antenna a 36 kV con una nuova stazione elettrica di trasformazione (SE) a 220/36 kV della RTN, da inserire in entra - esce sulla linea RTN a 220 kV "Fulgatore - Partanna", previa:*

- realizzazione del nuovo elettrodotto RTN 220 kV "Fulgatore - Partinico", di cui al Piano di Sviluppo Terna;
- realizzazione di un nuovo elettrodotto RTN a 220 kV di collegamento della suddetta stazione con la stazione 220/150 kV di Fulgatore, previo ampliamento della stessa;
- realizzazione di un nuovo elettrodotto RTN a 220 kV di collegamento della suddetta stazione a 220 kV con la stazione 220/150 kV di Partanna, previo ampliamento della stessa.

A seguito della STMG ricevuta, il presente progetto definitivo prevede che l'energia prodotta dai moduli fotovoltaici afferisca ad un sistema di 12 blocchi "PV Station", ciascuno costituito da un trasformatore MT/BT, un inverter centralizzato, un quadro MT di protezione, un trasformatore BT/BT per l'alimentazione dei servizi ausiliari, e un quadro BT di protezione.

Tramite le PV Station, l'energia in corrente continua prodotta dai moduli fotovoltaici viene convertita in corrente alternata e trasformata al livello di tensione di 20kV. Ogni PV Station sarà collegata tramite un proprio cavidotto MT interrato a 20kV alla Cabina di Sottocampo, per convogliare a questa l'energia prodotta dai moduli fotovoltaici.

Da ciascuna cabina di Sottocampo, tramite un tratto di cavidotto interrato MT 20 kV, l'energia dell'intero campo fotovoltaico sarà convogliata alla Cabina di raccolta e trasformazione 20/36kV "A" o "B", nella quale avverrà l'innalzamento della tensione da 20 kV a 36 kV. Dalla Cabina di raccolta e trasformazione 20/36 kV "A", l'energia prodotta a 36kV verrà consegnata, tramite un cavidotto a 36 kV alla sezione 36 kV della nuova Stazione Elettrica (SE) 220/36kV della RTN (per maggiori dettagli sui vari collegamenti si vedano gli elaborati "Relazione Tecnica Elettrica", e gli elaborati grafici di progetto "Inquadramento su Ortofoto", "Planimetria Generale Impianto e "Schema Elettrico Unifilare").

Le aree in cui verranno realizzate le PV Station, i vani trasformatore, la Cabina Utente e la Cabina di Consegna risultano dagli elaborati progettuali (si veda l'elaborato di progetto "Planimetria generale impianto").

Quindi, in riferimento al progetto dell'impianto agrivoltaico MESSINELLO-PV01 in oggetto, si analizzano le emissioni elettromagnetiche e si effettua il calcolo delle DPA dei seguenti elementi di ciascuno di impianto identificabili come sorgenti di emissione dei campi elettromagnetici:

- Trasformatori all'interno delle PV Station;
- Cabina di Sottocampo (relativamente al trasformatore dei servizi ausiliari);
- Trasformatori AT/MT in cabina di raccolta e trasformazione;
- Cavidotti MT interrato di collegamento a 20kV:
  - tra le PV Station;
  - tra le PV Station e le cabine di Sottocampo;
  - tra la Cabine di Sottocampo A e la Cabina di Raccolta e trasformazione 20/36kV;
  - tra le Cabine dei sottocampi B, C e D e la Cabina di Raccolta;
  - tra la Cabina di raccolta e la Cabina di Raccolta e trasformazione 20/36kV "B";
  - tra la Cabina di raccolta e la Cabina di Raccolta e trasformazione 20/36kV "A";
- linea AT a 36 kV interrata tra la Cabina di raccolta e trasformazione 20/36kV "A" e la Cabina di sezionamento;
- linea AT a 36 kV interrata tra la Cabina di trasformazione del sistema di accumulo e la Cabina di raccolta e trasformazione "A";
- linea AT a 36 kV tra Cabina di sezionamento e stallo della nuova Stazione Elettrica.

Nel proseguo della presente relazione, per ciascuna delle infrastrutture elencate, verranno calcolate le distanze di prima approssimazione e le emissioni elettromagnetiche generate e confrontate con i livelli massimi ammissibili stabiliti dalla Normativa Vigente per la protezione della Popolazione e dei Lavoratori dai rischi di esposizione ai campi elettromagnetici.

Verranno altresì indicate le misure di prevenzione e protezione adottabili, al fine di garantire il rispetto dei limiti sopra menzionati.



## 7.2 Trasformatori

In relazione all'esposizione dei lavoratori al campo elettrico generato dalle apparecchiature installate all'interno delle PV Station dell'impianto MESSINELLO-PV01, vanno applicati i Valori Limite di Esposizione VLE relativi agli effetti sensoriali per il campo elettrico interno a frequenze comprese tra 1 Hz e 400 Hz e i Valori di Azione VA per i campi elettrici ambientali a frequenze comprese tra 1 Hz e 10 MHz:

VLE relativi agli effetti sensoriali per il campo elettrico interno a frequenze comprese tra 1 Hz e 400 Hz

Intervallo di frequenza	VLE relativi agli effetti sensoriali [ $Vm^{-1}$ ] (valore di picco)
$1 \text{ Hz} \leq f < 10 \text{ Hz}$	$0,7/f$
$10 \text{ Hz} \leq f < 25 \text{ Hz}$	0,07
$25 \text{ Hz} \leq f \leq 400 \text{ Hz}$	$0,0028 f$

Tabella 7.2: VLE relativi agli effetti sensoriali per il campo elettrico interno a frequenze comprese tra 1 Hz e 400 Hz (D. Lgs. 159/2016)

VA per i campi elettrici ambientali a frequenze comprese tra 1 Hz e 10 MHz

Intervallo di frequenza	VA (E) inferiori per l'intensità del campo elettrico [ $Vm^{-1}$ ] (valori RMS)	VA (E) superiori per l'intensità del campo elettrico [ $Vm^{-1}$ ] (valori RMS)
$1 \leq f < 25 \text{ Hz}$	$2,0 \times 10^4$	$2,0 \times 10^4$
$25 \leq f < 50 \text{ Hz}$	$5,0 \times 10^5 / f$	$2,0 \times 10^4$
$50 \text{ Hz} \leq f < 1,64 \text{ kHz}$	$5,0 \times 10^5 / f$	$1,0 \times 10^6 / f$
$1,64 \leq f < 3 \text{ kHz}$	$5,0 \times 10^5 / f$	$6,1 \times 10^2$
$3 \text{ kHz} \leq f \leq 10 \text{ MHz}$	$1,7 \times 10^2$	$6,1 \times 10^2$

Tabella 7.3: VA per i campi elettrici ambientali a frequenze comprese tra 1 Hz e 10 MHz

Nota la frequenza di esercizio dell'impianto, pari a 50 Hz, si ottiene:

$$VLE_{\text{sen}} = 0,0028 \times 50 = 0,14 \text{ [V m}^{-1}\text{]}$$

$$VA_{\text{inf}} = 5,0 \times 10^5 / 50 = 10.000 \text{ [V m}^{-1}\text{]}$$

$$VA_{\text{sup}} = 1,0 \times 10^6 / 50 = 20.000 \text{ [V m}^{-1}\text{]}$$

Tuttavia, poiché tutti i componenti dell'impianto presentano al loro interno schermature e parti metalliche collegate all'impianto di terra locale, i campi elettrici risultanti all'interno dei locali menzionati risultano trascurabili. In fase di collaudo verranno misurati i campi elettrici e laddove si dovessero riscontrare aree in cui gli effetti mitigatori delle schermature non dovessero risultare sufficienti, verranno adottate ulteriori idonee misure di protezione e prevenzione.

Relativamente ai campi magnetici generati dai trasformatori MT/BT, si determineranno le Distanze di Prima Approssimazione utilizzando sia la formula proposta nel § 5.2 dell'allegato al Decreto 29 maggio 2008, secondo cui:

$$D.P.A. = 0,40942 * \chi^{0,5241} * \sqrt{I}$$

sia la formula di Siemens che consente il calcolo del campo di induzione magnetica B prodotto da un trasformatore MT/BT in funzione della distanza dal trasformatore:


$$B = 0,72 v_{cc} \% \frac{\sqrt{S_n}}{d^{2,8}}$$

Nell'applicazione della formula proposta dall'allegato al Decreto 29 maggio 2008, si procederà al calcolo facendo riferimento al sistema trifase lato bassa tensione del trasformatore, percorso dalla corrente nominale di bassa tensione in uscita dal trasformatore stesso, nell'ipotesi che la distanza tra le fasi sia pari al diametro dei cavi reali in uscita dallo stesso trasformatore.

Per ogni trasformatore, a titolo cautelativo, come distanza di prima approssimazione, verrà preso in considerazione il valore più alto tra quelli ottenuti con le due formule appena riportate. Le distanze di prima approssimazione così ottenute sono rappresentate graficamente nell'elaborato di progetto "DPA su Ortofoto".

Ai fini della protezione della popolazione dal rischio di esposizione ai campi magnetici, il limite imposto al DPCM 8 luglio 2003 è di 3µT, definito come obiettivo di qualità. Pertanto, applicando la succitata formula di Siemens si ricaverà il valore di distanza dal trasformatore in corrispondenza al quale il valore del campo di induzione magnetica risulterà inferiore al limite di 3µT.

Ai fini della protezione dei lavoratori dal rischio di esposizione, si è fatto riferimento alla Scheda S.1 della Guida CEI 106-45:

TIPOLOGIA SORGENTE - APPARATO	LUOGHI DI LAVORO	CARATTERISTICHE E DESCRIZIONE
<p><b>ELETTRODOTTI</b> OPERANTI ALLA FREQUENZA DI RETE (50 Hz)</p> 	<p><b>A. LUOGHI ACCESSIBILI ESCLUSIVAMENTE A LAVORATORI ADDETTI</b> (esposizione di carattere professionale)</p> <p><b>B. LUOGHI ACCESSIBILI AL PUBBLICO</b> (esposizioni di carattere NON professionale)</p>	<p>Rientrano nella fattispecie degli elettrodotti i seguenti impianti: linee elettriche, sottostazioni e cabine di trasformazione (Legge 22 febbraio 2001, n.36 [3])</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>Luoghi accessibili esclusivamente a lavoratori esposti per motivi professionali, ad es. addetti che debbano svolgere specifiche attività lavorative (ad esempio attività di controllo e manutenzione impianti) e solo in relazione allo svolgimento delle stesse.</li> <li>L'esposizione può superare i limiti di esposizione per la popolazione di cui al DPCM 8/7/2003 BF [5] (Cfr. 8.2).</li> <li>Devono essere rispettati i limiti stabiliti nel TUS, Allegato XXXVI, Parte II [1] (Cfr. Tabella 3 e Tabella 4 della presente Guida CEM).</li> </ul> <p>I lavoratori esposti al CEM per motivi di carattere professionale, in relazione allo svolgimento di specifiche attività lavorative, devono essere sottoposti a sorveglianza sanitaria e ricevere una formazione ed eventuale addestramento in relazione al rischio specifico.</p> <p>Luoghi accessibili anche a lavoratori non esposti per ragioni di carattere professionale o a visitatori esterni (<b>popolazione</b>). L'esposizione deve essere contenuta entro le restrizioni per l'esposizione della popolazione fissate dalla legislazione nazionale vigente (DPCM 8/7/2003 BF) (Cfr. 8.2).</p> <p><b>PERMANENZE &lt; 4 ORE</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>L'esposizione deve essere contenuta entro il limite di esposizione per la popolazione fissato dal DPCM 8/7/2003 BF, ma può superare il valore di attenzione e l'obiettivo di qualità.</li> </ul> <p><b>PERMANENZE ≥ 4 ORE</b></p> <p>In un luogo adibito a permanenze non inferiori alle 4 ore giornaliere di pubblico o lavoratori non esposti per motivi di carattere professionale, in base alle definizioni del DPCM 8/7/2003 BF, si possono verificare le seguenti situazioni:</p> <p><b>EDIFICIO O ELETTRODOTTI PRECEDENTI alla data del 08.07.2003:</b> l'esposizione deve essere contenuta entro il limite di esposizione e il valore di attenzione fissati dal DPCM 8/7/2003 BF;</p> <p><b>EDIFICIO O ELETTRODOTTI SUCCESSIVI alla data del 08.07.2003:</b> l'esposizione deve essere contenuta entro il limite di esposizione e l'obiettivo di qualità fissati dal DPCM 8/7/2003 BF.</p>

Scheda S.1

Tabella 7.4: Scheda S.1 Norma CEI 106-45 – Guida alla valutazione dei rischi per la salute e la sicurezza derivante dall'esposizione ai campi elettrici, magnetici ed elettromagnetici (CEM) fra 0 Hz e 300 GHz nei luoghi di lavoro – Elettrodotti operanti a frequenza di rete

Considerando che i trasformatori in oggetto insistono su luoghi accessibili esclusivamente agli addetti ai lavori, l'esposizione può superare i limiti per la popolazione di cui al DPCM 8 luglio 2003. Tuttavia, per la protezione dei

lavoratori dal rischio di esposizione, è necessario rispettare i Limiti di Azione stabiliti dal D.Lgs 159/2016, di seguito riportati:

*VA per i campi magnetici ambientali a frequenze comprese tra 1 Hz e 10 MHz*

Intervallo di frequenza	VA (B) inferiori per l'induzione magnetica [ $\mu\text{T}$ ] (valori RMS)	VA (B) superiori per l'induzione magnetica [ $\mu\text{T}$ ] (valori RMS)	VA (B) per l'induzione magnetica per esposizione localizzata degli arti [ $\mu\text{T}$ ] (valori RMS)
$1 \leq f < 8 \text{ Hz}$	$2,0 \times 10^5 / f^2$	$3,0 \times 10^5 / f$	$9,0 \times 10^5 / f$
$8 \leq f < 25 \text{ Hz}$	$2,5 \times 10^4 / f$	$3,0 \times 10^5 / f$	$9,0 \times 10^5 / f$
$25 \leq f < 300 \text{ Hz}$	$1,0 \times 10^3$	$3,0 \times 10^5 / f$	$9,0 \times 10^5 / f$
$300 \text{ Hz} \leq f < 3 \text{ kHz}$	$3,0 \times 10^3 / f$	$3,0 \times 10^5 / f$	$9,0 \times 10^5 / f$
$3 \text{ kHz} \leq f \leq 10 \text{ MHz}$	$1,0 \times 10^2$	$1,0 \times 10^2$	$3,0 \times 10^2$

Tabella 7.5: VA per i campi magnetici ambientali a frequenze comprese tra 1 Hz e 10 MHz (D.Lgs. 159/2016)

Nota la frequenza di esercizio dell'impianto, pari a 50 Hz, si ottiene:

$$VA_{\text{inf}} = 1,0 \times 10^3 = 1.000 [\mu\text{T}]$$

$$VA_{\text{sup}} = 3,0 \times 10^5 / 50 = 6.000 [\mu\text{T}]$$

$$VA = 9,0 \times 10^5 / 50 = 18.000 [\mu\text{T}] \quad (\text{per esposizione localizzata degli arti})$$

Cautelativamente, considerando che la principale fonte di emissione del campo magnetico è il trasformatore, si andrà a calcolare il valore di induzione magnetica generata, ricorrendo nuovamente alla formula di Siemens, assumendo una distanza dal trasformatore pari ad 1 metro.

Si procede, dunque, al calcolo delle distanze di prima approssimazione per il rischio della popolazione e alla valutazione dei valori di attenzione per il rischio dei lavoratori dovuti all'esposizione ai campi magnetici prodotti dai trasformatori presenti all'interno dell'area di impianto.

### 7.2.1 Trasformatori MT/bt all'interno delle PV Station

In ciascuna PV Station è contenuto il trasformatore MT/BT a cui verrà convogliata l'energia prodotta dal sottocampo fotovoltaico di riferimento per l'innalzamento della tensione da bassa a media. In ciascun impianto saranno presenti trasformatori MT/BT aventi differenti taglie. In particolare si prevede di utilizzare, per la PV Station più potente, un trasformatore da 4000kVA

Si procede al calcolo delle DPA e alla valutazione dei valori di attenzione dei campi magnetici prodotti dai trasformatori MT/BT contenuti nei vani trasformatore assumendo i seguenti valori:

- $S_n = 4000 \text{ kVA}$ ;
- $I_{2b} = 3849,1 \text{ A}$
- $v_{cc} = 6\%$ .
- $x = 0,1 \text{ m}$

Sostituendo tali valori nella formula proposta dall'allegato al DPCM 29 maggio 2008 si ottiene il seguente valore di DPA:

$$D.P.A. = 0,40942 * \chi^{0,5241} * \sqrt{I} = 0,40942 * 0,1^{0,5241} * \sqrt{3849,1} = 7,6 m \cong 8 m$$

Inserendo tali valori nell'equazione di Siemens, precedentemente riportata, in funzione della distanza dal trasformatore si ottiene la seguente tabella di valori di induzione magnetica B utile al calcolo delle DPA per il rischio della popolazione e per la valutazione dei valori di attenzione per il rischio dei lavoratori:

D [m]	B [ $\mu$ T]
1	273,2
1,5	87,8
2	39,2
2,5	21,00302
3	12,60591
3,5	8,18697
4	5,633078
4,5	4,050594
5	3,015767
5,5	2,309395
6	1,810049

Tabella 7.6: Valori di induzione magnetica in funzione della distanza dal trasformatore MT/BT contenuto nei vani trasformatore

Per ciascun trasformatore MT/BT contenuto nella PV Station si assumerà una distanza di prima approssimazione, oltre la quale il valore di induzione magnetica scende al di sotto del valore obiettivo di qualità fissato dal DPCM 8 luglio 2003 di  $3\mu$ T, pari a 8 metri derivato dall'applicazione della formula proposta dall'allegato al DPCM 29 maggio 2008 (valore più cautelativo rispetto quello ottenuto con la formula di Siemens). Inoltre, considerando che dall'applicazione della formula utilizzata per il calcolo si ottengono valori del campo di induzione magnetica sovrastimati, si può assumere, in modo cautelativo, che il valore della DPA sia misurata a partire dalle pareti esterne del trasformatore e risulta DPA=8m. In aggiunta, dato che i trasformatori saranno contenuto all'interno di un sito intercluso alla libera circolazione, si può affermare che i livelli di emissione non costituiscono pericoli per la popolazione.

In merito al rischio di esposizione dei lavoratori dalla prima riga della tabella 7.6, il campo di induzione magnetica generato dal trasformatore MT/BT contenuto in ciascun vano trasformatore a distanza di 1 metro dal trasformatore stesso è di 273,2  $\mu$ T, il quale risulta notevolmente inferiore ai limiti previsti dal D.Lgs. 159/2016;

In ogni caso, i lavoratori esposti ai CEM per motivi di carattere professionale, in relazione allo svolgimento di specifiche attività lavorative, verranno sottoposti a sorveglianza sanitaria e riceveranno una formazione ed addestramento in relazione al rischio specifico.

Le distanze di prima approssimazione così calcolate sono rappresentate graficamente nell'elaborato di progetto "DPA su Ortofoto".

### 7.2.2 Trasformatori MT/bt per i servizi ausiliari nelle Cabine di sottocampo

In ciascuna Cabina di sottocampo dell'impianto agrivoltaico MESSINELLO-PV01 sarà contenuto il trasformatore MT/BT per l'alimentazione dei servizi ausiliari, di potenza nominale pari a 50kVA che abbasserà il livello della tensione da 20kV a 400V, per l'alimentazione dei servizi ausiliari della stessa cabina e delle Cabine Ausiliari. In particolare, si prevede di installare un trasformatore di potenza pari a 50kVA, rapporto di trasformazione 20 kV / 0,4 kV,  $v_{cc}$  pari al 4% e distanza tra le fasi pari a 0,08m.

Si procede al calcolo delle DPA e alla valutazione dei valori di attenzione dei campi magnetici prodotti dai trasformatori MT/BT contenuti nei vani trasformatore assumendo i seguenti valori:

- $S_n = 50 \text{ kVA}$ ;
- $I_b = 72,3 \text{ A}$ ;
- $v_{cc} = 4\%$ ;
- $x = 0,08 \text{ m}$ .

Sostituendo tali valori nella formula proposta dall'allegato al DPCM 29 maggio 2008 si ottiene il seguente valore di DPA:

$$D.P.A. = 0,40942 * \chi^{0,5241} * \sqrt{I} = 0,40942 * 0,08^{0,5241} * \sqrt{72,3} = 0,93m \cong 1 m$$

e inserendoli nell'espressione di Siemens precedentemente riportata, in funzione della distanza d dal trasformatore si ottiene la seguente tabella di valori di induzione magnetica B:

D [m]	B [ $\mu$ T]
1	20,4
1,5	6,54
2	2,9
2,5	1,6

Tabella 7.7: Valori di induzione magnetica in funzione della distanza dal trasformatore MT/BT dei servizi ausiliari della Cabina di Sottocampo

Per il trasformatore dei servizi ausiliari contenuto nella Cabina di Sottocampo, si assumerà una distanza di prima approssimazione, oltre la quale il valore di induzione magnetica scende al di sotto del valore obiettivo di qualità fissato dal DPCM 8 luglio 2003 di  $3\mu$ T, pari a 2 metri derivato dall'applicazione della formula di Siemens (valore più cautelativo rispetto quello ottenuto con l'applicazione della formula proposta dall'allegato al DPCM 29 maggio 2008). Inoltre, considerando che dall'applicazione della formula utilizzata per il calcolo si ottengono valori del campo di induzione magnetica sovrastimati, si può assumere, in modo cautelativo, che il valore della DPA sia misurata a partire dalle pareti esterne del trasformatore e risulta DPA=2 m.

In aggiunta, dato che tale trasformatore sarà contenuto all'interno di un sito intercluso alla libera circolazione, si può affermare che i livelli di emissione non costituiscono pericoli per la popolazione.

In merito al rischio di esposizione dei lavoratori, dalla prima riga della tabella 7.7, il campo di induzione magnetica generato dal trasformatore dei servizi ausiliari a distanza di 1 metro dal trasformatore stesso è di  $20,4 \mu$ T, il quale risulta notevolmente inferiore ai limiti previsti dal D.Lgs. 159/2016;

In ogni caso, i lavoratori esposti ai CEM per motivi di carattere professionale, in relazione allo svolgimento di specifiche attività lavorative, verranno sottoposti a sorveglianza sanitaria e riceveranno una formazione ed addestramento in relazione al rischio specifico.

### 7.2.3 Cabina di raccolta e trasformazione 20/36kV

Nella Cabina di raccolta e trasformazione 20/36kV dell'impianto agrivoltaico MESSINELLO-PV01 sarà contenuto il trasformatore AT/MT per l'alimentazione dei servizi ausiliari, di potenza nominale pari a 40MVA che innalzerà il livello della tensione da 20kV a 36kV, per la successiva connessione alla RTN. In particolare, si prevede di installare un trasformatore di potenza pari a 40MVA, rapporto di trasformazione 20 kV / 36 kV,  $v_{cc}$  pari al 12% e distanza tra le fasi pari a 0,5m.

Si procede al calcolo delle DPA e alla valutazione dei valori di attenzione dei campi magnetici prodotti dai trasformatori AT/MT contenuti nelle cabine di raccolta e trasformazione assumendo i seguenti valori:

- $S_n = 40 \text{ MVA}$ ;
- $I_b = 641,52 \text{ A}$ ;
- $v_{cc} = 12\%$ ;
- $x = 0,5 \text{ m}$ .

Sostituendo tali valori nella formula proposta dall'allegato al DPCM 29 maggio 2008 si ottiene il seguente valore di DPA:

$$D.P.A. = 0,40942 * \chi^{0,5241} * \sqrt{I} = 0,40942 * 0,5^{0,5241} * \sqrt{641,52} = 7,2m$$

e inserendoli nell'espressione di Siemens precedentemente riportata, in funzione della distanza d dal trasformatore si ottiene la seguente tabella di valori di induzione magnetica B:

D [m]	B [ $\mu$ T]
1	1728
2	248,12
3	79,73
4	35,63
5	19,07
6	11,45
7	7,43
8	5,12
9	3,68
10	2,74

Tabella 7.7: Valori di induzione magnetica in funzione della distanza dal trasformatore AT/MT nella Cabina di raccolta e trasformazione

Per il trasformatore AT/MT contenuto nelle Cabina di raccolta e trasformazione 20/36kV, si assumerà una distanza di prima approssimazione, oltre la quale il valore di induzione magnetica scende al di sotto del valore obiettivo di qualità fissato dal DPCM 8 luglio 2003 di  $3\mu$ T, pari a 10 metri derivato dall'applicazione della formula di Siemens (valore più cautelativo rispetto quello ottenuto con l'applicazione della formula proposta dall'allegato al DPCM 29 maggio 2008).

Inoltre, considerando che dall'applicazione della formula utilizzata per il calcolo si ottengono valori del campo di induzione magnetica sovrastimati, si può assumere, in modo cautelativo, che il valore della DPA sia misurata a partire dalle pareti esterne del trasformatore e risulta  $DPA=10$  m.

Tale distanza verrà assunta cautelativamente anche per il trasformatore AT/MT contenuto nella Cabina di trasformazione del sistema di accumulo, anche se di potenza inferiore (25 MVA).

Le distanze di prima approssimazione così calcolate sono rappresentate graficamente nell'elaborato di progetto "DPA su Ortofoto".

#### 7.2.4 Zonizzazione

Ai sensi della Legge 22 febbraio 2001 n.36, *le cabine elettriche di trasformazione rientrano nella fattispecie degli Elettrodotti*. La principale misura di prevenzione che verrà adottata è la *zonizzazione*, che consiste nell'individuare e delimitare, le diverse zone in cui sono rispettate le restrizioni statuite dalla legge, come prescritto nella Norma CEI EN 50499. L'individuazione delle diverse zone di rispetto, ad accesso libero o controllato, andrà fatta in relazione ai limiti di esposizione per la popolazione e per i lavoratori, tenendo conto dei casi di lavoratori particolarmente sensibili al rischio procedendo come sintetizzato nella figura seguente:

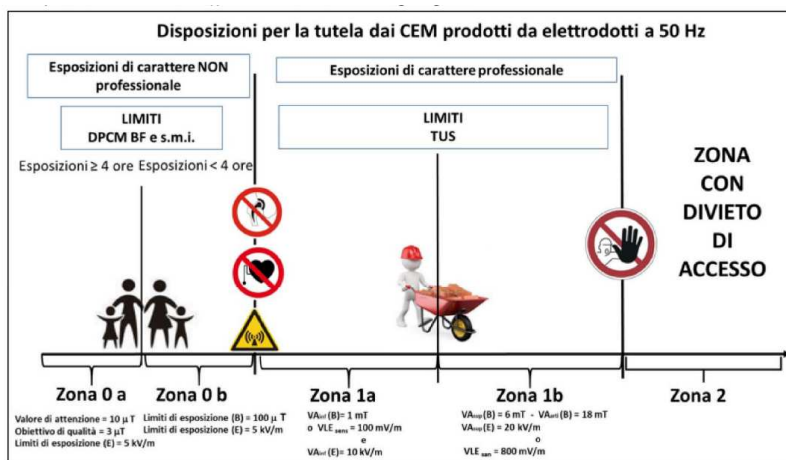


Figura 7.2: misure di prevenzione e protezione per la tutela dai CEM prodotti da elettrodotti a 50 Hz

##### 7.2.4.1 Classificazione delle zone

*Zona 0 "Area accessibile al pubblico e ai lavoratori non esposti per motivi di carattere professionale"*: area nella quale le esposizioni sono conformi alle restrizioni per l'esposizione della popolazione (come definite dalla Legge Quadro 36/2001 e dal DPCM BF 8 luglio 2003); la Zona 0, in virtù della specifica legislazione italiana, verrà suddivisa in due ulteriori sottozone:

- *Zona 0a*: area in cui saranno rispettati sia i limiti di esposizione sia il valore di attenzione e l'obiettivo di qualità relativi all'esposizione della popolazione;

- *Zona 0b*: area in cui sono rispettati i limiti di esposizione ma in cui possono essere superati il valore di attenzione o l'obiettivo di qualità relativi all'esposizione della popolazione.

*Zona 1*: "Area accessibile esclusivamente a lavoratori esposti per motivi professionali" e solo in relazione allo svolgimento di specifiche attività. In conformità alla Norma CEI EN 50499, tale zona andrà suddivisa in due ulteriori sottozone:

- *Zona 1a*: area in cui le esposizioni possono essere superiori ai limiti per la popolazione ma conformi ai  $VA_{inf}$  o ai  $VLE_{sen}$ ;
- *Zona 1b*: area in cui le esposizioni sono conformi ai  $VA_{sup}$  o ai  $VLE_{san}$  ma possono superare i  $VA_{inf}$  o i  $VLE_{sen}$  in cui può essere necessario adottare misure di controllo specifiche.

*Zona 2*: "Area di accesso vietato", in cui l'esposizione può superare i  $VLE_{san}$ .

#### 7.2.4.2 Misure di protezione da adottare

*Zona 0*: la zona 0 non presenta alcun rischio in relazione all'esposizione ai CEM. Possono accedere anche la popolazione e i lavoratori appartenenti a gruppi particolarmente sensibili al rischio CEM. Qualora si configuri anche un'esposizione a campi magnetici statici, non deve essere superato il VA di 0,5 mT per l'induzione magnetica di campi magnetici statici per i rischi di interferenza con i DMIA. Per i portatori di DMIA devono essere rispettate le distanze di separazione dalle sorgenti giustificabili di CEM indicate nella tabella 1 della Norma CEI EN 50527-1.

*Zona 1*: nell'area 1 verranno adottate le seguenti misure di protezione:

- Verrà interdetto l'accesso al pubblico e ai lavoratori non addetti;
- Verrà vietato l'accesso ai lavoratori appartenenti a gruppi particolarmente sensibili al rischio CEM;
- Verrà delimitato l'accesso all'area con l'apposizione della pertinente segnaletica per i CEM ai sensi della normativa vigente;
- Verrà erogata specifica formazione ai lavoratori che vi accedono;
- In caso di superamento dei  $VLE_{sen}$ , lo stesso sarà temporaneo e verranno adottate misure di protezione specifiche, quali il controllo dei movimenti nel caso di esposizione a campi magnetici statici o quasi statici;
- Verranno adottate misure di protezione finalizzate a prevenire il rischio di microscariche.

*Zona 2*: verranno adottate procedure autorizzative per l'accesso. In tale zona nessuno potrà accedere, salvo ridurre temporaneamente l'esposizione fino a ricadere almeno nel caso della Zona 1. L'accesso alla Zona 2 verrà impedito a mezzo di ostacoli fisici o provvedimenti organizzativi.

Le misure di prevenzione e protezione descritte, verranno adottate in fase di costruzione ed esercizio dell'impianto.



### 7.3 Sistemi di cavi MT a 20kV

In relazione all'esposizione dei lavoratori ai campi elettrici generati dalle linee elettriche di media tensione elettrificate a 20 kV in corrente alternata a frequenza industriale, ai sensi della Norma CEI EN 50499 esse sono classificabili come *sorgenti giustificabili*, ovvero conformi a priori ai livelli di riferimento per l'esposizione della popolazione di cui alla Raccomandazione 1999/519/CE:

Luoghi e apparecchiature conformi a priori	
Tipo di apparecchiatura/luogo	Note
Luoghi di lavoro accessibili al pubblico	Sono ritenuti conformi i luoghi di lavoro aperti al pubblico che rispettano i limiti di esposizione indicati nella Raccomandazione del Consiglio Europeo 1999/519/EC (ad esempio a 50 Hz il limite di induzione magnetica è di 100 $\square$ T)
Uso di apparecchiature a bassa potenza (così come definite dalla norma EN 50371: con emissione di frequenza 10 MHz ÷ 300 GHz e potenza media trasmessa fino a 20 mW e 20 W di picco), anche in assenza di marcatura CE	Non sono comprese le attività di manutenzione
Uso di apparecchiatura con marcatura CE valutata utilizzando le norme armonizzate per la protezione dai CEM. L'elenco delle norme, che è comunque in frequente aggiornamento, è indicato nell'allegato C della norma EN 50499:	<p>L'apparecchiatura deve essere installata e utilizzata in conformità alle istruzioni del costruttore.</p> <p>Non sono comprese le attività di manutenzione che vanno valutate separatamente.</p> <p>Il datore di lavoro deve verificare sul libretto di uso e manutenzione che l'attrezzatura sia dichiarata conforme alla pertinente norma di prodotto.</p> <p>Non tutte le apparecchiature con marcatura CE sono però state valutate ai fini della protezione dai CEM, e può essere necessario raccogliere informazioni, ad esempio dal costruttore o dal fornitore, sulla valutazione dell'apparecchiatura.</p> <p>Non è comunque necessaria la valutazione rispetto alle norme per la protezione dai CEM per tutte le apparecchiature con la marcatura CE. Inoltre, per alcune apparecchiature e installazioni non è richiesta la marcatura CE.</p>
<ul style="list-style-type: none"> <li>▪ EN 50360: telefoni cellulari;</li> <li>▪ EN 50364: sistemi di identificazione (RFID) e antitaccheggio (EAS);</li> <li>▪ EN 50366: elettrodomestici;</li> <li>▪ EN 50371: norma generica per gli apparecchi elettrici ed elettronici di bassa potenza;</li> <li>▪ EN 50385: stazioni radio base e stazioni terminali fisse per sistemi di telecomunicazione senza fili;</li> <li>▪ EN 50401: apparecchiature fisse per trasmissione radio (110 MHz - 40 GHz) destinate a reti di telecomunicazione senza fili;</li> <li>▪ EN 60335-2-25: forni a microonde e forni combinati per uso domestico e similare;</li> <li>▪ EN 60335-2-90: forni a microonde per uso collettivo</li> </ul>	

<p>Uso di apparecchiatura immessa nel mercato europeo in conformità alla Raccomandazione Europea 1999/519/CE, che non richiede marcatura CE</p>	<p>Alcune apparecchiature immesse nel mercato europeo possono anche essere conformi alla Raccomandazione Europea 1999/519/EC pur non avendo ricevuto il marchio CE, per esempio, se fanno parte di un impianto (vedi punto precedente)</p>
<p>Apparecchiature di illuminazione (lampade)</p>	<p>Escluse le illuminazioni speciali alimentate in RF</p>
<p>Computer e apparecchiature IT</p>	
<p>Apparecchiature da ufficio</p>	<p>I dispositivi per la cancellazione in blocco di nastri magnetici possono necessitare di ulteriori valutazioni</p>
<p>Telefoni mobili (cellulari, ecc.) e cordless (DECT, ecc.)</p>	
<p>Radio ricetrasmittenti</p>	<p>Solo quelle con potenze medie inferiori a 20 mW</p>
<p>Basi per telefoni DECT e reti Wlan (es. Wi-Fi)</p>	<p>Limitatamente alle apparecchiature destinate all'utilizzo da parte della popolazione</p>
<p>Apparecchiature e reti di comunicazione escluse quelle wireless</p>	
<p>Apparecchi elettrici portatili e trasportabili</p>	<p>Ad esempio conformi alle EN 60745-1 e EN 61029-1 inerenti la sicurezza degli utensili a motore trasportabili</p>
<p>Apparecchiature portatili per riscaldamento (escluso il riscaldamento a induzione e dielettrico)</p>	<p>Ad esempio conformi alla EN 60335-2-45 (es. pistole per colla a caldo)</p>
<p>Caricabatterie</p>	<p>Trattati nel campo di applicazione della norma EN 60335-2-29 la quale tratta i caricabatteria per il normale uso domestico e quelli destinati all'utilizzo in garage, nei negozi, nell'industria leggera e nelle aziende agricole</p>
<p>Attrezzature elettriche per il giardinaggio</p>	
<p>Apparecchiature audio e video</p>	<p>Alcuni particolari modelli che fanno uso di trasmettitori radio nelle trasmissioni radio/TV possono necessitare di ulteriori valutazioni</p>

<p>Apparecchiature portatili a batteria esclusi i trasmettitori a radiofrequenza</p>	
<p>Apparecchiature elettriche per il riscaldamento di locali</p>	<p>Esclusi i riscaldatori a microonde</p>
<p>Tutte le apparecchiature non elettriche e di conseguenza tutte le attività che si svolgono unicamente in ambienti privi di impianti e apparecchiature elettriche e di magneti permanenti</p>	
<p>Reti di alimentazione elettrica (50 Hz) nei luoghi di lavoro e circuiti di distribuzione e trasmissione dell'elettricità che attraversano o sorvolano il luogo di lavoro. Le esposizioni ai campi elettrici e magnetici vanno considerate separatamente.</p> <p>I seguenti elementi sono conformi per l'esposizione ai campi magnetici:</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>▪ tutte le installazioni elettriche con un valore nominale della corrente di fase non superiore a 100 A;</li> <li>▪ tutti i circuiti singoli all'interno di un'installazione, con un valore nominale della corrente di fase non superiore a 100 A;</li> <li>▪ tutti i circuiti i cui conduttori sono vicini e hanno una corrente netta non superiore a 100 A;</li> <li>▪ sono compresi tutti i componenti delle reti che soddisfano i criteri precedenti (inclusi i cablaggi, le apparecchiature di manovra, i trasformatori, ecc.);</li> <li>▪ tutti i conduttori aerei nudi.</li> </ul>	<p>I criteri qui riportati per dimostrare la conformità ai limiti di esposizione nel luogo di lavoro sono basati sulla dimostrazione che le esposizioni sono inferiori ai limiti minimi della Raccomandazione CE (1999) sulle esposizioni EMF per la popolazione. Tali criteri sono sufficienti a dimostrare la conformità per la maggior parte dei luoghi di lavoro.</p> <p>I criteri di valutazione basati direttamente sui limiti di esposizione della Direttiva CE per il luogo di lavoro, sono indicati nell'Allegato F (vedi capitolo 14) della norma EN 50499. Essi utilizzano 500 A al posto di 100 A, 200 kV invece di 100 kV e 250 kV invece di 125 kV. Le liste di controllo indicate nell'allegato F della norma (vedi capitolo 14) possono quindi essere utilizzate per dimostrare la conformità ai campi magnetici ed elettrici in qualsiasi luogo di lavoro.</p>
<p>I seguenti elementi sono conformi per l'esposizione ai campi elettrici:</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>▪ tutti i circuiti di cavi sotterranei o isolati, con qualsiasi tensione nominale</li> <li>▪ tutti i circuiti aerei nudi con tensione nominale non superiore a 100 kV, o le linee aeree non superiori a 125 kV che sorvolano il luogo di lavoro, o di qualsiasi</li> </ul>	



tensione se il luogo di lavoro è all'interno.	
Strumentazione e apparecchiature di misura e controllo	
Elettrodomestici	<p>Sono inclusi anche gli elettrodomestici professionali, come piani cottura, lavabiancheria, forni a microonde, ecc., utilizzati in ristoranti, negozi, ecc.</p> <p>I piani cottura professionali a induzione sono esclusi e necessitano di ulteriori valutazioni</p>
Computer e terminali IT con comunicazioni wireless	Esempi sono: WLAN (es Wi-Fi), WMAN (es WIMAX), bluetooth e tecnologie analoghe, limitatamente all'utilizzo da parte della popolazione
Trasmettitori a batteria	Limitatamente alle apparecchiature destinate all'utilizzo da parte della popolazione
Antenne di stazioni radio base	Un'ulteriore valutazione è importante solo qualora i lavoratori possano avvicinarsi all'antenna più della distanza di sicurezza stabilita per l'esposizione del pubblico
Tutte le apparecchiature mediche che, nei luoghi di lavoro medici, non irradiano intenzionalmente con esposizione elettromagnetica o applicazione di correnti	
Tutti i luoghi di lavoro interessati dalle emissioni di sorgenti CEM autorizzate ai sensi della normativa nazionale per la protezione della popolazione, con esclusione delle operazioni di manutenzione o altre attività svolte a ridosso delle sorgenti o sulle sorgenti stesse	<p>Il datore di lavoro deve verificare se è in possesso di autorizzazione in base alla legge 36/2001 e relativi decreti attuativi (DPCM 08/07/03) oppure richiedere</p> <p>all'ente gestore una dichiarazione del rispetto della legislazione nazionale in materia</p>

Tabella 7.8: Elenco delle sorgenti giustificabili - Tabella 1 della Norma CEI EN 50499

Le linee elettriche con correnti superiori a 100 A rientrano tra le sorgenti *non conformi a priori* ai sensi della Norma CEI EN 50499, per cui sono necessarie ulteriori misure o approfondimenti.

Con riferimento alle *esposizioni di carattere professionale*, ai fini della verifica della conformità ai VA stabiliti dal TUS, si è fatto riferimento alla norma CEI EN 50647.

Il rispetto dei  $VA_{inf}$  permette di prevenire le scariche elettriche nell'ambiente di lavoro.

Per i lavoratori particolarmente sensibili al rischio, in nessun caso l'esposizione dovrà superare i livelli di riferimento per l'esposizione della popolazione di cui al DPCM BF 8 luglio 2003. Con riferimento alle *esposizioni di carattere non professionale*, sono state applicate le disposizioni contenute nel DPCM BF 8 luglio 2003.

Tutti i cavi di cui si farà utilizzo saranno di tipo unipolare a elica visibile; le sezioni adottate per i cavi interrati saranno pari a 185mmq. I cavi verranno interrati a una profondità di almeno 1,20 m.

Come noto dalla normativa citata in materia, le particolarità costruttive di questi cavi, ossia la ridotta distanza tra le fasi e la loro continua trasposizione dovuta alla cordatura, fanno sì che il campo di induzione magnetica prodotto sia notevolmente inferiore a quello prodotto da cavi analoghi posati in piano o a trifoglio. In aggiunta a questa prima considerazione, si fa notare come le metodologie di calcolo suggerite dall'APAT (Agenzia per la protezione dell'ambiente e per i servizi tecnici), approvate dal D.M. 29/05/2008, fanno esplicito riferimento al caso in questione come un caso per il quale non è richiesto alcun calcolo delle fasce di rispetto.

Si riporta di seguito l'art. 3.2 "Oggetto e applicabilità" dell'allegato del suddetto decreto, con evidenziate le parti di interesse del presente paragrafo:

### 3.2 Oggetto e applicabilità

La presente metodologia, ai sensi dell'art. 6 comma 2 del DPCM 08.07.03, ha lo scopo di fornire la procedura da adottarsi per la determinazione delle fasce di rispetto pertinenti alle linee elettriche aeree e interrate, esistenti e in progetto.

I riferimenti contenuti nell'art. 6 del D.P.C.M. 8 luglio 2003 implicano che le fasce di rispetto debbano attribuirsi ove sia applicabile l'obiettivo di qualità: "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." (art. 4).

La presente metodologia di calcolo si applica, quindi, agli elettrodotti esistenti o in progetto, con linee aeree o interrate.

Sono escluse dall'applicazione della metodologia:

- le linee esercite a frequenze diverse da quella di rete (50 Hz);
- le linee definite di classe zero secondo il decreto interministeriale 21.03.88 n. 449;
- le linee definite di prima classe secondo il decreto interministeriale 21.03.88 n. 449;
- le linee in MT in cavo cordato ad elica (interrate o aeree);

In tutti questi casi le fasce associabili hanno ampiezza ridotta, inferiori alle distanze previste dal Decreto Interministeriale n. 449/88 e dal decreto del Ministero dei Lavori Pubblici del 16 gennaio 1991.

*Figura 7.3: Applicabilità ed esclusione dei casi dall'obbligo di valutazione ai sensi del D.M. 29/05/2008*

Trattandosi, pertanto, nei casi in questione di elettrodotti costituiti da linee MT in cavo cordato a elica, come evidenziato in precedenza, si ritiene non essere necessario alcuno studio circa i campi di induzione magnetica generati. Inoltre, ai paragrafi 7.1 e 7.1.1 della Norma CEI 106-11 "Fasce di rispetto per linee MT e BT in cavo cordato ad elica (aereo o sotterraneo)" si descrive che le linee in cavo sotterraneo e aereo di media tensione con cavo a elica visibile, raggiungono valori di induzione magnetica al suolo sulla verticale del cavo inferiori ai 3  $\mu$ T relativi all'obiettivo di qualità.

Si riporta di seguito l'immagine del calcolo presente nella suddetta Norma:

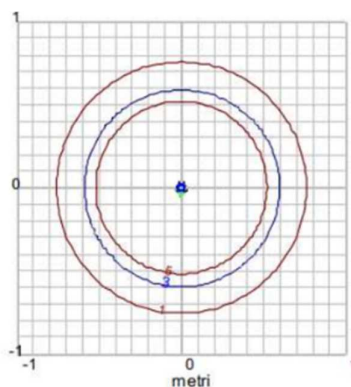


Figura 7.4: Curve equilivello dell'induzione magnetica generata da cavi cordati ad elica – calcoli effettuati con un modello tridimensionale che tiene conto del passo d'elica.

Ad ogni modo, per completezza e a favore della sicurezza sono state valutate, per i cavi MT interrati di collegamento tra le PV Station e le Cabine di sottocampo e tra queste e le Cabine di raccolta/raccolta e trasformazione, le distanze di prima approssimazione da osservare, basandosi sulla metodologia di calcolo suggerita dalla “Linea Guida per l’applicazione del §5.1.3 dell’Allegato al DM 29.05.08: Distanza di prima approssimazione (DPA) da linee e cabine elettriche”.

Si riportano, dunque, i risultati delle simulazioni ottenute utilizzando cautelativamente, la modellizzazione di conduttori localmente rettilinei, orizzontali disposti a trifoglio, di forma cilindrica, con diametro costante per ogni tratto, di cui si riporta per comodità la formula impiegata per il calcolo e spiegata nel capitolo 6 della presente relazione:

$$B_{\mu T} = 0,1 \cdot \sqrt{6} \cdot \frac{I}{D} \cdot \frac{S}{D}$$

Sempre a titolo cautelativo il calcolo della perturbazione elettromagnetica, indotta sia dal tracciato interrato che aereo, è stato effettuato trascurando qualsiasi tipo di schermatura elettromagnetica prodotta dai cavi stessi. Dal punto di vista magnetico il terreno è stato considerato perfettamente trasparente mentre dal punto di vista elettrico risulta essere uno schermo tale da poter ritenere il campo elettrico quasi nullo.

Per la realizzazione dei cavidotti sono stati considerati tutti gli accorgimenti che consentono la minimizzazione degli effetti elettromagnetici sull’ambiente e sulle persone. In particolare, la scelta di operare con linee in MT interrate permette di eliminare la componente elettrica del campo, grazie all’effetto schermante del terreno; inoltre la limitata distanza tra i cavi (ulteriormente ridotta grazie all’impiego di terne cosiddette “a trifoglio”) fa sì che l’induzione magnetica risulti significativa solo in prossimità dei cavi.

### 7.3.1 Calcolo DPA cavi a 20kV

Si riportano di seguito i risultati dell’analisi condotta con l’individuazione della distanza di prima approssimazione (DPA) dei seguenti cavi MT di collegamento a 20kV interni all’area di impianto, interrati.

La rappresentazione grafica delle distanze di prima approssimazione su ortofoto è riportata nell’elaborato di progetto “DPA su Ortofoto”.

Impianto "MESSINELLO-PV01" – Cavidotti in media tensione (20kV)						
Tratta	Da	A	Posa	Cavo	Ib [A]	N <sub>corde</sub> x S [mm <sup>2</sup> ]
S1	PV Station 1	PV Station 2	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	115,47	95
S2	PV Station 2	PV Station 3	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	230,94	185
S3	PV Station 3	PV Station 4	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	346,41	2x150
S4	PV Station 4	Cabina di sottocampo A	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	461,88	3x150
S5	PV Station 6	PV Station 5	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	76,79	95
S6	PV Station 5	Cabina di sottocampo A	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	192,26	185
S7	Cabina di sottocampo A	Cab di parall e trasf. "A"	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	654,14	4x150
S8	PV Station 7	Cabina di sottocampo B	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	46,19	95
S9	Cabina di sottocampo B	Cabina di raccolta	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	46,19	95
S10	Cabina di raccolta	Cab di parall e trasf. "B"	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	484,51	3x150
S11	Cabina di raccolta	Cab di parall e trasf. "A"	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	484,51	3x150
S12	PV Station 8	PV Station 9	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	115,47	95
S13	PV Station 9	Cabina di sottocampo C	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	230,94	185
S14	PV Station 11	PV Station 10	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	63,65	95
S15	PV Station 10	Cabina di sottocampo C	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	178,52	150
S16	Cabina di sottocampo C	Cabina di raccolta	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	409,46	2x185
S17	PV Station 12	Cabina di sottocampo D	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	28,87	95
S18	Cabina di sottocampo D	Cabina di raccolta	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	28,87	95
S19	PV Station Accumulo 1	Cabina sist. Accumulo	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	99,59	95
S20	PV Station Accumulo 2	Cabina sist. Accumulo	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	99,59	95
S21	PV Station Accumulo 3	Cabina sist. Accumulo	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	99,59	95
S22	PV Station Accumulo 4	Cabina sist. Accumulo	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	99,59	95
S23	PV Station Accumulo 5	Cabina sist. Accumulo	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	99,59	95
S24	PV Station Accumulo 6	Cabina sist. Accumulo	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	99,59	95
S25	Cabina sistema di accumulo	Cab trasf. Sist. Accumulo	Interrata	ARE4H5EX 12/20kV	597,56	2x185

Tab.7.8 Linee MT interrate a 20kV

Per ciascuna tratta, di ciascun impianto, verranno individuate le distanze di prima approssimazioni applicando la formula di calcolo del campo di induzione magnetica valida per terne trifase di conduttori a triangolo, derivante dallo sviluppo in serie di Biot-Savart arrestato al primo termine:

$$B_{(\mu T)} = 0,1 \times \sqrt{6} \times \frac{I}{D} \times \frac{S}{D}$$

Pertanto, impiegando i valori esposti nella tabella nella formula del calcolo del campo di induzione magnetica per tutte le tratte, si ottengono i seguenti risultati:

#### Tratta S1:

Dalla Tab.7.8 si evince che i cavidotti MT di collegamento relativi alle tratte S5, S8, S9, S12, S14, S17, S18, S19, S20, S21, S22, S23 e S24 hanno le stesse caratteristiche, ovvero si tratta di cavidotti tipo ARE4H5EX, in formazione 3x1x95mmq, interrati a 1m dal piano di campagna, in singola terna disposta a trifoglio, distanza tra le fasi di 0,05m e con correnti di impiego pari o inferiori a 115,47 A. Pertanto, per le suddette tratte si assume cautelativamente come DPA lo stesso valore ricavato dal grafico seguente, corrispondente al caso di corrente maggiore, pari a 115,47A.

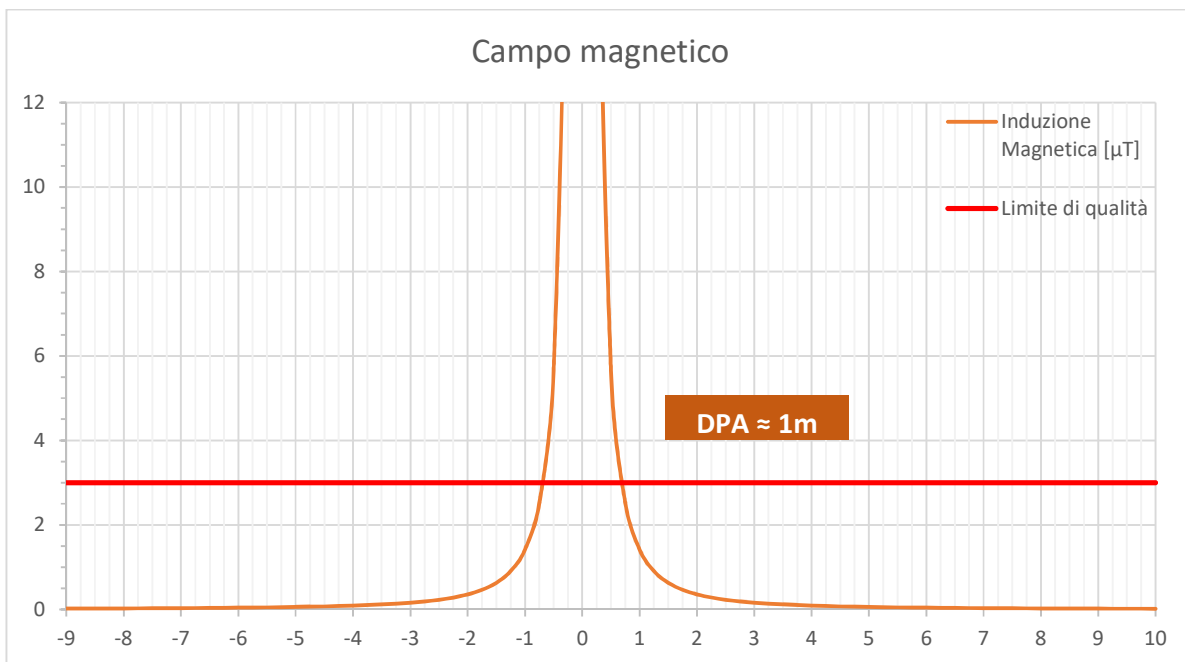


Figura 7.5 – Andamento del campo di induzione magnetica prodotto dalla tratta S1 di cavidotto a 20kV in funzione della distanza dall'asse dei conduttori.

Le DPA per questo tratto di cavidotto interrato è pari a 0,75 m calcolato a partire dall'asse dei tre conduttori disposti a trifoglio. Per cautela si indicherà una DPA pari ad 1m.

Tratta S2:

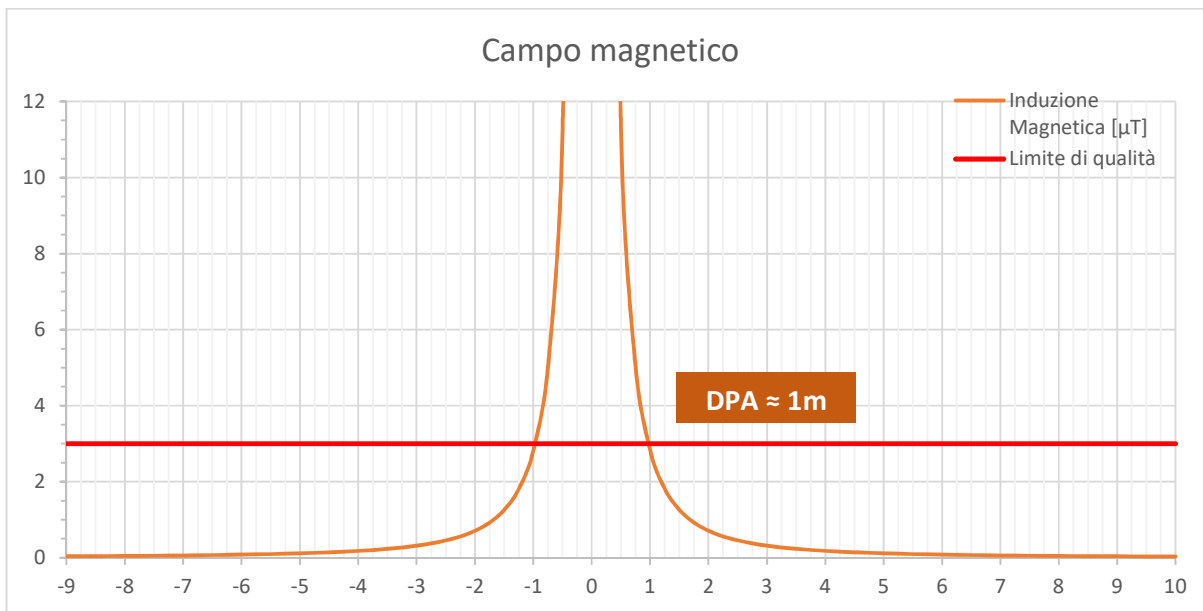


Figura 7.6 – Andamento del campo di induzione magnetica prodotto dalla tratta S2 di cavidotto a 20kV in funzione della distanza dall'asse dei conduttori

Anche per questa tratta (e per la tratta S13 che presenta le medesime caratteristiche, v. tabella 7.8), ovvero cavo elicordato in alluminio di sezione pari a  $3 \times 1 \times 185 \text{mm}^2$ , si ottiene come DPA il valore di 1m calcolato a partire dall'asse dei conduttori.



Tratta S3:

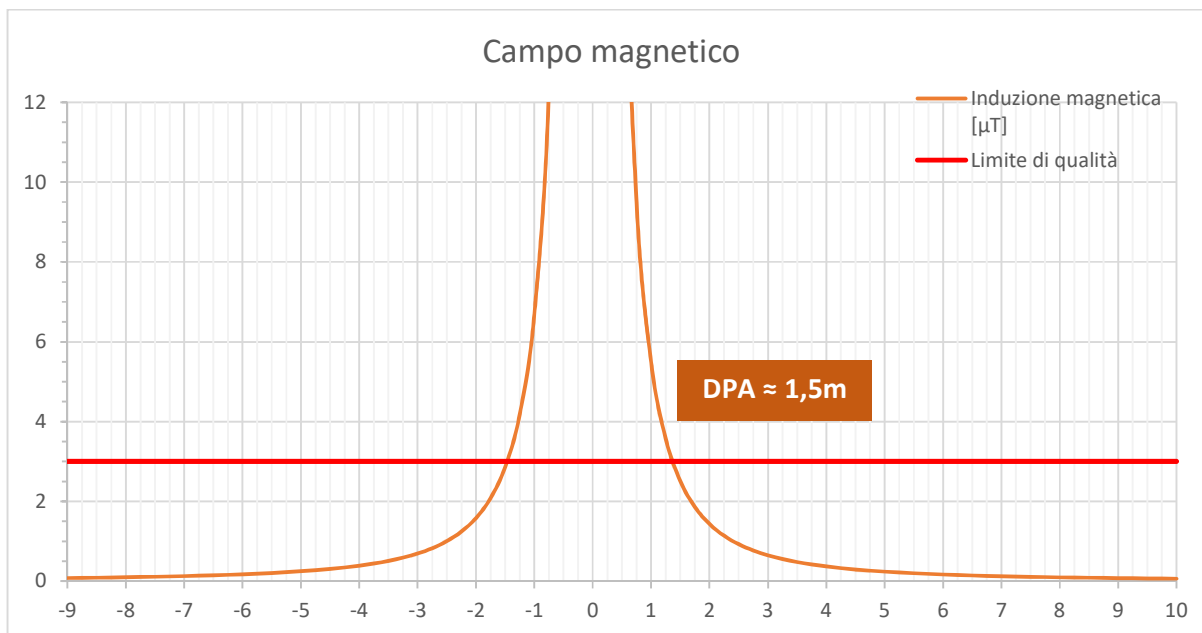


Figura 7.7 – Andamento del campo di induzione magnetica prodotto dalla tratta S3 di cavidotto a 20kV in funzione della distanza dall'asse dei conduttori

Per la tratta S3, la DPA calcolata risulta pari a 1,5m.

Tratta S4:

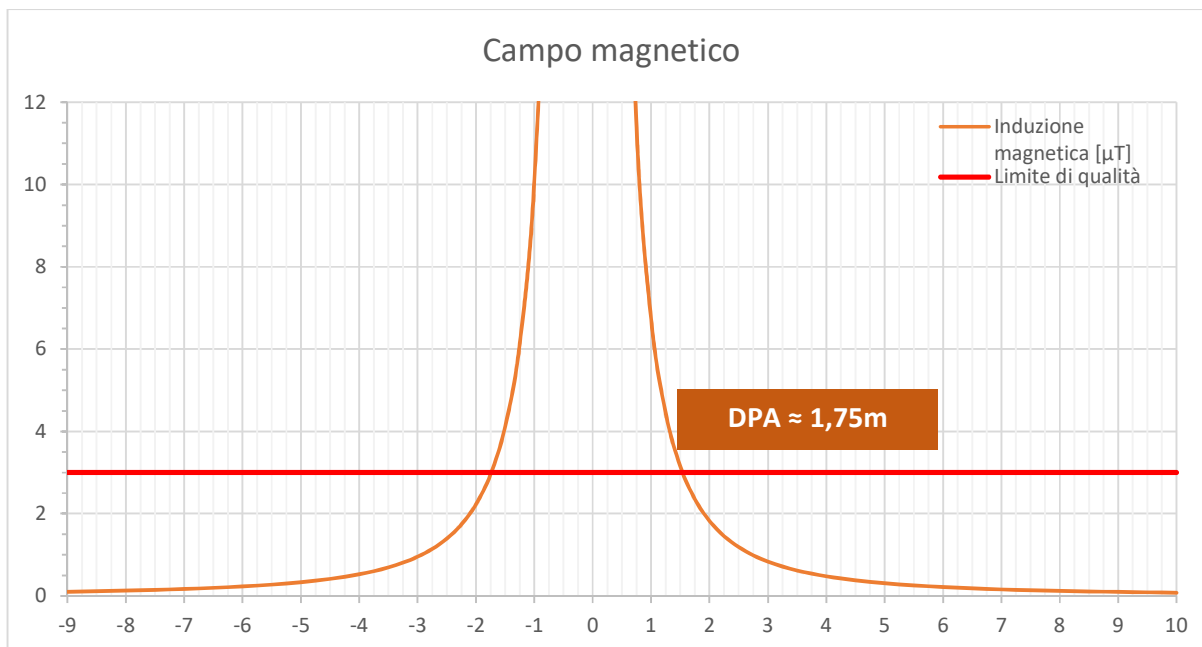


Figura 7.8 – Andamento del campo di induzione magnetica prodotto dalla tratta S4 di cavidotto a 20kV in funzione della distanza dall'asse dei conduttori

Per questa tratta, e per le tratte S10 e S11 che hanno la stessa formazione, ovvero cavo elicordato in alluminio di sezione pari a 3x3x150mm<sup>2</sup>, la DPA calcolata risulta pari a 1,75m per lato rispetto all'asse dei conduttori.

Tratta S6:

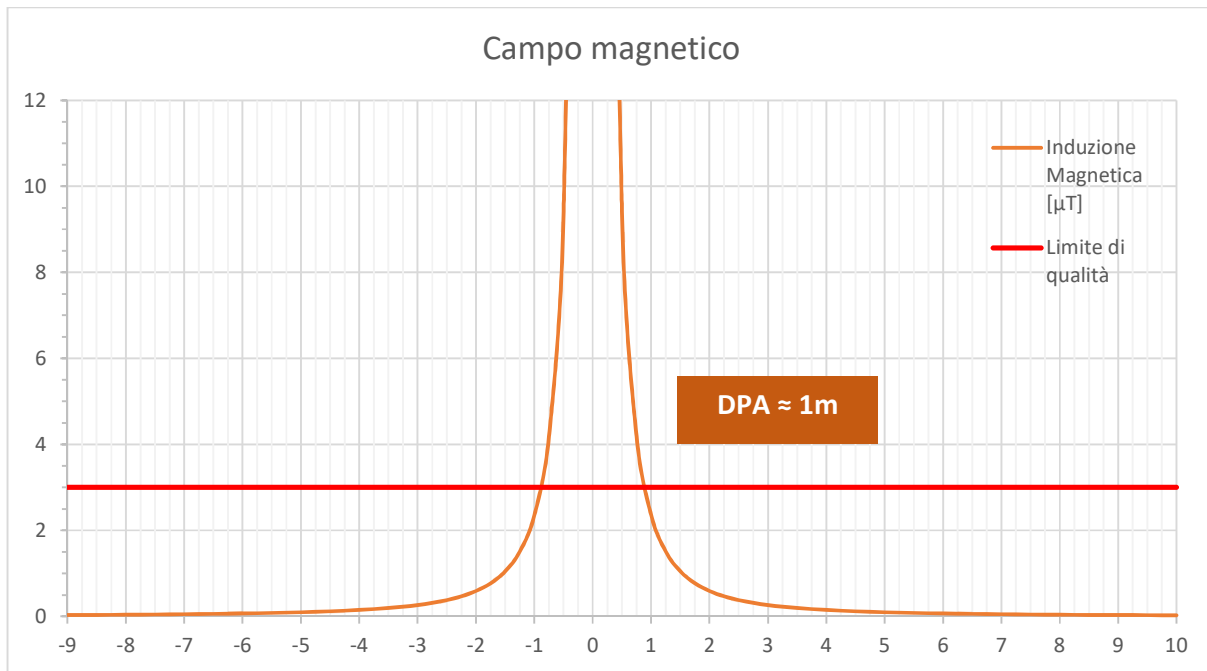


Figura 7.9 – Andamento del campo di induzione magnetica prodotto dalla tratta S6 di cavidotto a 20kV in funzione della distanza dall'asse dei conduttori

Per questo tratto si ipotizza una DPA pari a 1m.

Tratta S7:

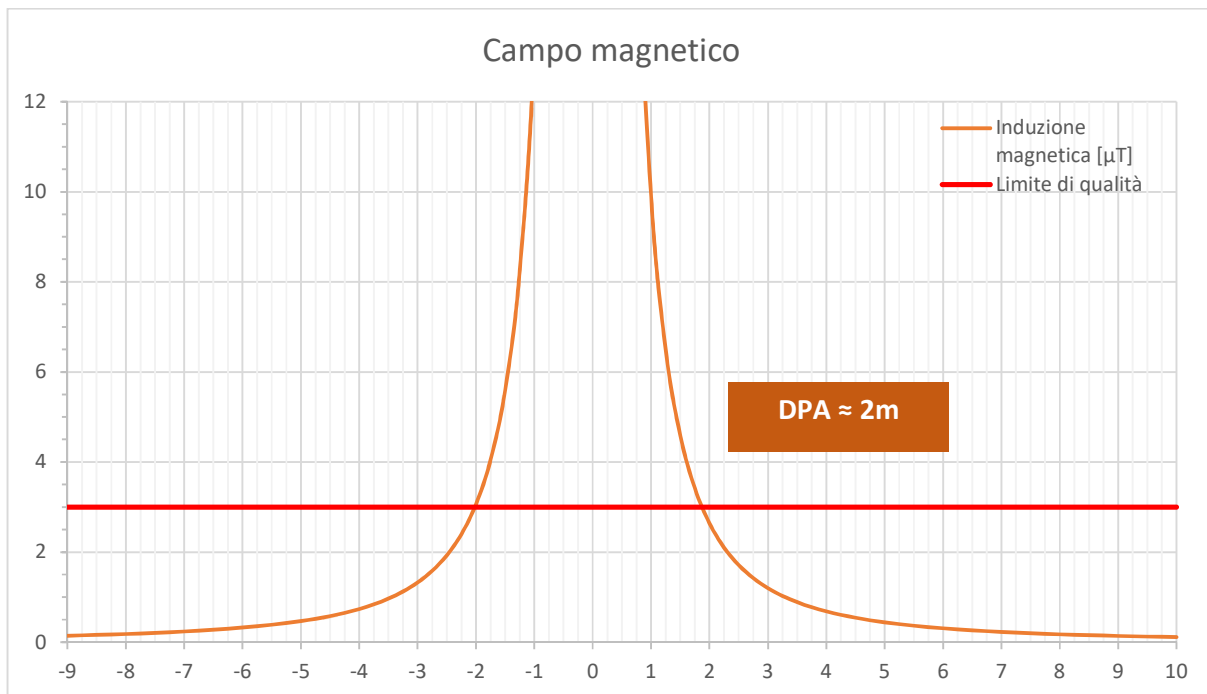


Figura 7.10 – Andamento del campo di induzione magnetica prodotto dalla tratta S7 di cavidotto a 20kV in funzione della distanza dall'asse dei conduttori

Per questa tratta si ipotizza una DPA pari a 2m.

Tratta S15:

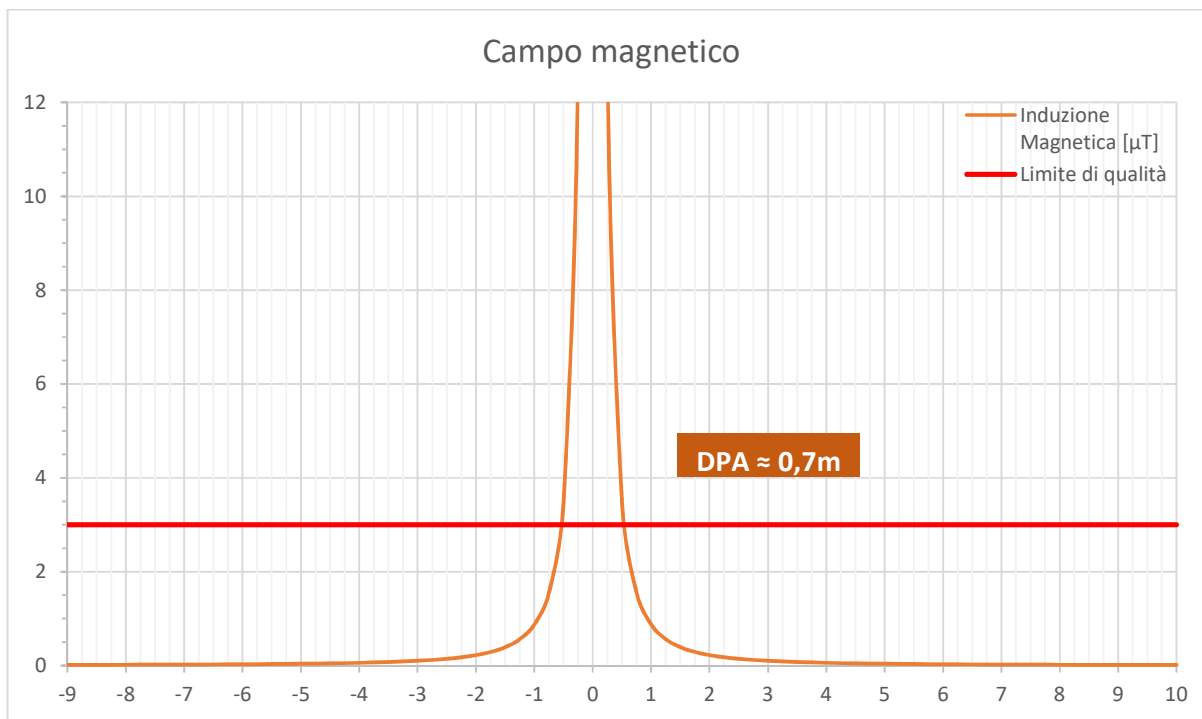


Figura 7.11 – Andamento del campo di induzione magnetica prodotto dalla tratta S15 di cavidotto a 20kV in funzione della distanza dall'asse dei conduttori

Per questa tratta, la DPA ipotizzata è di 0,7m, approssimata per eccesso ad 1m.

Tratta S16:

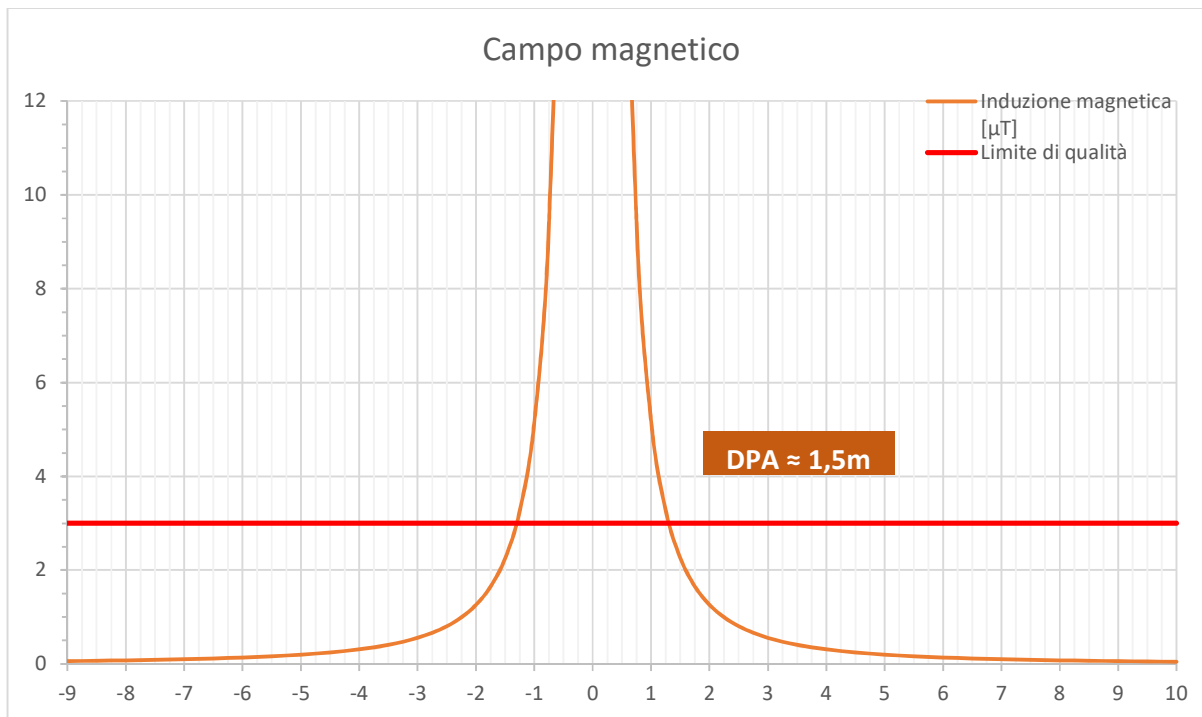


Figura 7.12 – Andamento del campo di induzione magnetica prodotto dalla tratta S16 di cavidotto a 20kV in funzione della distanza dall'asse dei conduttori

Per questa tratta, la DPA ipotizzata è pari ad 1m.

Tratta S25:

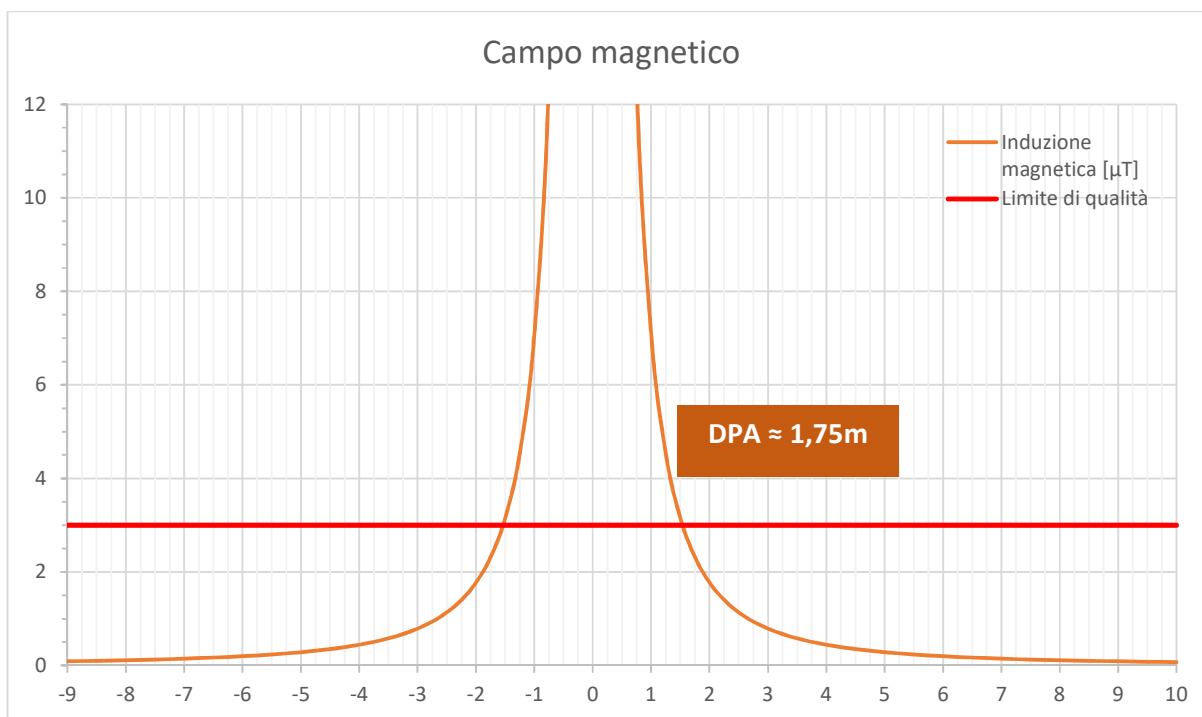


Figura 7.13 – Andamento del campo di induzione magnetica prodotto dalla tratta S25 di cavidotto a 20kV in funzione della distanza dall’asse dei conduttori.

**7.4 Sistema di cavi a 36kV**

Impiegando il metodo di calcolo del capitolo precedente, si procede adesso al calcolo dell’induzione magnetica in funzione della distanza dall’asse dei cavi delle tratte in AT.

Impianto "MESSINELLO-PV01" – Cavidotti in alta tensione (36kV)						
Tratta	Da	A	Posa	Cavo	Ib [A]	Ncorde x S [mm <sup>2</sup> ]
S1	Cabina trasf. sist. Accumulo	Cab di raccolta e trasf "A"	Interrata	RG16H1R12X 26/45kV	331,98	1x185
S2	Cabina di raccolta e trasf. "A"	Cab di raccolta e trasf. "B"	Interrata	RG16H1R12X 26/45kV	363,41	2x95
S3	Cabina di raccolta e trasf. "A"	Cabina di sezionamento AT	Interrata	RG16H1R12X 26/45kV	632,58	2x185
S4	Cabina di sezionamento AT	Stazione Elettrica RTN	Interrata	RG16H1R12X 26/45kV	632,58	2x185

Tratta S1

Il cavo utilizzato è un cavo con conduttore in rame, tipo RG16H1R12X 26/45kV con sezione 3x1x185 e la corrente di impiego è pari a 331,98A:

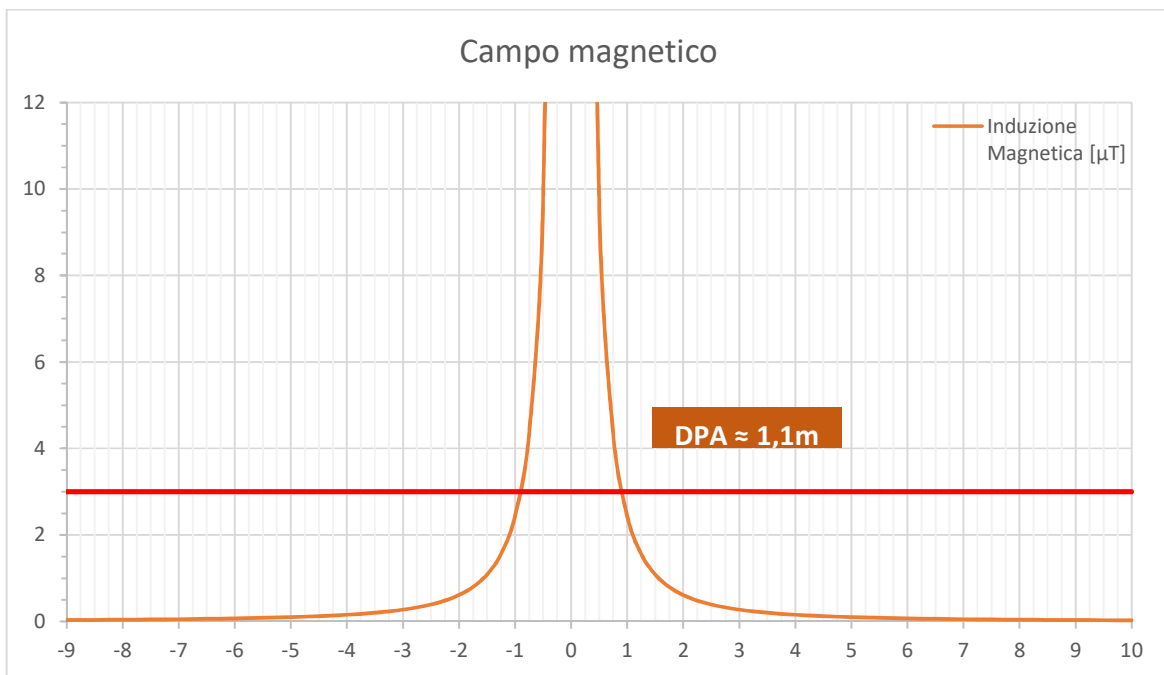


Figura 7.14 – Andamento del campo di induzione magnetica prodotto dalla tratta S1 di cavidotto a 36kV in funzione della distanza dall'asse dei conduttori.

Dal grafico sopra si evince che la DPA in questo caso è pari a 1,1m, approssimato per eccesso a 1,5m.

Tratta S2

Il cavo utilizzato è un cavo con conduttore in rame, tipo RG16H1R12X 26/45kV con sezione 3x2x95mm<sup>2</sup> e la corrente di impiego è pari a 363,41A:

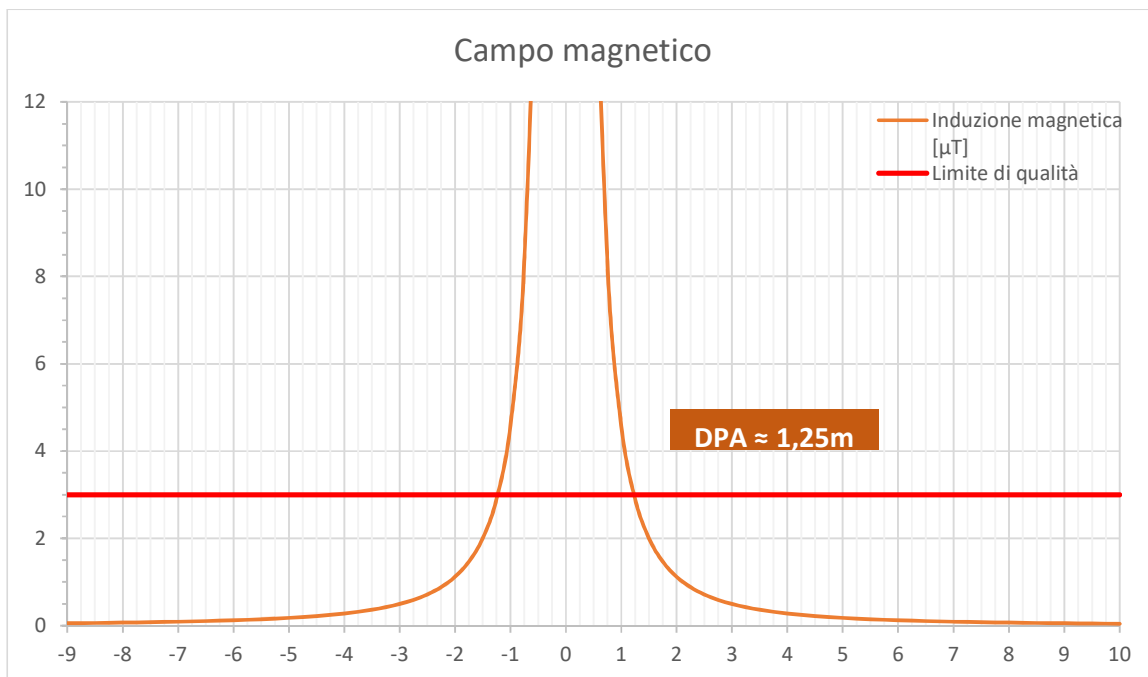
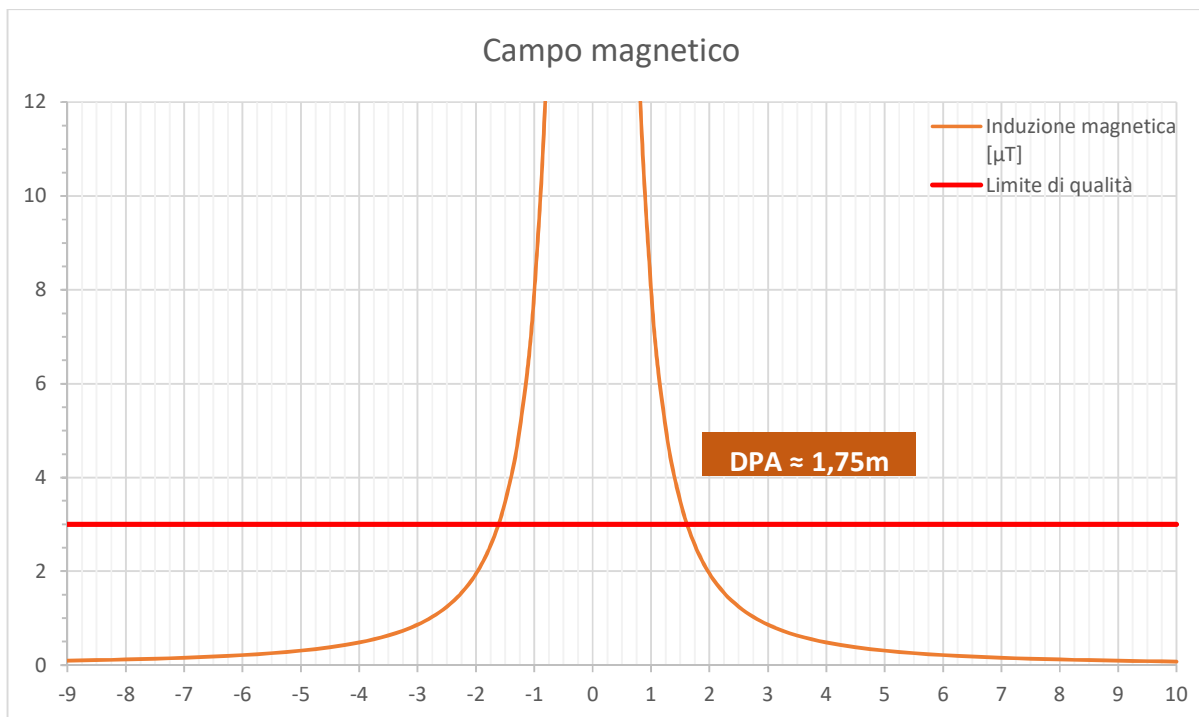


Figura 7-14 – Andamento del campo di induzione magnetica prodotto dalla tratta S2 di cavidotto a 36 kV in funzione della distanza dall'asse dei conduttori

La DPA in questo caso è pari a 1,25 m, approssimati per eccesso a 1,5m.

Tratte S3 e S4:

Queste due tratte, identiche dal punto di vista della formazione di posa (cavo RG16H1R12X 26/45kV con sezione 3x2x185mm<sup>2</sup> e corrente di impiego pari a 632,58A, interrato a 1,2m di profondità) mostrano il seguente andamento del campo di induzione magnetica in funzione della distanza dall'asse dello scavo:



Per queste tratte, la DPA è pari a 1,75 m.

## 8 Conclusioni

Il presente elaborato è stato redatto al fine di valutare l'esposizione ai campi elettrici, magnetici ed elettromagnetici (CEM) generati dalle apparecchiature/infrastrutture elettriche per la connessione dell'impianto agrivoltaico, MESSINELLO-PV01 durante l'esercizio e il rischio derivante dall'esposizione nei luoghi di lavoro, ai sensi del Titolo VIII, Capo IV del D. Lgs. 81/2008 e s.m.i. "Testo Unico in materia di salute e sicurezza sul lavoro", come modificato e integrato dal D. Lgs. 159/2016, che attua la Direttiva 2013/35/UE del Parlamento Europeo e del Consiglio, del 26 giugno 2013, sulle disposizioni minime di sicurezza e di salute relative all'esposizione dei lavoratori ai rischi derivanti dagli agenti fisici (campi elettromagnetici) e che abroga la direttiva 2004/40/CE.

Considerando che l'art. 209 del Testo Unico sulla Sicurezza individua le Norme tecniche del Comitato Elettrotecnico Italiano (CEI) come riferimento per l'identificazione dell'esposizione ai CEM nel campo di frequenza tra 0 Hz e 300 GHz e nella valutazione dei rischi derivanti dall'esposizione ai CEM nei luoghi di lavoro, il suddetto comitato ha pubblicato in data 01/2021 la "Guida alla valutazione dei rischi per la salute e la sicurezza derivante dall'esposizione ai campi elettrici, magnetici ed elettromagnetici (CEM) fra 0 Hz e 300 GHz nei luoghi di lavoro", la quale integra i contenuti della Norma CEI EN 50499 "Procedura per la valutazione dell'esposizione dei lavoratori ai campi elettromagnetici" e la disciplina sulla protezione dalle esposizioni ai CEM ai sensi della legislazione nazionale vigente, proponendo un approccio operativo

semplificato per la valutazione dei rischi derivanti dall'esposizione ai CEM da parte di tutti i soggetti, interni ed esterni, coinvolti nell'organizzazione e gestione della salute e sicurezza nei luoghi di lavoro, a cui si è fatto riferimento per la redazione del presente elaborato. Una sintesi dei risultati ottenuti è riportata nelle tabelle seguenti:

Sorgente di emissione	Sorgente giustificabile per l'esposizione ai campi elettrici	Sorgente giustificabile per l'esposizione ai campi magnetici	Campo elettrico generato [kV m <sup>-1</sup> ]	Induzione magnetica generata [μT]	Presenza di personale non addetto ai lavori	Presenza di personale addetto ai lavori	Misure di protezione da adottare
PV Station (trasformatori MT/BT)	SI	NO	//	273,2 μT	NO	SI	Zonizzazione delle aree; Collegamenti delle masse e masse estranee a terra.
Cabina di sottocampo (trasformatore Ausiliari)	SI	NO	//	20,4 μT	NO	SI	Zonizzazione delle aree; Collegamenti delle masse e masse estranee a terra.
Cabina di raccolta e trasformazione (Trasformatore AT/MT)	SI	NO	//	1728	NO	SI	Zonizzazione delle aree; Collegamenti delle masse e masse estranee a terra.
Linee elettriche in cavo di media tensione a 20kV	SI	NO	//	< 3	NO	SI	Interramento delle linee. Collegamento a terra degli schermi metallici dei cavi; Utilizzo di materiali schermanti.
Linea elettriche in cavo a 36kV	SI	NO	//	<3	NO	SI	Interramento delle linee. Collegamento a terra degli schermi metallici dei cavi; Utilizzo di materiali schermanti.

Tabella 8.1: Classificazione delle sorgenti di emissione e indicazione delle misure di protezione da adottare per garantire la protezione dei lavoratori e della popolazione dai rischi legati ai CEM

dove:

- i livelli di induzione magnetica generati dalle linee elettriche a 20kV interrate sono stati valutati sulla superficie del suolo in corrispondenza dell'asse della linea;
- l'induzione magnetica generata dai trasformatori BT/MT e AT/MT è stata calcolata ad 1,00 m di distanza dal trasformatore;



- i livelli di esposizione ai campi elettrici, magnetici ed elettromagnetici e le relative distanze di prima approssimazione dei trasformatori contenuti nei vani trasformatori e nella cabina utente sono stati valutati con riferimento agli standard dettati dalla “Linea Guida per l’applicazione del §5.1.3 dell’Allegato al DM 29.05.08: Distanza di prima approssimazione (DPA) da linee e cabine elettriche (e-distribuzione S.p.A.)”.

La determinazione delle DPA è stata effettuata in accordo al D.M. del 29/05/2008 e alle norme CEI di riferimento, riportando per ogni opera elettrica (trasformatori, linee MT interrate e aeree) la già menzionata DPA. Ed è emerso quanto segue:

- Per il trasformatore MT/BT contenuto in ciascuna PV Station si è ottenuto come distanza di prima approssimazione un valore di 8 m a partire dalle pareti della cabina;
- Per il trasformatore MT/BT dei servizi ausiliari contenuto in ciascuna Cabina di sottocampo si è ottenuto come distanza di prima approssimazione un valore di 2 m a partire dalle pareti della cabina.
- Per le linee elettriche MT interrate a 20kV, considerando che queste saranno del tipo a elica visibile, per le loro particolarità costruttive, ossia ridotta distanza tra le fasi e per la loro continua trasposizione dovuta alla cordatura, producono un campo di induzione magnetica trascurabile e, pertanto, non è necessaria l’apposizione di alcuna fascia di rispetto; e, comunque, ricadono all’interno di aree nelle quali non risultano essere presenti recettori sensibili ovvero aree di gioco per l’infanzia, ambienti abitativi, ambienti scolastici, luoghi adibiti a permanenza di persone per più di quattro ore giornaliere. Inoltre, dalle simulazioni effettuate, le DPA non eccedono il range di  $\pm 2$  metri per i cavidotti di collegamento tra le PV Station e tra questi e la Cabina di sottocampo e per i cavidotti di collegamento tra la Cabina di sottocampo e la Cabine di raccolta e trasformazione. Infine, in virtù delle metodologie di calcolo approvate dal D.M. 20/05/2008, si fa esplicito riferimento al caso in questione come un caso per il quale non è richiesto alcun calcolo delle fasce di rispetto.
- Per le linee elettrica AT a 36kV, considerando che queste saranno del tipo a elica visibile, per le loro particolarità costruttive, ossia ridotta distanza tra le fasi e per la loro continua trasposizione dovuta alla cordatura, producono un campo di induzione magnetica trascurabile e, pertanto, non è necessaria l’apposizione di alcuna fascia di rispetto; e, comunque, ricadono all’interno di aree nelle quali non risultano essere presenti recettori sensibili ovvero aree di gioco per l’infanzia, ambienti abitativi, ambienti scolastici, luoghi adibiti a permanenza di persone per più di quattro ore giornaliere. Inoltre, dalle simulazioni effettuate, le DPA non eccedono il range di  $\pm 2$ m. Infine, in virtù delle metodologie di calcolo approvate dal D.M. 20/05/2008, si fa esplicito riferimento al caso in questione come un caso per il quale non è richiesto alcun calcolo delle fasce di rispetto.

Si sottolinea, peraltro che, i cavidotti interrati a 20kV e a 36kV, i trasformatori e le cabine d’impianto, saranno installati in luoghi che non sono adibiti a permanenze prolungate della popolazione e tantomeno negli ambienti particolarmente protetti, quali scuole, aeree di gioco per l’infanzia. Tra l’altro, le aree di impianto non saranno accessibili alla popolazione, ed i campi elettromagnetici generati sono tali da non interferire con i recettori sensibili. Quanto appena detto si evince anche dalla rappresentazione riportata nell’elaborato grafico di progetto “DPA su Ortofoto”.

Inoltre, si rammenta che i calcoli sono stati condotti prendendo a riferimento le correnti d’impiego teoriche, correnti che saranno raggiunte per brevissimi periodi nel normale esercizio dell’impianto fotovoltaico in esame.

Infine, dalle analisi effettuate risulta che le misure di prevenzione e protezione descritte nella presente relazione e che verranno adottate in fase di costruzione ed esercizio dell'impianto, sono sufficienti ad assicurare la protezione dei lavoratori in prossimità delle fonti di emissione. Qualora in corso d'opera dovessero intervenire modifiche delle caratteristiche tecniche degli impianti descritti, tali misure di protezione verranno rivalutate e, se necessario, verranno applicati ulteriori provvedimenti di mitigazione del campo elettrico e del campo magnetico.

Per la rappresentazione grafica delle DPA su Ortofoto si veda l'elaborato di progetto "DPA su Ortofoto".

In conclusione, dalle verifiche eseguite si può affermare che l'impianto agrivoltaico MESSINELLO-PV01a è stato dimensionato in modo da essere conforme ai contenuti di cui all'art. 4 del D.P.C.M dell'08/07/03 (G.U. n.200 del 29/08/2003) e del D.M. 29/05/08 ed è stato progettato nel pieno rispetto dei contenuti di cui all'art.6 del richiamato decreto.

Pertanto ai sensi dell'art. 5.1.3 del D.M. 29/05/08, l'analisi del campo magnetico si esaurisce questo livello essendo anche certi che il campo elettrico è sempre  $\ll 5$  kV/m così come fissato dall'art. 3 del D.P.C.M. 08/07/03.