

# IRRADIATION DA CORRENTI

(Potenziali Elettrodinamici)

Si suppone di avere in un mezzo isotropo e omogeneo.  
 Le equazioni di Maxwell si rischiarano, in presenza di  
solo sorgenti elettriche come

$$(1) \quad \nabla \times \underline{E} = -j\omega \underline{B} \equiv -j\omega \mu \underline{H}$$

$$\underline{D} = \epsilon \underline{E}$$

$$(2) \quad \nabla \times \underline{H} = j\omega \underline{D} + \underline{J} \equiv j\omega \epsilon \underline{E} + \underline{J}$$

$$\underline{B} = \mu \underline{H}$$

relazioni costitutive

$$(3) \quad \nabla \cdot \underline{D} = \rho \Rightarrow \nabla \cdot \underline{E} = \frac{1}{\epsilon} \rho$$

$$(4) \quad \nabla \cdot \underline{B} = 0 \Rightarrow \nabla \cdot \underline{H} = 0$$

$$(5) \quad \nabla \cdot \underline{J} + j\omega \rho = 0 \quad \text{conservazione della carica}$$

E' facile vedere che per le (5), le equazioni alle divergenze sono deducibili a partire da quelle ai rotori.

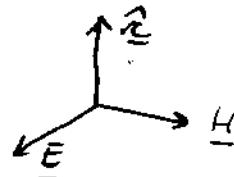
Le prime due equazioni rappresentano quindi un sistema di 6 equazioni differenziali in  $\{\underline{E}_x, \underline{E}_y\} \cup \{\underline{H}_x, \underline{H}_y\}$  in tutti i punti dello spazio, con termine resto  $\rho$  densità di corrente  $\underline{J}$  (impresso, ridotto, equivalente immaginario) ...

Le 6 equazioni sono complete delle condizioni al contorno che specificano cosa accade all'infinito. Tale condizione è detta

### CONDIZIONE DI RADIAZIONE DI SOMMERFIELD

$$\lim_{r \rightarrow \infty} r(E - \eta_0 H \times \hat{z}) = 0 \quad \eta_0 = 120\pi$$

Se la grande distanza dalla sorgente le componenti di campo si attenuano con la distanza e campi elettrici e magnetici sono ortogonali tra loro ortogonali e si comportano come onde piane



Il set di equazioni differenziali non è in genere risolvibile in maniera semplice, e si ricorre quindi ad un procedimento indiretto basato sulle tecniche

### POTENZIALI ELETRODINAMICI

Dalle (4)  $\nabla \cdot \underline{B} = 0$  si deduce che  $\underline{B}$  è un vettore solenoidale e quindi può essere espresso come rotore di un vettore

$$\underline{B} = \nabla \times \underline{A} \quad \underline{A} = \text{potenziale magnetico vettore}$$

$$(5) \underline{H} = \frac{1}{\mu} \nabla \times \underline{A}$$

è facile verificare con le proprietà degli operatori rettorici che

$$\nabla \cdot (\nabla \times \underline{A}) = 0$$

Si ricorda che un qualsiasi vettore può essere decomposto in una parte istazionale ed una parte azionale

$$\underline{A} = \underline{A}_{\text{istr}} + \underline{A}_{\text{az}}$$

$$\underline{A}_{\text{istr}} = f_1(\nabla \cdot \underline{A})$$

$$\underline{A}_{\text{az}} = f_2(\nabla \times \underline{A})$$

di conseguente per ottenere il numero minimo di vettori bisogna specificare il rotore e la divergenza. Resta quindi ancora da specificare la divergenza del nostro potenziale vettore. Si intuisce che sono queste condizioni.

Introducendo le (6) nelle (2) si ottiene

$$(7) \quad \nabla \times \underline{E} = -j\omega \nabla \times \underline{A} \Rightarrow \nabla \times (\underline{E} + j\omega \underline{A}) = 0$$

Il vettore  $\underline{E} + j\omega \underline{A}$  è istazionale (conservativo) e quindi può essere espresso come gradiente di un scalare

$$\underline{E} + j\omega \underline{A} = -\nabla \phi \quad \phi: \text{potenziale scalare}$$

Si noti che per  $\omega \rightarrow 0$   $\underline{E} = -\nabla \phi$  cosa stava.

$$(8) \quad \underline{E} = -j\omega \underline{A} - \nabla \phi$$

A questo punto si introduceva le (8) e le (6) nelle (2)

$$\nabla \times (\frac{1}{\mu_0} \nabla \times \underline{A}) = j\omega \underline{E} (-j\omega \underline{A} - \nabla \phi) + j$$

$$\nabla \times \nabla \times \underline{A} = \nabla \nabla \cdot \underline{A} - \nabla^2 \underline{A}$$

$$(8\text{bis}) \quad \nabla^2 \underline{A} + k_0^2 \underline{A} = +\mu_0 \Sigma \nabla (\nabla \cdot \underline{A} + j\omega \mu_0 \phi)$$

$$k_0^2 = \omega^2 \mu_0 \epsilon_0 \quad \text{costante di propagazione}$$

A questo punto si ricorda che bisogna omegnare le divergenze del potenziale  $\underline{A}$  e, per semplificare l'equazione precedente, è comune usare le seguenti scelte:

$$(9) \quad \nabla \cdot \underline{A} + j\omega \mu_0 \phi = 0 \quad \text{CONDIZIONE DI LORENTZ}$$

che rende interdipendenti il potenziale scalare e quello vettore.

$$(10) \quad \phi = -\frac{1}{j\omega \mu_0 \epsilon_0} \nabla \cdot \underline{A}$$

L'equazione (9) divenuta pertanto una equazione nelle sole incognite  $\underline{A}$

$$(11) \quad \boxed{\nabla^2 \underline{A} + k_0^2 \underline{A} = -\mu_0 \underline{J}_0}$$

Equazione di Helmholtz non omogenea

$$\underline{A} \leftarrow \underline{J}$$

Sono tre equazioni differenziali del secondo ordine non più omogenee

$$\begin{cases} \nabla^2 A_x + k_0^2 A_x = -\mu_0 J_{0x} \\ \nabla^2 A_y + k_0^2 A_y = -\mu_0 J_{0y} \\ \nabla^2 A_z + k_0^2 A_z = -\mu_0 J_{0z} \end{cases}$$

Si ricorda che  $\nabla^2 \underline{A} = \frac{\partial^2 A_x}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 A_y}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 A_z}{\partial z^2}$

E' importante osservare che il potenziale vettore è in ogni punto dello spazio parallelo alla sorgente di corrente.

$$\underline{A} \parallel \underline{J}_0$$

Quindi se la corrente è per esempio un filamento orientato lungo  $\hat{z}$

$$\underline{A} = A_z \hat{z}$$

Queste proprietà non è invece valida per i campi, per effetto delle presenze del rotore che combina le varie componenti.

$$\underline{E} \neq \underline{J}$$

L'eq. (10) posta in (8) permette di esprimere il campo elettrico in funzione del solo potenziale vettore

$$(12) \quad \left\{ \begin{array}{l} \underline{E} = -j\omega \underline{A} + \frac{1}{j\omega \mu_0 \epsilon_0} \nabla \nabla \cdot \underline{A} \\ \underline{H} = \frac{1}{\mu_0} \nabla \times \underline{A} \end{array} \right. \quad \begin{array}{l} \uparrow \\ \text{componente} \\ \text{derrivate} \\ \text{seconde} \end{array}$$

$$\underline{J} \longrightarrow \underline{A} \longrightarrow \left\{ \begin{array}{l} \underline{E} \\ \underline{H} \end{array} \right\}$$

Si può infine verificare, utilizzando l'eq. (1), che il potenziale scalare è soluzione delle seguenti equazioni di Helmholtz:

$$\nabla^2 \phi + k_0^2 \phi = -\frac{\rho}{\epsilon_0}$$

Si tratta di due equazioni scalari.

Note: può essere utile risolvere sia l'equazione del potenziale scalare che magnetico in modo da entrare nel calcolo di  $\mathbf{E}$  e derivate doppie.

### Potenziale elettrico vettore

Quelche siano presenti solo sorgenti magnetiche

$$\underline{M} \cdot \underline{P_M} \quad (\underline{J}=0, \underline{P}=0)$$

si può applicare un procedimento del tutto dual, introducendo un potenziale elettrico vettore da

$$\nabla \cdot \underline{D} = 0 \Rightarrow \underline{E} = \frac{1}{\epsilon} \nabla \times \underline{F}$$

potenziale  
elettrico  
vettore

$\underline{E}$  risulta soluzione di due equazioni di Helmholtz non omogenee nel termine noto  $\underline{M}$

$$(13) \quad \nabla^2 \underline{F} + k_0^2 \underline{F} = -\epsilon_0 \underline{M}$$

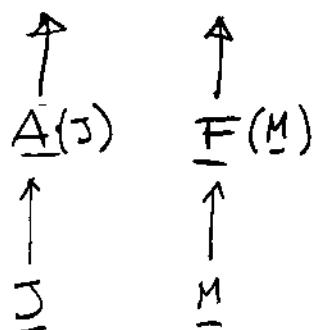
Il campo magnetico può essere espresso come

$$(14) \quad \underline{H} = -j\omega \underline{\underline{M}} + \frac{1}{j\omega \mu_0} \nabla \nabla \cdot \underline{\underline{F}}$$

Nel caso siamo contemporaneamente presenti: sorgenti elettriche e magnetiche, possiamo avere risolti separatamente e poi si applica la sovrapposizione degli effetti.

Il campo risultante è la somma dei campi associati alle sole sorgenti magnetiche e alle sole sorgenti elettriche.

$$\underline{E}^{TOT} = \underline{E}(J) + \underline{E}(M)$$



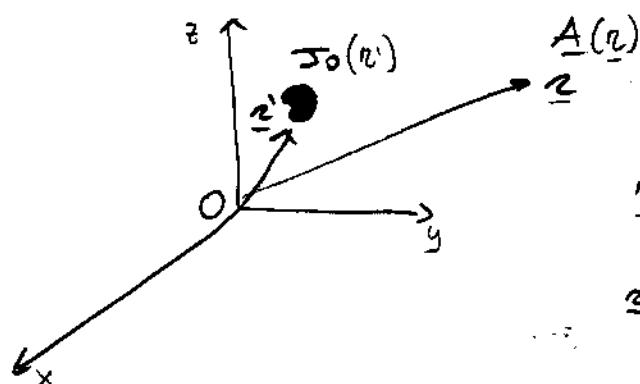
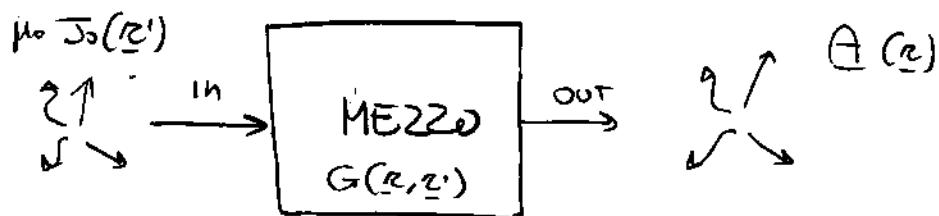
# 8

## FUNZIONE DI GREEN

Supponiamo di considerare lo spazio sede dell'indietro delle sorgenti come un sistema lineare stazionario.

L'indietro può essere perfettamente descritto con il formalismo delle Teorie dei Sistemi.

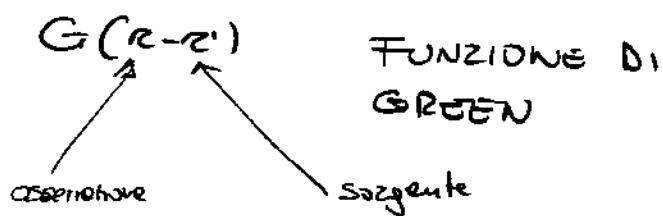
$$(\nabla^2 + k_0^2) \underline{A} = -\mu_0 \underline{\Sigma}$$



$\underline{r}$ : vettore punto di osservazione

$\underline{r}'$ : vettore punto di sorgente.

In un sistema lineare stazionario, l'uscita può essere connesso all'ingresso tramite le risposte impulsive di tale sistema



$$\underline{A}(r) = [G * \mu_0 \underline{J}_0(r')](\underline{r})$$

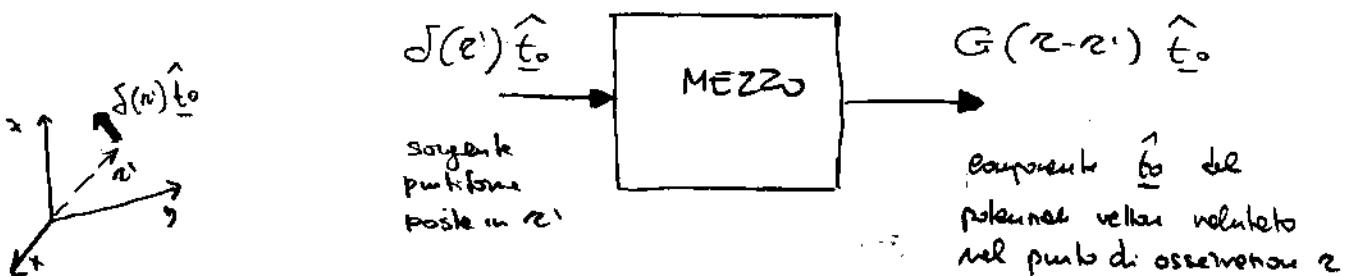
$$= \mu_0 \int_V G(r-r') J_0(r') dr'$$

Convoltione nello spazio

Si noti che le risposte impulsive, se siamo in un mezzo omogeneo isotropo, dove necessariamente sono una scalare perché

$$\underline{A} \parallel \underline{J}_0$$

Per definizione la risposta impulsiva di un sistema corrisponde alle sue uscite quando in ingresso c'è un delta di Dirac e come tali vengono calcolate



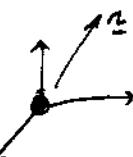
Dall'equazione di Helmholtz per i potenziali si pesca  
ell'equazione scalare di Green

$$\nabla^2 G + k_0^2 G = -\delta(r)$$

Eq. di Green scalare

Impulso centrale  
in  $r=0$

uscita nel genero  
punto  $r$



Poiché la sorgente impulsiva è puntiforme, è ragionevole cercare una soluzione isotropa, cioè che non dipende dell'angolo di osservazione ma solo delle distanze tra punto di sorgente e punto di osservazione ( $r$ ).

Conviene allora lavorare in coordinate sfereiche:

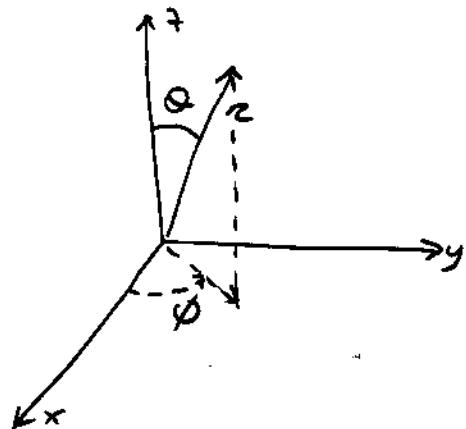
$$\nabla^2 G = \underbrace{\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial G}{\partial r} \right)} + \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial G}{\partial \theta} \left( \sin \theta \frac{\partial G}{\partial \theta} \right) + \\ + \frac{1}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial^2 G}{\partial \phi^2}$$

Nell'ipotesi precedente si

pone

$$\frac{\partial}{\partial \theta} = \frac{\partial}{\partial \phi} = 0$$

per cui l'equazione di Green scalare si riduce a



$$\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial G}{\partial r} \right) + k_0^2 G = -\delta(r)$$

per  $r \neq 0$  (essendo  $r > 0$ )

$$\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial G}{\partial r} \right) + k_0^2 G = 0$$

Equazione omogenea

si applica la sostituzione di verificare

$$u = r G \quad \Rightarrow \quad G = \frac{u}{r}$$

$$\frac{\partial u}{\partial r} = r \frac{\partial G}{\partial r} + G$$

$$\frac{\partial^2 u}{\partial r^2} = r \frac{\partial^2 G}{\partial r^2} + 2 \frac{\partial G}{\partial r}$$

$$\frac{1}{r} \frac{\partial^2 u}{\partial r^2} = \frac{\partial^2 G}{\partial r^2} + \frac{2}{r} \frac{\partial G}{\partial r} = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial G}{\partial r} \right)$$

pertanto l'equazione di Helmholtz diventa  $\frac{1}{r} \frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + k_0^2 \frac{u}{r} = 0$

$$\frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + k_0^2 u = 0 \quad \leftarrow$$

è l'equazione delle onde che ammette soluzioni

$$u = a e^{-j k_0 r} + b e^{+j k_0 r}$$

$$G(r) = \frac{a}{r} e^{-j k_0 r} + \frac{b}{r} e^{+j k_0 r}$$

Non si considera l'onda che dall'infinito va verso l'esterno  
e quindi

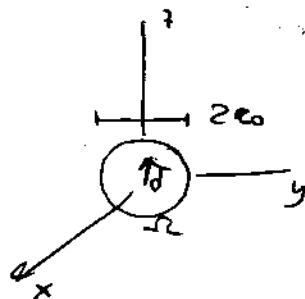
$$G(r) = \frac{a}{r} e^{-j k_0 r}$$

Bisogna ora determinare le costanti  $a$

A tal fine si osserva che le soluzioni tutte sono singolari per  $r=0$  e quindi bisogna andare ad analizzare cosa accade all'equazione di Green in prossimità della sorgente.

Si integri allora l'eq. di Green su una sfera centrale nell'origine del sistema di riferimento, ovvero dove sono state poste le sorgenti impulsive.

$$\int_{\Omega(r_0)} \nabla^2 G(r) dv + k_0^{-2} \int_{\Omega(r_0)} G(r) dv =$$



$$= - \underbrace{\int_{\Omega} d(r) dv}_{\frac{1}{r}}$$

elemento  
di sup

2 parte  $\int_{\Omega} \nabla^2 G dv = \int_{\Omega} \nabla \cdot (\nabla G) dv = \oint_S \nabla G \cdot \hat{n} ds$

Lemma di Green

$$\iiint_V \nabla \cdot A dv = \oint_S A \cdot \hat{n} ds$$

4 parte

$$\frac{\partial}{\partial r} G = \frac{\partial}{\partial r} \left[ a \frac{e^{jkr}}{r} \right] =$$

$$= \iint_0^{2\pi} \int_0^\pi \frac{\partial G}{\partial r} \Big|_{r=r_0} r_0^2 \sin\theta d\theta d\phi$$

$$= - \frac{a}{r_0} e^{jkr_0} - jk_0 a \frac{e^{jkr_0}}{r_0}$$

$$= \iint_0^{2\pi} \int_0^\pi - \frac{G}{r_0} (1+jk_0) r_0^2 \sin\theta d\theta d\phi$$

$$= - \frac{G}{r_0} [1+jk_0]$$

$$= - \frac{G}{r_0} [1+jk_0]$$

$$\begin{aligned}
 &= -G(r_0) 4\pi + j k_0 r_0^2 \overline{4\pi} = G(r_0) (1 + j k_0 r_0) 4\pi \\
 &= a \bar{C}^{j k_0 r} 4\pi (1 + j k_0 r_0) \quad \equiv \int_{-r}^r \nabla^2 G dr
 \end{aligned}$$

→ punto:

$$\begin{aligned}
 \int_{-r}^r G dr &= \int_0^{2\pi} \int_0^\pi \int_0^{r_0} G \cdot r^2 \sin \theta d\theta d\phi dr \\
 &= 4\pi \int_0^{r_0} G \cdot r^2 dr = 4\pi \int_0^{r_0} r^2 e^{-jk_0 r} dr
 \end{aligned}$$

→ rimettiamo tutto insieme

$$a 4\pi \bar{C}^{j k_0 r} (1 + j k_0 r_0) + 4\pi r \int_0^{r_0} r^2 e^{-jk_0 r} dr = -1$$

Si considera  $\lim_{r_0 \rightarrow 0}$

$$\Rightarrow a 4\pi = 1$$

$$a = \frac{1}{4\pi}$$

$$G(r) = \frac{\bar{C}^{jk_0 r}}{4\pi r}$$

$$\begin{aligned}
 \Rightarrow G(r, r') &= \frac{-jk_0 / |r-r'|}{4\pi |r-r'|} \\
 G(r-r') &= \frac{\bar{C}}{4\pi |r-r'|}
 \end{aligned}$$

$|r-r'|$ : distanza tra punto di osservazione e punto di sorgente.

Riscrivendo infine l'equazione di convoluzione tra sorgente e funzione di Green, si trova

$$A(\underline{r}) = \mu_0 \int_V \frac{e^{-jk_0 |\underline{r}-\underline{r}'|}}{4\pi |\underline{r}-\underline{r}'|} J(\underline{r}') d\underline{r}'$$

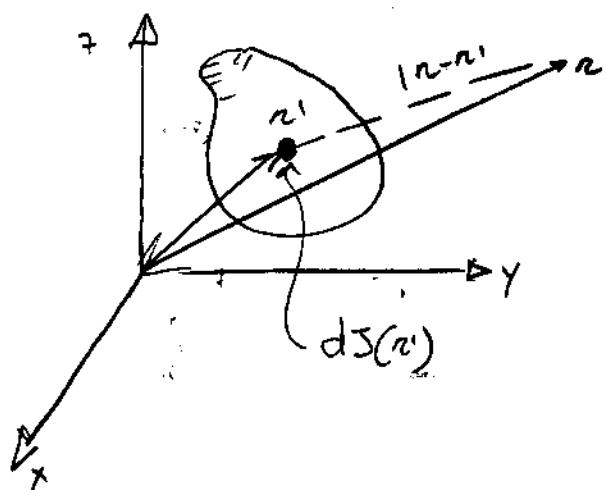
Integrale di Green

$|\underline{r}-\underline{r}'|$  distanza tra sorgente  
e punto di osservazione

Questo integrale esprime la sovrapposizione degli effetti, per cui il potenziale totale può essere visto come somma di contributi dovuti a sorgenti infinitesime impulsive poste in  $\underline{r}'$

$$dJ(\underline{r}') = J(\underline{r}') d\underline{r}' \delta(\underline{r}-\underline{r}')$$

$$dA(\underline{r}) = \mu_0 G(\underline{r}-\underline{r}') J_0(\underline{r}') d\underline{r}'$$



Una formulazione analogo vale per il problema  
con sole sorgenti magnetiche

$$\underline{F}(\underline{r}) = \mu_0 \int_V \frac{\bar{\epsilon}_0 \kappa_0 |\underline{r}-\underline{r}'|}{4\pi |\underline{r}-\underline{r}'|} \underline{M}(\underline{r}') d\underline{r}'$$



Potenziale elettrico vettore in funzione  
delle sorgenti magnetiche