



ELEMENTI DI TEORIA DELLA RADIAZIONE - RICHIAMI

Giuseppe Pelosi
Dipartimento di Elettronica e Telecomunicazioni
Università di Firenze
E-mail: giuseppe.pelosi@unifi.it
URL: <http://ingfi9.det.unifi.it/>

1/30



ELEMENTI DI TEORIA DELLA RADIAZIONE: RICHIAMI

1. *Problema di antenna e problema radar*
2. Principio di equivalenza (formulazione di Love)
3. Teoria dei potenziali
4. Integrali di radiazione
5. Modalità di soluzione del *problema di antenna*

2/30



PROBLEMA DI ANTENNA E PROBLEMA RADAR

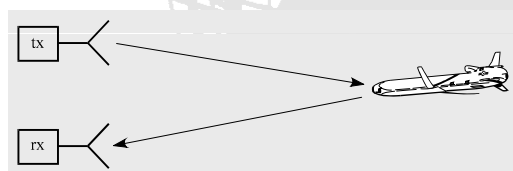
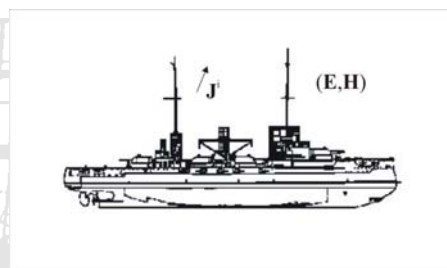
1. *Problema di antenna e problema radar*
2. Principio di equivalenza (formulazione di Love)
3. Teoria dei potenziali
4. Integrali di radiazione
5. Modalità di soluzione del *problema di antenna*

3/30



PROBLEMA DI ANTENNA E PROBLEMA RADAR

Nel *problema di antenna* la distribuzione di corrente nota J^i (antenna) è posta al finito rispetto alla struttura e si vuole determinare il campo in zona vicina-lontana.



Nel *problema radar* la struttura è supposta illuminata da un'onda piana e si vuole determinare il campo lontano

4/30



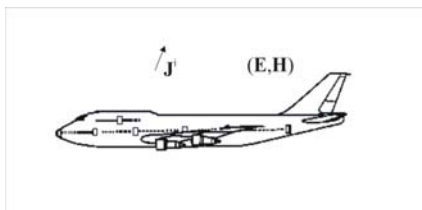
PRINCIPIO DI EQUIVALENZA (FORMULAZIONE DI LOVE)

1. *Problema di antenna e problema radar*
2. Principio di equivalenza (formulazione di Love)
3. Teoria dei potenziali
4. Integrali di radiazione
5. Modalità di soluzione del *problema di antenna*

5/30



PRINCIPIO DI EQUIVALENZA (FORMULAZIONE DI LOVE)



La soluzione del problema elettromagnetico richiede la soluzione delle equazioni di Maxwell una volta specificate

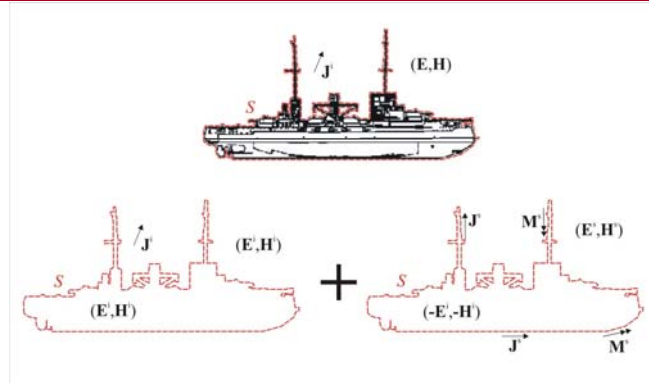
- le sorgenti J^i (antenna)
- e imposte
- le condizioni al contorno sulle superfici che delimitano materiali diversi
- la condizione di radiazione all'infinito

$$\begin{aligned}\nabla \times \mathbf{E} &= -j\omega \mathbf{B} \\ \nabla \times \mathbf{H} &= j\omega \mathbf{D} + \mathbf{J}^i \\ \nabla \cdot \mathbf{B} &= 0 \\ \nabla \cdot \mathbf{D} &= 0\end{aligned}$$

6/30



PRINCIPIO DI EQUIVALENZA PER CORPI ARBITRARI



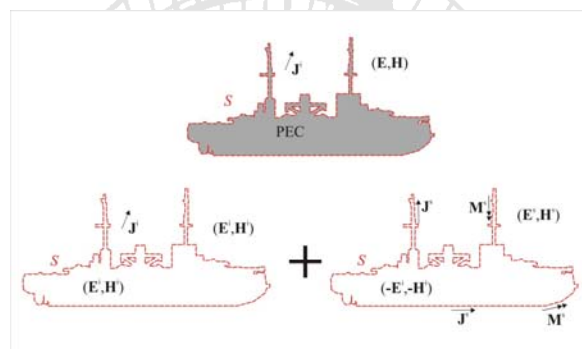
- si lavora nello spazio libero
- le correnti equivalenti J^s e M^s sono incognite e dipendono dal campo elettromagnetico totale $(\mathbf{E}, \mathbf{H}) = (\mathbf{E}^i, \mathbf{H}^i) + (\mathbf{E}^s, \mathbf{H}^s)$ su S
- si perde però l'informazione sul campo elettromagnetico all'interno della superficie di equivalenza S

7/30



UN CASO PARTICOLARE: CORPI PERFETTAMENTE CONDUTTORI

Facendo coincidere la superficie di equivalenza con quella di un oggetto perfettamente conduttore (PEC), le sorgenti equivalenti sono soltanto di tipo elettrico.



$$\mathbf{E}(\mathbf{r}) = \mathbf{E}^i(\mathbf{r}; \mathbf{J}^i) + \mathbf{E}^s(\mathbf{r}; \mathbf{J}^s, \mathbf{M}^s = 0)$$

$$\mathbf{H}(\mathbf{r}) = \mathbf{H}^i(\mathbf{r}; \mathbf{J}^i) + \mathbf{H}^s(\mathbf{r}; \mathbf{J}^s, \mathbf{M}^s = 0)$$

8/30



TEORIA DEI POTENZIALI

1. *Problema di antenna e problema radar*
2. Principio di equivalenza (formulazione di Love)
3. Teoria dei potenziali
4. Integrali di radiazione
5. Modalità di soluzione del *problema di antenna*

9/30



EQUAZIONI DI MAXWELL CON SORGENTI ELETTRICHE $\mathbf{J}^i + \mathbf{J}^s$ IRRADIANTI NELLO SPAZIO LIBERO

$$\nabla \times \mathbf{E}_A = -j\omega \mathbf{B}_A$$

$$\nabla \times \mathbf{H}_A = j\omega \mathbf{D}_A + \mathbf{J}^i + \mathbf{J}^s$$

$$\nabla \cdot \mathbf{D}_A = 0$$

$$\nabla \cdot \mathbf{B}_A = 0$$

6 equazioni scalari in 6 incognite

Relazioni costitutive del mezzo

$$\mathbf{B}_A = \mu \mathbf{H}_A$$

$$\mathbf{D}_A = \varepsilon \mathbf{E}_A$$

La densità di corrente \mathbf{J} tiene conto delle sorgenti \mathbf{J}^i e della corrente equivalente \mathbf{J}^s

$$\mathbf{J} = \mathbf{J}^i + \mathbf{J}^s$$

10/30



EQUAZIONI DI HELMHOLTZ PER SORGENTI ELETTRICHE

$$\nabla \cdot \mathbf{B}_A = 0 \Rightarrow \mathbf{B}_A = \nabla \times \mathbf{A}$$



$$\mathbf{H}_A = \frac{1}{\mu} \nabla \times \mathbf{A}$$

\mathbf{A} è il potenziale vettore di tipo elettrico

$$\nabla \times \mathbf{E}_A = -j\omega\mu\mathbf{H}_A \Rightarrow \nabla \times (\mathbf{E}_A + j\omega\mathbf{A}) = 0$$



$$\mathbf{E}_A + j\omega\mathbf{A} = -\nabla\phi$$

ϕ è il potenziale scalare di tipo elettrico

$$\mathbf{H}_A = \frac{1}{\mu} \nabla \times \mathbf{A}$$

$$\mathbf{E}_A = -j\omega\mathbf{A} - \nabla\phi$$

I campi sono espressi in termini dei potenziali vettore \mathbf{A} (3 incognite) e scalare ϕ (1 incognita).

Noti i potenziali i campi vengono dedotti attraverso operazioni di tipo differenziale

Il problema elettromagnetico è più semplice o più complicato?

...cerchiamo le equazioni a cui obbediscono i potenziali \mathbf{A} e ϕ

11/30



EQUAZIONI DI HELMHOLTZ PER SORGENTI ELETTRICHE

$$\nabla \times \mathbf{H}_A = j\omega\epsilon\mathbf{E}_A + \mathbf{J}$$



$$\frac{1}{\mu} \nabla \times \nabla \times \mathbf{A} = j\omega\epsilon\mathbf{E}_A + \mathbf{J}$$



$$\frac{1}{\mu} [\nabla(\nabla \cdot \mathbf{A}) - \nabla^2 \mathbf{A}] = j\omega\epsilon\mathbf{E}_A + \mathbf{J}$$

$$\nabla^2 \mathbf{A} + \omega^2 \epsilon\mu \mathbf{A} - \nabla(\nabla \cdot \mathbf{A} + j\omega\epsilon\mu\phi) = -\mu\mathbf{J}$$

In modo analogo...

$$\nabla^2 \phi + \omega^2 \epsilon\mu \phi - \nabla(\nabla \cdot \mathbf{A} + j\omega\epsilon\mu\phi) = 0$$

12/30





EQUAZIONI DI HELMHOLTZ PER SORGENTI ELETTRICHE

In definitiva per determinare il campo elettromagnetico occorre risolvere 4 equazioni in 4 incognite che risultano accoppiate fra loro

$$\mathbf{H}_A = \frac{1}{\mu} \nabla \times \mathbf{A}$$

$$\mathbf{E}_A = -j\omega \mathbf{A} - \nabla \phi$$

$$\nabla^2 \mathbf{A} + \omega^2 \varepsilon \mu \mathbf{A} - \nabla (\nabla \cdot \mathbf{A} + j\omega \varepsilon \mu \phi) = -\mu \mathbf{J}$$

$$\nabla^2 \phi + \omega^2 \varepsilon \mu \phi - \nabla (\nabla \cdot \mathbf{A} + j\omega \varepsilon \mu \phi) = 0$$

E' possibile semplificare ulteriormente il problema disaccoppiando le equazioni dei potenziali?

13/30



EQUAZIONI DI HELMHOLTZ PER SORGENTI ELETTRICHE

La semplificazione è possibile tenendo conto che la scelta dei potenziali non è univoca:

$$(\mathbf{A}, \phi) \rightarrow (\mathbf{E}_A, \mathbf{H}_A)$$

$$(\mathbf{A}', \phi') \rightarrow (\mathbf{E}_A, \mathbf{H}_A)$$

dove
$$\begin{cases} \mathbf{A}' = \mathbf{A} - \nabla \psi \\ \phi' = \phi + j\omega \varepsilon \mu \psi \end{cases} \quad \psi \text{ è una funzione scalare da determinare}$$

14/30



EQUAZIONI DI HELMHOLTZ PER SORGENTI ELETTRICHE

Se vale $\nabla \cdot \mathbf{A} + j\omega\epsilon\mu\phi = \chi$

...e si sceglie la funzione ψ in modo tale che $\nabla^2\psi + \omega^2\epsilon\mu\psi = \chi$

Si ottiene $\nabla \cdot \mathbf{A}' + j\omega\epsilon\mu\phi' = 0$
(Condizione o *gauge* di Lorentz che, nel caso di campi statici, $\omega=0$, prende il nome di condizione di Coulomb)

15/30



EQUAZIONI DI HELMHOLTZ PER SORGENTI ELETTRICHE

Se vale la condizione di Lorentz $\nabla \cdot \mathbf{A} + j\omega\epsilon\mu\phi = 0 \Rightarrow \phi = \frac{\nabla \cdot \mathbf{A}}{j\omega\epsilon\mu}$

I potenziali obbediscono alle equazioni di Helmholtz (equazioni di tipo ellittico disaccoppiate tra \mathbf{A} e ϕ)

$$\begin{aligned}\nabla^2 \mathbf{A} + k^2 \mathbf{A} &= -\mu \mathbf{J} \\ \nabla^2 \phi + k^2 \phi &= 0 \\ \text{con } k^2 &= \omega^2 \epsilon \mu\end{aligned}$$

$$\mathbf{H}_A = \frac{1}{\mu} \nabla \times \mathbf{A}$$

$$\mathbf{E}_A = -j\omega \mathbf{A} - \nabla \phi$$

$$\begin{aligned}\mathbf{E}_A &= -j\omega \mathbf{A} - \frac{\nabla \nabla \cdot \mathbf{A}}{j\omega\epsilon\mu} \\ \mathbf{H}_A &= \frac{1}{\mu} \nabla \times \mathbf{A}\end{aligned}$$

Per determinare il campo elettromagnetico ($\mathbf{E}_A, \mathbf{H}_A$) si deve conoscere solo il potenziale \mathbf{A}

16/30



EQUAZIONI DI HELMHOLTZ PER SORGENTI ELETTRICHE

$$\nabla^2 \mathbf{A} + k^2 \mathbf{A} = -\mu \mathbf{J}$$

$$\nabla^2 \mathbf{A} = \nabla^2 A_x \hat{x} + \nabla^2 A_y \hat{y} + \nabla^2 A_z \hat{z}$$

$$\nabla^2 A_x = \frac{\partial^2 A_x(x, y, z)}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 A_x(x, y, z)}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 A_x(x, y, z)}{\partial z^2}$$

$$\begin{cases} \nabla^2 A_x + k^2 A_x = -\mu J_x \\ \nabla^2 A_y + k^2 A_y = -\mu J_y \\ \nabla^2 A_z + k^2 A_z = -\mu J_z \end{cases}$$

17/30



PRINCIPIO DI DUALITÀ O DI BABINET

$$\mathbf{E} \rightarrow \mathbf{H}$$

$$\mathbf{H} \rightarrow -\mathbf{E}$$

$$\mu \rightarrow \varepsilon$$

$$\varepsilon \rightarrow \mu$$

$$\mathbf{J} \rightarrow \mathbf{M}^s$$

$$\nabla \times \mathbf{E}_F = -j\omega \mathbf{B}_F - \mathbf{M}^s$$

$$\nabla \times \mathbf{H}_F = j\omega \mathbf{D}_F$$

$$\nabla \cdot \mathbf{D}_F = 0$$

$$\nabla \cdot \mathbf{B}_F = 0$$

18/30



EQUAZIONI DI HELMHOLTZ PER SORGENTI MAGNETICHE

Equazione di Helmholtz per il
potenziale vettore di tipo magnetico (\mathbf{F}
è il potenziale di Fitzgerald):



$$\nabla^2 \mathbf{F} + k^2 \mathbf{F} = -\varepsilon \mathbf{M}$$

$$\begin{aligned} \mathbf{H}_F &= -j\omega \mathbf{F} + \frac{\nabla \nabla \cdot \mathbf{F}}{j\omega \varepsilon \mu} \\ \mathbf{E}_F &= -\frac{1}{\varepsilon} \nabla \times \mathbf{F} \end{aligned}$$

19/30



POTENZIALI DI HERTZ DI TIPO ELETTRICO E MAGNETICO

Potenziale di Hertz di tipo elettrico

$$\mathbf{A} = j\omega \varepsilon \mu \Pi^e$$

$$\left\{ \begin{aligned} \mathbf{H}_A &= \frac{1}{\mu} \nabla \times \mathbf{A} \\ \mathbf{E}_A &= -j\omega \mathbf{A} + \frac{\nabla \nabla \cdot \mathbf{A}}{j\omega \varepsilon \mu} \end{aligned} \right\} \quad \Rightarrow \quad \left\{ \begin{aligned} \mathbf{H}_A &= j\omega \varepsilon \nabla \times \Pi^e \\ \mathbf{E}_A &= k^2 \Pi^e + \nabla (\nabla \cdot \Pi^e) \end{aligned} \right.$$

Potenziale di Hertz di tipo magnetico

$$\mathbf{F} = j\omega \varepsilon \mu \Pi^h$$

20/30



INTEGRALI DI RADIAZIONE

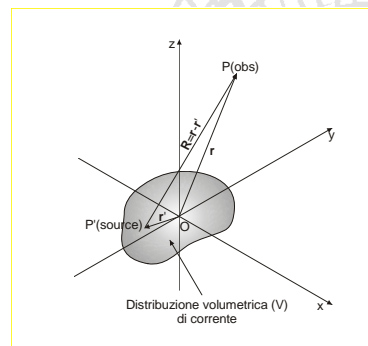
1. *Problema di antenna e problema radar*
2. Principio di equivalenza (formulazione di Love)
3. Teoria dei potenziali
4. Integrali di radiazione
5. Modalità di soluzione del *problema di antenna*

21/30



DALLE EQUAZIONI DI HELMHOLTZ ALLE SOLUZIONI PER I POTENZIALI

Risolvendo le equazioni di Helmholtz si ottengono le *relazioni integrali* che legano il potenziale vettore \mathbf{A} ed il potenziale di Fitzgerald \mathbf{F} alle sorgenti



$$\mathbf{A} = \mathbf{A}(\mathbf{r}; \mathbf{J}) = \frac{\mu}{4\pi} \iiint_V \mathbf{J}(\mathbf{r}') \frac{e^{-jkR}}{R} dv'$$
$$\mathbf{F} = \mathbf{F}(\mathbf{r}; \mathbf{M}) = \frac{\varepsilon}{4\pi} \iiint_V \mathbf{M}(\mathbf{r}') \frac{e^{-jkR}}{R} dv'$$

$$R = |\mathbf{r} - \mathbf{r}'|, \quad k = k_R - jk_I$$

$$G(\mathbf{r}, \mathbf{r}') = \frac{e^{-jkR}}{4\pi R}$$

è la funzione di Green dello spazio libero

22/30



DAI POTENZIALI AL CAMPO

Noti i potenziali A ed F il campo elettromagnetico può essere ottenuto tramite delle *relazioni differenziali* dai potenziali vettore A ed F

$$\mathbf{E} = \mathbf{E}_A + \mathbf{E}_F = -j\omega\mathbf{A} - \frac{j}{\omega\epsilon\mu} \nabla(\nabla \cdot \mathbf{A}) - \frac{1}{\epsilon} \nabla \times \mathbf{F}$$

$$\mathbf{H} = \mathbf{H}_A + \mathbf{H}_F = -j\omega\mathbf{F} - \frac{j}{\omega\epsilon\mu} \nabla(\nabla \cdot \mathbf{F}) + \frac{1}{\mu} \nabla \times \mathbf{A}$$

23/30



MODALITÀ DI SOLUZIONE DEL PROBLEMA ELETTROMAGNETICO DI ANTENNA

1. *Problema di antenna e problema radar*
2. Principio di equivalenza (formulazione di Love)
3. Teoria dei potenziali
4. Integrali di radiazione
5. Modalità di soluzione del problema di antenna

24/30

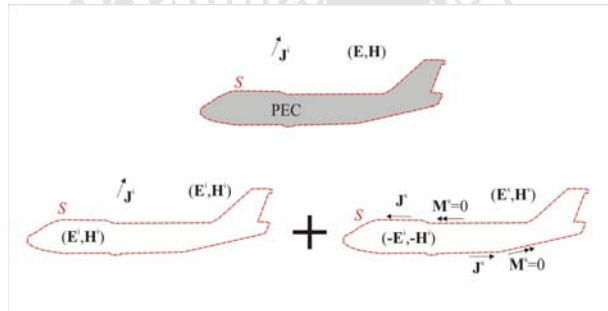


EQUAZIONI INTEGRO-DIFFERENZIALI

Torniamo al problema originario...

$$\mathbf{E}(\mathbf{r}) = \mathbf{E}^i(\mathbf{r}; \mathbf{J}^s) + \mathbf{E}^s(\mathbf{r}; \mathbf{J}^s, \mathbf{M}^s = 0)$$

$$\mathbf{H}(\mathbf{r}) = \mathbf{H}^i(\mathbf{r}; \mathbf{J}^s) + \mathbf{H}^s(\mathbf{r}; \mathbf{J}^s, \mathbf{M}^s = 0)$$



Le relazioni che legano i campi alle correnti, passando attraverso i potenziali, sono di tipo integro-differenziale

25/30



DETERMINAZIONE DELLE INCOGNITE

Come determinare le sorgenti incognite \mathbf{J}^s (che sono funzioni del campo magnetico totale incognito sulla superficie S e di conseguenza il campo elettromagnetico $(\mathbf{E}^s, \mathbf{H}^s)$?

26/30

**BASSA E ALTA FREQUENZA**

Ad esempio dalla condizione al contorno per il campo elettrico sulla superficie di equivalenza S si ottiene un'equazione integro-differenziale per la corrente equivalente incognita

$$\mathbf{E}(\mathbf{r}) \times \hat{n} = [\mathbf{E}^s(\mathbf{r}; \mathbf{J}^s) + \mathbf{E}^i(\mathbf{r}; \mathbf{J}^i)] \times \hat{n} = 0 \quad \mathbf{r} \in S$$

$$\mathbf{E}^s(\mathbf{r}; \mathbf{J}^s) \times \hat{n} = -\mathbf{E}^i(\mathbf{r}; \mathbf{J}^i) \times \hat{n} \quad \mathbf{r} \in S$$

L'equazione integro-differenziale (EFIE, Electric Field Integral Equation) deve essere risolta con tecniche di tipo numerico che riconducono la soluzione dell'equazione integro-differenziale alla risoluzione di un'equazione di tipo matriciale. Questo tipo di approccio viene utilizzato quando le dimensioni caratteristiche del problema sono piccole rispetto alla lunghezza d'onda (Parte II)

27/30

**BASSA E ALTA FREQUENZA**

In alternativa....

..... se non si risolve la predetta equazione integro-differenziale si può cercare una stima *a priori* della corrente elettrica superficiale incognita e quindi valutare il campo elettromagnetico ad essa associato attraverso gli integrali di radiazione

L'approssimazione *a priori* della corrente elettrica equivalente è utilizzata per il *problema radar* nell'ambito delle tecniche ad alta frequenza o asintotiche (ovvero quando le dimensioni caratteristiche del problema sono grandi rispetto alla lunghezza d'onda) (Parte III)

L'approssimazione viene eseguita utilizzando le *tecniche fisiche*

PO, *Physical Optics*

PTD, *Physical Theory of Diffraction*

28/30





BASSA E ALTA FREQUENZA

... ed ancora in alternativa ...

...si può procedere ad una stima *a priori* del campo elettromagnetico totale reirradiato dalle strutture

L'approssimazione *a priori* del campo totale è utilizzata per il *problema d'antenna* nell'ambito delle tecniche ad alta frequenza o asintotiche (ovvero quando le dimensioni caratteristiche del problema sono grandi rispetto alla lunghezza d'onda) (Parte III).

L'approssimazione viene eseguita utilizzando le *tecniche geometriche*

GO, Geometrical Optics

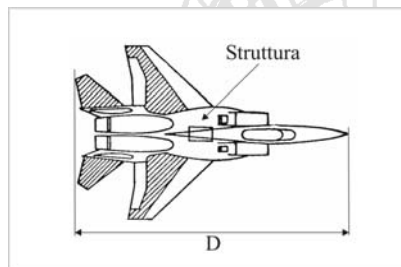
UTD, Uniform Geometrical Theory of Diffraction

29/30



BASSA E ALTA FREQUENZA

Affrontiamo il problema della soluzione delle equazioni integrali per strutture le cui dimensioni caratteristiche sono piccole rispetto alla lunghezza d'onda



$D \leq \lambda$ bassa frequenza (metodi numerici)

$D \rightarrow$ dimensione caratteristica della struttura

30/30