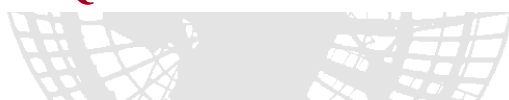




LEZIONE 6

FORMULAZIONE DEL PROBLEMA ELETTROMAGNETICO IN TERMINI DI EQUAZIONI INTEGRALI



Giuseppe Pelosi

Dipartimento di Elettronica e Telecomunicazioni

Università di Firenze

E-mail: giuseppe.pelosi@unifi.it

URL: <http://ingfi9.det.unifi.it/>

1/43



LEZIONI PRECEDENTI

- ♦ Lezione 1 – Teoria dei potenziali
- ♦ Lezione 2 – Dipolo elettrico corto e integrali di radiazione
- ♦ Lezione 3 – Radiatori elementari
- ♦ Lezione 4 – Parametri fondamentali delle antenne
- ♦ Lezione 5 – Teorema di equivalenza
- ♦ **Lezione 6 – Formulazione del problema elettromagnetico in termini di equazioni integrali**

ANTENNE

2/43



LEZIONE 6

FORMULAZIONE DEL PROBLEMA ELETTROMAGNETICO IN TERMINI DI EQUAZIONI INTEGRALI

- Problema di antenna e problema radar
- Principio di equivalenza (formulazione di Love)
- Dalle correnti al campo elettromagnetico
- Modalità di soluzione del problema di antenna
- Il metodo dell'equazione integrale
- Equazioni integrali
- Equazioni integrali per strutture filari

ANTENNE

3/43



- Problema di antenna e problema radar
- Principio di equivalenza (formulazione di Love)
- Dalle correnti al campo elettromagnetico
- Modalità di soluzione del problema di antenna
- Il metodo dell'equazione integrale
- Equazioni integrali
- Equazioni integrali per strutture filari

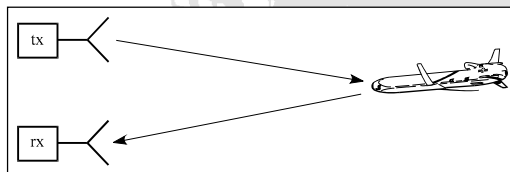
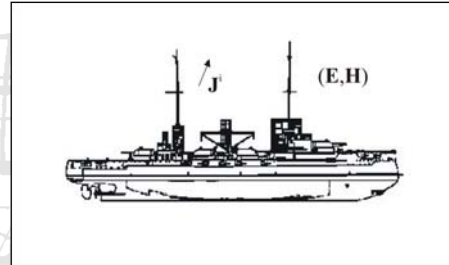
ANTENNE

4/43



PROBLEMA DI ANTENNA E PROBLEMA RADAR

Nel *problema di antenna* la distribuzione di corrente nota \mathbf{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

5/43

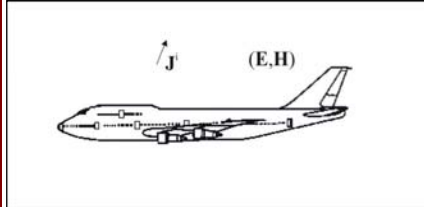


- Problema di antenna e problema radar
- **Principio di equivalenza (formulazione di Love)**
- Dalle correnti al campo elettromagnetico
- Modalità di soluzione del problema di antenna
- Il metodo dell'equazione integrale
- Equazioni integrali
- Equazioni integrali per strutture filari

6/43



PRINCIPIO DI EQUIVALENZA (FORMULAZIONE DI LOVE)



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

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

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

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

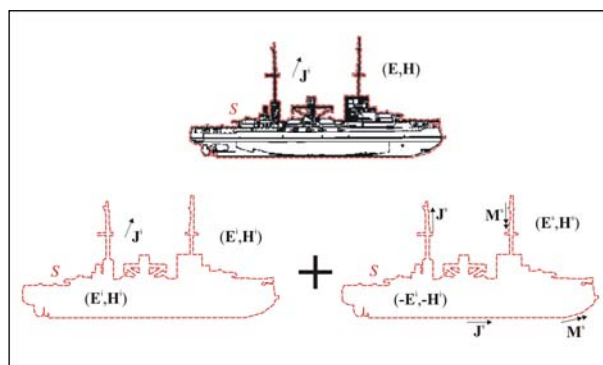
$$\nabla \cdot \mathbf{B} = 0$$

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

7/43



PRINCIPIO DI EQUIVALENZA (FORMULAZIONE DI LOVE)

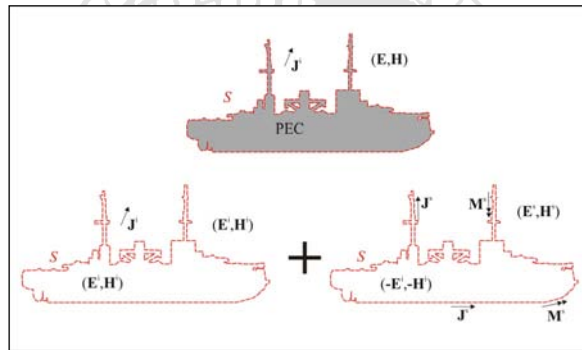


- si lavora nello spazio libero
- le correnti equivalenti \mathbf{J}^s e \mathbf{M}^s sono incognite e dipendono dal campo elettromagnetico totale $(\mathbf{E}, \mathbf{H}) = (\mathbf{E}^i, \mathbf{H}^i) + (\mathbf{E}^s, \mathbf{H}^s)$ su S
- si perde però l'informazione sul campo elettromagnetico all'interno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

8/43

**PRINCIPIO DI EQUIVALENZA (FORMULAZIONE DI LOVE)****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.



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

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

9/43



- Problema di antenna e problema radar
- Principio di equivalenza (formulazione di Love)
- **Dalle correnti al campo elettromagnetico**
- Modalità di soluzione del problema di antenna
- Il metodo dell'equazione integrale
- Equazioni integrali
- Equazioni integrali per strutture filari

10/43



DALLE CORRENTI AL CAMPO ELETTROMAGNETICO

Equazioni di Helmholtz per sorgenti elettriche e magnetiche

Equazione di Helmholtz per il
potenziale vettore di tipo elettrico

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

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

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

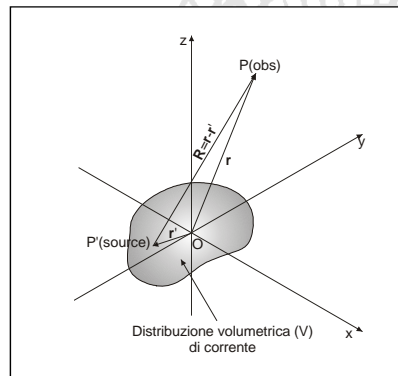
11/43



DALLE CORRENTI AL CAMPO ELETTROMAGNETICO

Integrali di radiazione

Risolviendo 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



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

$$R = |\mathbf{r} - \mathbf{r}'| \quad k = \beta - j\alpha$$

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

funzione di Green dello spazio libero

12/43



DALLE CORRENTI AL CAMPO ELETTRIMAGNETICO

Dai potenziali al campo

Noti i potenziali \mathbf{A} ed \mathbf{F} il campo elettromagnetico può essere ottenuto tramite delle relazioni differenziali dai potenziali vettore \mathbf{A} ed \mathbf{F}

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

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

13/43

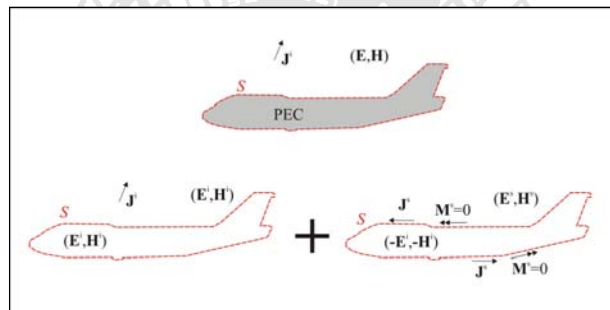


DALLE CORRENTI AL CAMPO ELETTRIMAGNETICO

Torniamo al problema originario...

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

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



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

14/43



- Problema di antenna e problema radar
- Principio di equivalenza (formulazione di Love)
- Dalle correnti al campo elettromagnetico
- **Modalità di soluzione del problema di antenna**
- Il metodo dell'equazione integrale
- Equazioni integrali
- Equazioni integrali per strutture filari



MODALITÀ DI SOLUZIONE DEL PROBLEMA DI ANTENNA

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 $(\mathbf{E}^s, \mathbf{H}^s)$?



MODALITÀ DI SOLUZIONE DEL PROBLEMA DI ANTENNA

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

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

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

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.

17/43



MODALITÀ DI SOLUZIONE DEL PROBLEMA DI ANTENNA

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)

L'approssimazione viene eseguita utilizzando le *tecniche fisiche*

PO, *Physical Optics*

PTD, *Physical Theory of Diffraction*

18/43



MODALITÀ DI SOLUZIONE DEL PROBLEMA DI ANTENNA

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).

L'approssimazione viene eseguita utilizzando le *tecniche geometriche*

GO, Geometrical Optics

UTD, Uniform Geometrical Theory of Diffraction

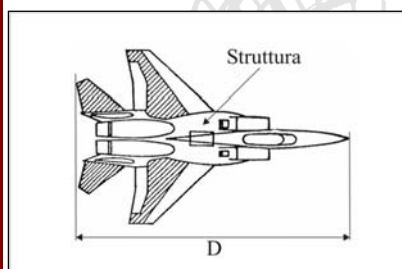
19/43



MODALITÀ DI SOLUZIONE DEL PROBLEMA DI ANTENNA

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

20/43

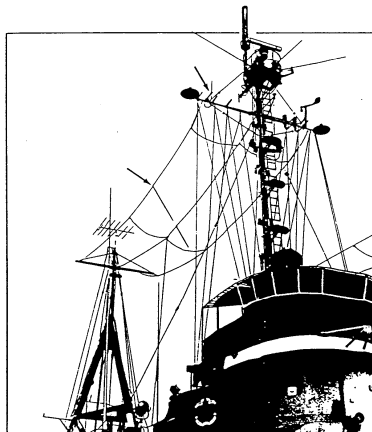


- Problema di antenna e problema radar
- Principio di equivalenza (formulazione di Love)
- Dalle correnti al campo elettromagnetico
- Modalità di soluzione del problema di antenna
- **Il metodo dell'equazione integrale**
- Equazioni integrali
- Equazioni integrali per strutture filari



IL METODO DELL'EQUAZIONE INTEGRALE

Modelli della struttura e/o antenna



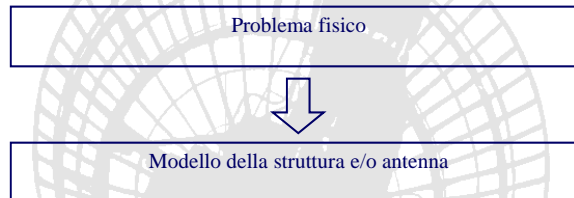
Tipico ambiente operativo a bordo di una Unità navale



IL METODO DELL'EQUAZIONE INTEGRALE

Modelli della struttura e/o antenna

Dal problema fisico al modello della struttura



23/43



IL METODO DELL'EQUAZIONE INTEGRALE

Modelli della struttura e/o antenna

Scelta del modello

La soluzione di un'equazione integrale, associata al problema elettromagnetico, può essere ottenuta per via numerica con il metodo dei residui pesati. Prima occorre creare un modello della struttura.

Esistono due tecniche per modellare la struttura e/o antenna

Wire Grid Model (WGM)

Surface Patch Model (SPM)

La scelta del modello condiziona la scelta dell'equazione integrale.

24/43

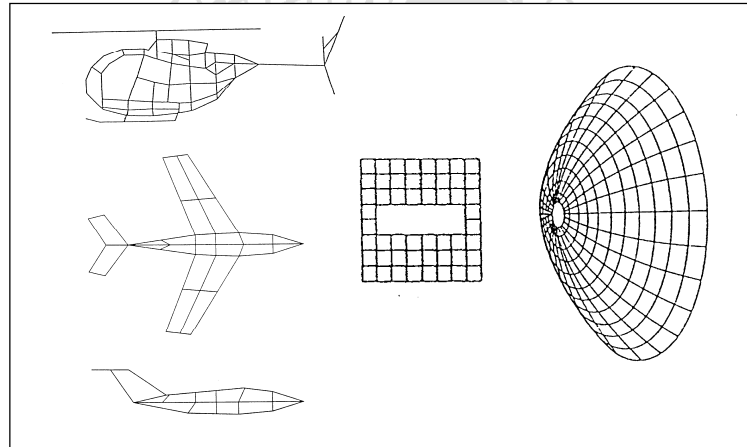


IL METODO DELL'EQUAZIONE INTEGRALE

Modelli della struttura e/o antenna

Esempi di modelli: *Wire Grid Model* (WGM)

Il *Wire Grid Model* (WGM) approssima la struttura con un grigliato di dimensioni finite.



25/43

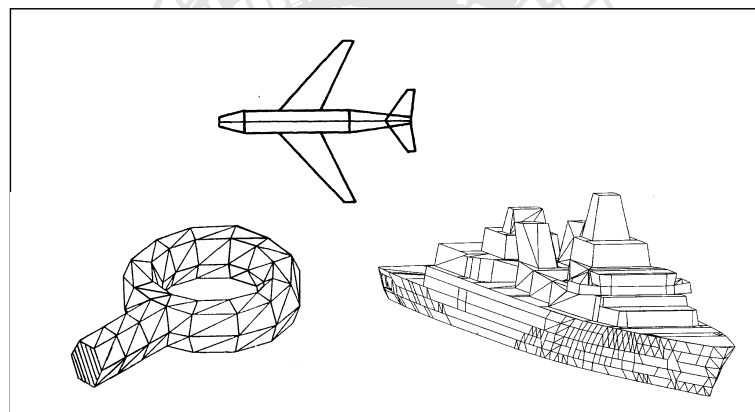


IL METODO DELL'EQUAZIONE INTEGRALE

Modelli della struttura e/o antenna

Esempi di modelli: *Surface Patch Model* (SPM)

Il *Surface Patch Model* (SPM) approssima la struttura con una opportuna connessione di piastre piane poligonali.



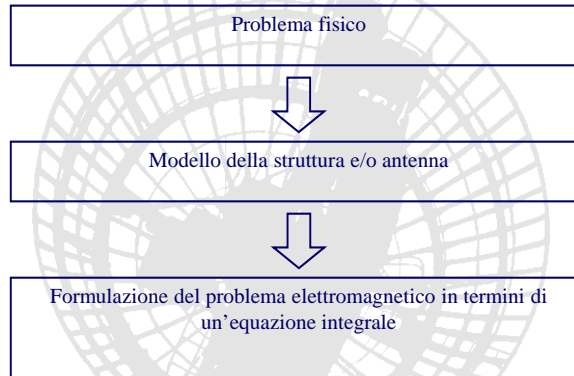
26/43



IL METODO DELL'EQUAZIONE INTEGRALE

Modelli della struttura e/o antenna

Dal modello all'equazione integrale



27/43

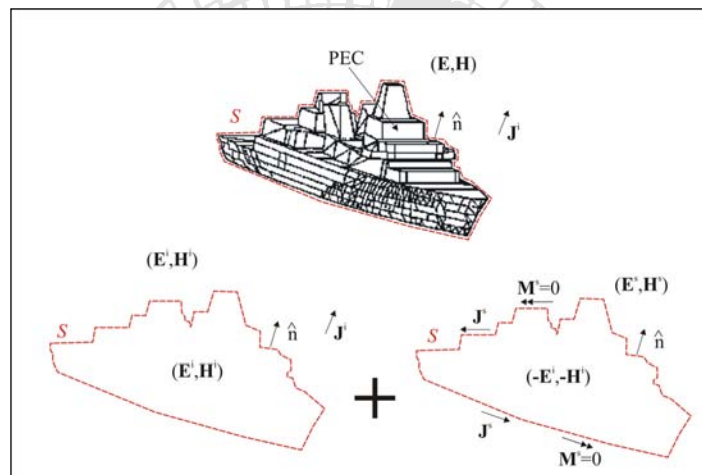


IL METODO DELL'EQUAZIONE INTEGRALE

Modelli della struttura e/o antenna

Dal modello all'equazione integrale

Si applica il teorema di equivalenza

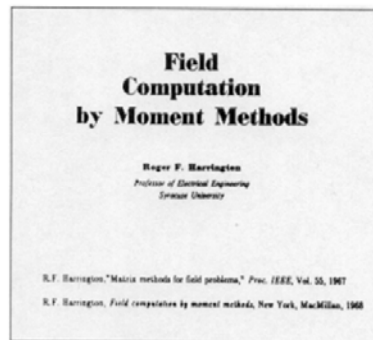


28/43



IL METODO DELL'EQUAZIONE INTEGRALE

Le correnti equivalenti \mathbf{J}^s possono essere determinate costruendo un'equazione integro-differenziale, che deriva dall'imposizione delle condizioni al contorno (*Integral Equation method*, *IE method*), e risolvendola numericamente con la procedura del metodo dei residui pesati (*Method of Weighted Residuals*), noto, nell'ambiente dell'ingegneria elettromagnetica, con il nome di metodo dei momenti (*Method of Moments*, MoM, R.F. Harrington, 1965).



29/43



IL METODO DELL'EQUAZIONE INTEGRALE

Le equazioni integrali più usate per determinare la corrente equivalente \mathbf{J}^s sono due: l'*Electric Field Integral Equation* (EFIE) e la *Magnetic Field Integral Equation* (MFIE).

La formulazione del problema elettromagnetico in termini di equazioni integrali contiene in modo intrinseco la condizione di radiazione all'infinito.

ANTENNE

30/43



- Problema di antenna e problema radar
- Principio di equivalenza (formulazione di Love)
- Dalle correnti al campo elettromagnetico
- Modalità di soluzione del problema di antenna
- Il metodo dell'equazione integrale

- Equazioni integrali

- Equazioni integrali per strutture filari

31/43



EQUAZIONI INTEGRALI

L'EFIE (*Electric Field Integral Equation*) deriva dalla condizione al contorno per il campo elettrico tangente alla superficie di un corpo perfettamente conduttore, coincidente con la superficie di equivalenza. L'EFIE è un'equazione di Fredholm di 1^a specie.

$$\mathbf{E} \times \hat{n} = \left[\mathbf{E}^s(\mathbf{J}^s) + \mathbf{E}^i(\mathbf{J}^i) \right] \times \hat{n} = 0$$

$$\mathbf{E}^s(\mathbf{J}^s) \times \hat{n} = -\mathbf{E}^i(\mathbf{J}^i) \times \hat{n}$$

$$\mathbf{E}^s(\mathbf{J}^s) \times \hat{n} = -\mathbf{E}^i(\mathbf{J}^i) \times \hat{n} \quad \Rightarrow \quad L_E(\mathbf{J}^s) = \mathbf{g}$$

$$L_E(\mathbf{J}^s) = \mathbf{E}^s(\mathbf{J}^s) \times \hat{n}$$

$$\mathbf{g} = \hat{n} \times \mathbf{E}^i(\mathbf{J}^i)$$

32/43



EQUAZIONI INTEGRALI

La MFIE (*Magnetic Field Integral Equation*) deriva dalla condizione al contorno per il campo magnetico tangente alla superficie di un corpo perfettamente conduttore:

$$\hat{n} \times \mathbf{H} = \hat{n} \times [\mathbf{H}^s(\mathbf{J}^s) + \mathbf{H}^i(\mathbf{J}^i)] = \mathbf{J}^s$$

$$\hat{n} \times \mathbf{H}^s(\mathbf{J}^s) - \mathbf{J}^s = -\hat{n} \times \mathbf{H}^i(\mathbf{J}^i)$$

La MFIE è un'equazione di Fredholm di 2ª specie.

$$\hat{n} \times \mathbf{H}^s(\mathbf{J}^s) - \mathbf{J}^s = -\hat{n} \times \mathbf{H}^i(\mathbf{J}^i) \quad \Rightarrow \quad L_H(\mathbf{J}^s) = \mathbf{g}$$

$$L_H(\mathbf{J}^s) = \hat{n} \times \mathbf{H}^s(\mathbf{J}^s) - \mathbf{J}^s(\mathbf{r}') \\ \mathbf{g} = -\hat{n} \times \mathbf{H}^i(\mathbf{J}^i)$$

33/43



EQUAZIONI INTEGRALI

Come scegliere l'equazione integrale: EFIE o MFIE???

Sia l'EFIE (*Electric Field Integral Equation*) sia la MFIE (*Magnetic Field Integral Equation*) possono essere impiegate per valutare le correnti equivalenti \mathbf{J}^s sulla superficie di equivalenza S che delimita una struttura perfettamente conduttrice.

34/43



EQUAZIONI INTEGRALI

Altre equazioni integrali

CFIE (*Combined Field Integral Equation*)

$$\alpha \mathbf{E}^s(\mathbf{J}^s) \times \hat{n} + \zeta(1 - \alpha) \left[\frac{\mathbf{J}^s}{2} + \mathbf{H}(\mathbf{J}^s) \times \hat{n} \right] = \alpha \hat{n} \times \mathbf{E}^i(\mathbf{J}^i) + \zeta(1 - \alpha) \hat{n} \times \mathbf{H}^i(\mathbf{J}^i)$$

α = coefficiente di accoppiamento

AFIE (*Augmented Field Integral Equation*)

35/43



EQUAZIONI INTEGRALI

Scelta dell'equazione


EFIE (*Electric Field Integral Equation*)

- 😊 strutture filari nell'ambito della *thin wire approximation*
- ☹️ superfici chiuse
- 😊 strutture aperte

MFIE (*Magnetic Field Integral Equation*)


- ☹️ strutture filari nell'ambito della *thin wire approximation*
- 😊 superfici chiuse
- ☹️ strutture aperte

36/43



ANTENNE I - ANTENNE PER SISTEMI DI TELECOMUNICAZIONI
 Prof. G. Pelosi - Laboratorio di Elettromagnetismo Numerico
 Dipartimento di Elettronica e Telecomunicazioni - Università di Firenze

Lezione 6 – Formulazione del problema elettromagnetico in termini di equazioni integrali




ANTENNE

- Problema di antenna e problema radar
- Principio di equivalenza (formulazione di Love)
- Dalle correnti al campo elettromagnetico
- Modalità di soluzione del problema di antenna
- Il metodo dell'equazione integrale
- Equazioni integrali

- Equazioni integrali per strutture filari

37/43



ANTENNE I - ANTENNE PER SISTEMI DI TELECOMUNICAZIONI
 Prof. G. Pelosi - Laboratorio di Elettromagnetismo Numerico
 Dipartimento di Elettronica e Telecomunicazioni - Università di Firenze

Lezione 6 – Formulazione del problema elettromagnetico in termini di equazioni integrali

EQUAZIONI INTEGRALI PER STRUTTURE FILARI

Derivazione dell'equazione integrale

Problema fisico

↓

Modello della struttura e/o antenna

↓

Formulazione del problema elettromagnetico in termini di un'equazione integrale

↓

Equazioni integrali per strutture filari

38/43



EQUAZIONI INTEGRALI PER STRUTTURE FILARI

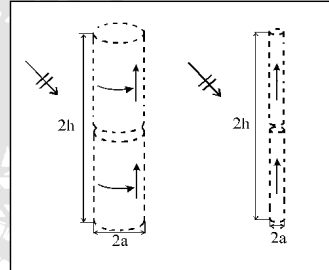
Antenne filari – EFIE: *thin wire approximation*

Se la struttura è sottile ($h \gg a$) si trascurano:

- la variazione della corrente lungo la circonferenza
- la componente longitudinale della corrente rispetto a quella assiale
- i contributi delle estremità della struttura cilindrica

Inoltre la corrente è assunta:

- nulla alle estremità della struttura filare
- concentrata sull'asse della struttura filare



39/43



EQUAZIONI INTEGRALI PER STRUTTURE FILARI

Antenne filari – EFIE: *thin wire approximation*

La *thin wire approximation* consente di:

- semplificare l'equazione integrale
- rimuovere la singolarità della funzione di Green che si ha quando punto di integrazione e di osservazione coincidono

Esempi di EFIE:

- Equazione di Hallén: modello di generatore a *delta gap*

(E. Hallén, "Theoretical investigations into the transmitting and receiving qualities of antennae",
Nova Acta Regiae Soc. Sci. Upsaliensis, Ser. IV, 11, 1-44, 1938)

- Equazione di Pocklington: onda piana incidente

(H.C. Pocklington, "Electrical oscillations in wire", Camb. Phil. Soc. Proc. 9, 324-32, 1897)

40/43

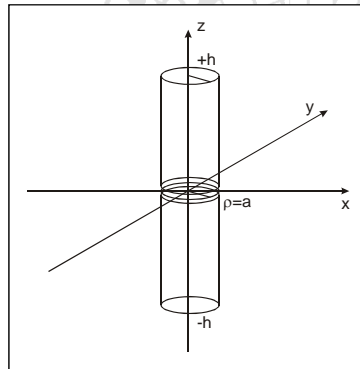


EQUAZIONI INTEGRALI PER STRUTTURE FILARI

Antenne filari – Equazione di Hallén

Antenna in trasmissione

$$\int_{-h}^h K(z, z') I(z') dz' = \frac{B}{\mu} \cos(kz) - \frac{j}{2\zeta} V_g \sin(k|z|) \quad (\text{equazione di Hallén})$$



$$K(z, z') = G(z, z') = \frac{e^{-jk|\mathbf{r}-\mathbf{r}'|}}{4\pi|\mathbf{r}-\mathbf{r}'|}$$

Modello di generatore a δ -gap

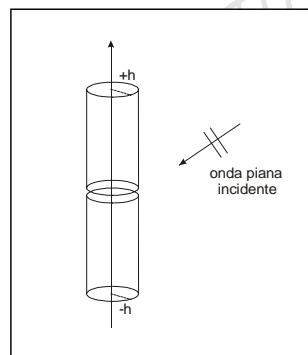
$$\mathbf{E}^i(z) = V_g \delta(z) \hat{z}, \quad \rho = a$$

41/43



EQUAZIONI INTEGRALI PER STRUTTURE FILARI

Antenne filari – Equazione di Pocklington



$$\int_{-h}^h K(z, z') I(z') dz' = -\mathbf{E}^i(z) \cdot \hat{z} \quad (\text{equazione di Pocklington})$$

$$K(z, z') = \frac{1}{j\omega\epsilon_0} \left[\frac{\partial^2 G(z, z')}{\partial^2 z} + k^2 G(z, z') \right]$$

$$G(z, z') = \frac{e^{-jk\sqrt{(z-z')^2 + a^2}}}{4\pi\sqrt{(z-z')^2 + a^2}}$$

Antenna in ricezione

Onda piana incidente sull'antenna filare

42/43





EQUAZIONI INTEGRALI PER STRUTTURE FILARI

Antenne filari – Altri modelli di generatore: *magnetic frill generator*

Equivale ad alimentare l'antenna mediante un spira di corrente magnetica (ovvero con un dipolo elettrico corto)

