



TTENNE I - ANTENNE PER SISTEMI DI TELECOMUNICAZIONI

Lezione 2 – Dipolo elettrico corto e integrali di radiazione

DIPOLO ELEMENTARE

L'equazione di Helmholtz si riduce a:

$$\frac{1}{r^2}\frac{\partial}{\partial r}\left(r^2\frac{\partial A_z(r)}{\partial r}\right) + \frac{1}{r^2\sin\theta}\frac{\partial}{\partial\theta}\left(\sin\theta\frac{\partial A_z(r)}{\partial\theta}\right) + \frac{1}{r^2\sin^2\theta}\frac{\partial^2 A_z(r)}{\partial\phi^2} + k^2A_z(r) = 0$$

$$\frac{1}{r^2}\frac{d}{dr}\left(r^2\frac{dA_z(r)}{dr}\right) + k^2A_z(r) = 0$$

ANTENNE

7/21

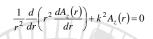


NTENNE I - ANTENNE PER SISTEMI DI TELECOMUNICAZIONI

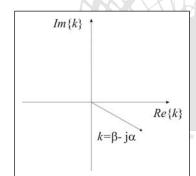
Prof. G. Pelosi - Laboratorio di Elettromagnetismo Numerico

Lezione 2 – Dipolo elettrico corto e integrali di radiazione

DIPOLO ELEMENTARE



posto
$$A_z(r) = \frac{f(r)}{r}$$
 si ha $\frac{d^2 f(r)}{dr^2} + k^2 f(r) = 0$



 $f(r) = C \exp(-jkr) + F \exp(jkr)$

Scelta di k (costante di propagazione)

$$k = \beta - j\alpha$$

$$\operatorname{Re}\{k\} = \beta > 0$$

$$\operatorname{Im}\{k\} = -\alpha < 0$$

 $\beta \rightarrow$ costante di fase

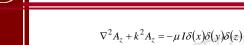
 $\alpha \rightarrow$ costante di attenuazione



NTENNE I - ANTENNE PER SISTEMI DI TELECOMUNICAZION

Lezione 2 – Dipolo elettrico corto e integrali di radiazione

DETERMINAZIONE DELLE COSTANTI DI INTEGRAZIONE

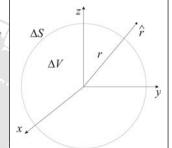


Si integra l'equazione non omogenea su un volume sferico ΔV limitato dalla superficie ΔS e centrato nell'origine

$$\iiint_{\Delta V} \nabla^2 A_z(r) \; dV = \iiint_{\Delta V} \nabla \cdot \left(\nabla A_z(r) \right) dV = \oiint_{\Delta S} \nabla A_z(r) \cdot \hat{r} \; dS$$

$$\iint\limits_{\Delta S} \nabla A_z(r) \cdot \hat{r} \, dS + k^2 \iint\limits_{\Delta V} A_z(r) \, dV = -\mu \, I \Delta z$$





9/21



Lezione 2 – Dipolo elettrico corto e integrali di radiazione

DETERMINAZIONE DELLE COSTANTI DI INTEGRAZIONE

Consideriamo l'integrale in dV

$$I_2 = k^2 \iiint_{\Delta V} A_z(r) \, dV$$

$$A_z(r) = C\frac{e^{-jkr}}{r} + F\frac{e^{+jkr}}{r}$$

$$dV = r^2 \sin \theta \, dr d\theta \, d\phi$$

$$I_2 = k^2 \iiint_{\Delta V} A_z(r) \, dV = k^2 \iiint_{\Delta V} \left(C \frac{e^{-jkr}}{r} + F \frac{e^{+jkr}}{r} \right) r^2 \sin \theta \, dr d\theta d\phi$$

Per
$$r \to 0$$
 anche $I_2 \to 0$

NTENNE I - ANTENNE PER SISTEMI DI TELECOMUNICAZIONI

$$A_z(r) = C \frac{e^{-jkr}}{r} + F \frac{e^{+jkr}}{r}$$

$$dS = r^2 \sin \theta \, d\theta d\phi$$

$$\nabla A_z(r) = \frac{\partial A_z(r)}{\partial r} \hat{r} + \frac{1}{r} \frac{\partial A_z(r)}{\partial \theta} \hat{\vartheta} + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial A_z(r)}{\partial \phi} \hat{\phi}$$

$$\nabla A_z(r) \cdot \hat{r} dS = \left[\frac{dA_z(r)}{dr} \hat{r} \right] \cdot \hat{r} dS = \left(C \frac{-jk \ e^{-jkr} r - e^{-jkr}}{r^2} + F \frac{jk \ e^{+jkr} r - e^{+jkr}}{r^2} \right) r^2 \sin \theta \, d\theta d\phi$$

Ponendo F = 0

$$\nabla A_{z}(r) \cdot \hat{r} dS = \left(C \frac{-jk \ e^{-jkr} r - e^{-jkr}}{r^{2}}\right) r^{2} \sin \theta d\theta d\phi = C\left(-jk \ e^{-jkr} r - e^{-jkr}\right) \sin \theta d\theta d\phi$$

11/21



Lezione 2 – Dipolo elettrico corto e integrali di radiazione

DETERMINAZIONE DELLE COSTANTI DI INTEGRAZIONE

$$I_1 = \int\limits_0^{2\pi} \int\limits_0^{\pi} C\left(-jk \; e^{-jkr} r - e^{-jkr}\right) \sin \vartheta \, d\vartheta d\phi$$

per
$$r \to 0$$
 si ha $I_1 \to -4\pi 0$

Concludendo si ha

$$I_1 = \iint_{\Delta S} \nabla A_z(r) \cdot \hat{r} \ dS \to -4\pi C$$

$$I_2 = k^2 \iiint_{\Delta V} A_z(r) \, dV \to 0$$

da cui:
$$C = \frac{\mu I \Delta z}{4\pi}$$

12/21

INTENNE I - ANTENNE PER SISTEMI DI TELECOMUNICAZION Prof. G. Pelosi - Laboratorio di Elettromagnetismo Numerico



NTENNE I - ANTENNE PER SISTEMI DI TELECOMUNICAZIONI

Lezione 2 – Dipolo elettrico corto e integrali di radiazione

SOLUZIONE DELL'EQUAZIONE DI HELMHOLTZ PER IL DIPOLO **ELEMENTARE**

Il potenziale vettore associato al dipolo elementare è dunque

$$\mathbf{A}(\mathbf{r}) = A_z(r)\hat{z} = \frac{\mu}{4\pi} \frac{I \Delta z}{r} \exp(-jkr)\hat{z}$$

Dal potenziale ai campi elettromagnetici

$$\mathbf{E} = -j\omega\mathbf{A} + \frac{\nabla\nabla\cdot\mathbf{A}}{j\omega\varepsilon\mu}$$

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

13/21



Lezione 2 – Dipolo elettrico corto e integrali di radiazione

CAMPO ELETTRICO

$$\mathbf{E} = -j\omega\mathbf{A} + \frac{\nabla\nabla\cdot\mathbf{A}}{j\omega\varepsilon\mu}$$

$$\mathbf{A} = A_z(r)\cos\vartheta\,\hat{r} - A_z(r)\sin\vartheta\,\hat{\vartheta} =$$

$$= \left[\frac{\mu}{4\pi} \frac{I \Delta z}{r} \exp(-jkr)\right] \cos \theta \, \hat{r} - \left[\frac{\mu}{4\pi} \frac{I \Delta z}{r} \exp(-jkr)\right] \sin \theta \, \hat{\theta} = A_r(r,\theta) \hat{r} + A_{\theta}(r,\theta) \hat{\theta}$$

$$A_r(r, \theta) = A_z(r)\cos\theta = \left[\frac{\mu}{4\pi} \frac{I \Delta z}{r} \exp(-jkr)\right]\cos\theta$$

$$A_r(r,\theta) = A_z(r)\cos\theta = \left[\frac{\mu}{4\pi} \frac{I\Delta z}{r} \exp(-jkr)\right]\cos\theta$$

$$A_g(r,\theta) = -A_z(r)\sin\theta = -\left[\frac{\mu}{4\pi} \frac{I\Delta z}{r} \exp(-jkr)\right]\sin\theta$$

$$A_{\phi} = 0$$

$$A_{\phi}=0$$

14/21

NTENNE I - ANTENNE PER SISTEMI DI TELECOMUNICAZIONI Prof. G. Pelosi - Laboratorio di Elettromagnetismo Numerico TENNE I - ANTENNE PER SISTEMI DI TELECOMUNICAZIONI

$$\nabla \cdot \mathbf{A} = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 A_r \right) + \frac{1}{r \sin \mathcal{G}} \frac{\partial}{\partial \mathcal{G}} \left(A_{\mathcal{G}} \sin \mathcal{G} \right) + \frac{1}{r \sin \mathcal{G}} \frac{\partial}{\partial \phi} A_{\phi} =$$

$$= \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 A_r(r, \theta) \right) + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(A_{\theta}(r, \theta) \sin \theta \right)$$

$$\nabla (\nabla \cdot \mathbf{A}) = \nabla g = \frac{\partial g}{\partial r} \hat{r} + \frac{1}{r} \frac{\partial g}{\partial \theta} \hat{\mathcal{G}} + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial g}{\partial \phi} \hat{\phi} =$$

$$= \frac{\partial}{\partial r} \left[\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} (r^2 A_r) + \frac{1}{r \sin \vartheta} \frac{\partial}{\partial \vartheta} (A_{\vartheta} \sin \vartheta) \right] \hat{r} + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \vartheta} \left[\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} (r^2 A_r) + \frac{1}{r \sin \vartheta} \frac{\partial}{\partial \vartheta} (A_{\vartheta} \sin \vartheta) \right] \hat{g}$$

15/21

CAMPO ELETTRICO

$$\begin{split} A_r(r,\theta) &= \left[\frac{\mu}{4\pi} \frac{I \Delta z}{r} \exp(-jkr) \right] \cos \theta \\ A_g(r,\theta) &= -\left[\frac{\mu}{4\pi} \frac{I \Delta z}{r} \exp(-jkr) \right] \sin \theta \\ A_\phi &= 0 \end{split}$$

$$A_{\phi} = 0$$

$$\mathbf{E} = -j\omega\mathbf{A} + \frac{\nabla\nabla\cdot\mathbf{A}}{j\omega\varepsilon\mu} =$$

$$=-j\omega(A_r \hat{r} + A_g \hat{\theta}) +$$

$$+\frac{1}{j\omega\varepsilon\mu}\left\{\frac{\partial}{\partial r}\left(\frac{1}{r^2}\frac{\partial}{\partial r}(r^2A_r)+\frac{1}{r\sin\vartheta}\frac{\partial}{\partial\vartheta}(A_\vartheta\sin\vartheta)\right)\hat{r}+\frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial\vartheta}\left(\frac{1}{r^2}\frac{\partial}{\partial r}(r^2A_r)+\frac{1}{r\sin\vartheta}\frac{\partial}{\partial\vartheta}(A_\vartheta\sin\vartheta)\right)\hat{g}\right\}$$

TENNE I - ANTENNE PER SISTEMI DI TELECOMUNICAZIONI

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

$$A_r(r, \theta) = A_z(r)\cos\theta = \left[\frac{\mu}{4\pi} \frac{I\Delta z}{r} \exp(-jkr)\right]\cos\theta$$

$$A_r(r, \theta) = A_z(r)\cos\theta = \left[\frac{\mu}{4\pi} \frac{I\Delta z}{r} \exp(-jkr)\right]\cos\theta$$

$$A_{\theta}(r, \theta) = -A_z(r)\sin\theta = -\left[\frac{\mu}{4\pi} \frac{I\Delta z}{r} \exp(-jkr)\right]\sin\theta$$

$$A_{\phi} = 0$$

$$A_{\phi} = 0$$

$$\nabla \times \mathbf{A} = \frac{1}{\sin \mathcal{G}} \left[\frac{\partial}{\partial \mathcal{G}} (A_{\phi} \sin \mathcal{G}) - \frac{\partial}{\partial \phi} A_{\mathcal{G}} \right] \hat{r} + \frac{1}{r} \left[\frac{1}{\sin \mathcal{G}} \frac{\partial}{\partial \phi} A_{r} - \frac{\partial}{\partial r} (rA_{\phi}) \right] \hat{\mathcal{G}} + \frac{1}{r} \left[\frac{\partial}{\partial r} (rA_{\mathcal{G}}) - \frac{\partial}{\partial \mathcal{G}} A_{r} \right] \hat{\phi} = \frac{1}{r} \left[\frac{\partial}{\partial r} (rA_{\mathcal{G}}) - \frac{\partial}{\partial \mathcal{G}} A_{r} \right] \hat{\phi}$$

$$\mathbf{H} = \frac{1}{\mu} \nabla \times \mathbf{A} = \frac{1}{\mu} \left\{ \frac{1}{r} \left[\frac{\partial}{\partial r} (rA_{\mathcal{G}}) - \frac{\partial}{\partial \mathcal{G}} A_r \right] \hat{\boldsymbol{\varphi}} \right\}$$

17/21

CAMPO ELETTROMAGNETICO

$$\mathbf{E} = E_r \, \hat{r} + E_{\mathcal{G}} \, \hat{\mathcal{G}} + E_{\phi} \, \hat{\phi}$$

$$\mathbf{H} = H_r \, \hat{r} + H_{\mathcal{G}} \, \hat{\mathcal{G}} + H_{\phi} \, \hat{\phi}$$

$$Z \, \hat{\mathbf{J}}^i$$

$$X \, \hat{\mathbf{J}}^i$$

$$\begin{cases} E_r = \zeta \frac{I \Delta z}{2\pi} \left(\frac{1}{r^2} + \frac{1}{jkr^3} \right) \cos \vartheta \exp(-jkr) \\ E_{\vartheta} = \zeta \frac{I \Delta z}{4\pi} \left(\frac{jk}{r} + \frac{1}{r^2} + \frac{1}{jkr^3} \right) \sin \vartheta \exp(-jkr) \\ E_{\phi} = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} H_r = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} H_{\mathcal{G}} = 0 \\ H_{\phi} = \frac{I \Delta z}{4\pi} \left(\frac{jk}{r} + \frac{1}{r^2} \right) \sin \beta \exp(-jkr) \end{cases}$$

impedenza caratteristica dello spazio libero

 \rightarrow campi vicini o reattivi (trascurabili per $r >> \lambda$)

 $\frac{1}{r}$ \rightarrow campi lontani o radiativi



NTENNE I - ANTENNE PER SISTEMI DI TELECOMUNICAZIONI

rof. G. Pelosi - Laboratorio di Elettromagnetismo Numerico

Lezione 2 – Dipolo elettrico corto e integrali di radiazione

CAMPO LONTANO

Per $(kr >> \lambda)$ diventano predominanti i termini che contengono 1/r e le espressioni si semplificano

$$E_{\mathcal{G}} \approx j\zeta k \frac{I \Delta z}{4\pi r} \sin \theta \exp(-jkr)$$

$$H_{\phi} \approx \frac{E_{\mathcal{G}}}{\zeta}$$

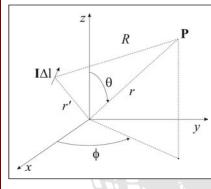
ANTENNE

19/21



Lezione 2 – Dipolo elettrico corto e integrali di radiazione

INTEGRALI DI RADIAZIONE



Per un dipolo elementare posizionato in $\mathbf{r}'=(x',y',z')$ e orientato arbitrariamente si ha:

$$\mathbf{A} = \frac{\mu \mathbf{I} \Delta l}{4\pi} \frac{e^{-jkR}}{R} \qquad \text{con} \qquad R = |\mathbf{r} - \mathbf{r}|$$

Per una distribuzione di corrente generica il potenziale vettore può essere determinato come somma dei contributi elementari ${\bf J}^i({\bf r}){\rm d}\nu'$ dovuti a ciascun elemento di volume ${\rm d}\nu'$

$$\mathbf{A} = \mathbf{A}(\mathbf{r}, \mathbf{J}^i) = \frac{\mu}{4\pi} \iiint_V \mathbf{J}^i(\mathbf{r}') \frac{e^{-jkR}}{R} dv'$$

20/21

ANTENNE I - ANTENNE PER SISTEMI DI TELECOMUNICAZIONI
Pori, G. Pelosi - Laboratorio di Eleuromagnetismo Numerico
Dipartimento di Eletronica e Telecomunicazioni – Università di Firenze

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

potenziale vettore A ed il potenziale di Fitzecommunicazioni di Elettromagnetismo Numerico

Distribuzioni di Elettromagnetismo Numerico

Procumonica e Telecommunicazioni di Elettromagnetismo Numerico

Distribuzione volumetrica (V)

di corrente

Distribuzione volumetrica (V)

di corrente

$$\mathbf{A} = \mathbf{A} \left(\mathbf{r}; \mathbf{J}^{i} \right) = \frac{\mu}{4\pi} \iiint_{V} \mathbf{J}^{i} \left(\mathbf{r}' \right) \frac{e^{-jkR}}{R} dv'$$
$$\mathbf{F} = \mathbf{F} \left(\mathbf{r}, \mathbf{M}^{i} \right) = \frac{\varepsilon}{4\pi} \iiint_{V} \mathbf{M}^{i} \left(\mathbf{r}' \right) \frac{e^{-jkR}}{R} dv$$

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

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

funzione di Green dello spazio libero