

Appello del 22/6/2015 - Soluzioni

Soluzioni ai quesiti

Esercizio 1

Domanda di teoria, si vedano il testo e gli appunti delle lezioni.

Esercizio 2

Domanda di teoria, si vedano il testo e gli appunti delle lezioni.

Esercizio 3

I campi elettrici $\overline{\mathcal{E}}_1$ ed $\overline{\mathcal{E}}_2$ possono essere scritti nel dominio del tempo nelle forma:

$$\begin{aligned}\overline{\mathcal{E}}_1(x, t) &= E_{10} \cos(\omega_1 t - \beta_1 x + \phi_1) \hat{z} \quad V/m \\ \overline{\mathcal{E}}_2(x, t) &= E_{20} \cos(\omega_2 t - \beta_2 x + \phi_2) \hat{j} \quad V/m\end{aligned}$$

Dove è possibile sostituire direttamente:

$$\begin{aligned}\omega_1 &= 2\pi\nu_1 = 100\pi \cdot 10^6 \quad 1/s & \omega_2 &= 2\pi\nu_2 = 50\pi \cdot 10^6 \quad 1/s \\ \beta_1 &= \frac{\omega_1 \sqrt{\epsilon_r}}{c} = \frac{100\pi \cdot 10^6 \cdot 3}{3 \cdot 10^8} = \pi \quad 1/m & \beta_2 &= \frac{\omega_2 \sqrt{\epsilon_r}}{c} = \frac{50\pi \cdot 10^6 \cdot 3}{3 \cdot 10^8} = \frac{\pi}{2} \quad 1/m \\ E_{10} &= 5 \quad mV/m & E_{20} &= 2 \quad mV/m\end{aligned}$$

Dalle informazioni sui punti di massimo si deduce immediatamente $\phi_1 = 0$. ϕ_2 si ricava uguagliando a 0 l'argomento del coseno per $x = 0$, $t = 0.03 \mu s$:

$$50\pi \cdot 10^6 \cdot 0.03 \cdot 10^{-6} + \phi_2 = 0$$

$$\phi_2 = -\frac{3}{2}\pi$$

Pertanto

$$\begin{aligned}\overline{\mathcal{E}}_1(x, t) &= 5 \cos(100\pi \cdot 10^6 t - \pi x) \hat{z} \quad V/m \\ \overline{\mathcal{E}}_2(x, t) &= 2 \cos(50\pi \cdot 10^6 t - \frac{\pi}{2} x - \frac{3}{2}\pi) \hat{j} \quad V/m\end{aligned}$$

Il campo elettrico totale è dato dalla somma vettoriale di $\overline{\mathcal{E}}_1$ e $\overline{\mathcal{E}}_2$:

$$\overline{\mathcal{E}}(x, t) = 5 \cos(100\pi \cdot 10^6 t - \pi x) \hat{z} + 2 \cos(50\pi \cdot 10^6 t - \frac{\pi}{2} x - \frac{3}{2}\pi) \hat{j}$$

Sostituendo $x = 40$ cm, $t = 0.03 \mu s$ si ottiene:

$$\overline{\mathcal{E}} = 5 \cos(100\pi \cdot 10^6 \cdot 0.03 \cdot 10^{-6} - \pi \cdot 0.4) \hat{z} + 2 \cos(50\pi \cdot 10^6 \cdot 0.03 \cdot 10^{-6} - \frac{\pi}{2} \cdot 0.4 - \frac{3}{2}\pi) \hat{j}$$

$$\overline{\mathcal{E}} = 1.618 \hat{j} - 1.545 \hat{z} \quad mV/m$$

Infine si ricavano modulo e direzione:

$$\begin{aligned}|\overline{\mathcal{E}}| &= \sqrt{0.1.618^2 + 1.545^2} = 2.237 \quad mV/m \\ \hat{e} &= \frac{\overline{\mathcal{E}}}{|\overline{\mathcal{E}}|} = \frac{1.618 \hat{j} - 1.545 \hat{z}}{2.237} = 0.723 \hat{j} - 0.691 \hat{z} \quad (a)\end{aligned}$$

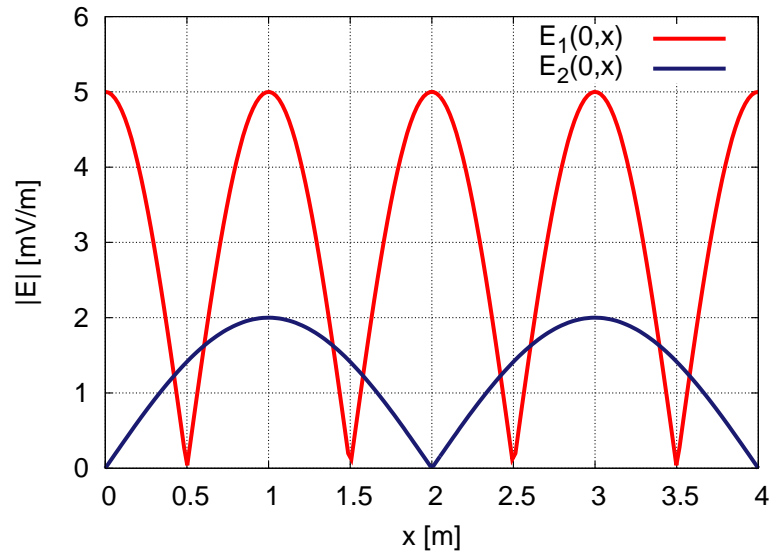
Il vettore complesso rappresentativo dell'onda 2 è:

$$\bar{E}_2(x) = 2 e^{-j(\frac{\pi}{2}x + \frac{3\pi}{2})} \hat{j} \quad \text{mV/m}$$

Essendo l'impedenza intrinseca del mezzo $\eta = 377/3 = 125.67\Omega$ si ottiene:

$$\bar{H}_2(x) = \frac{1}{\eta} \hat{i} \times \bar{E}_2(x) = 15.9 e^{-j(\frac{\pi}{2}x - \frac{3\pi}{2})} \hat{z} \quad \mu\text{A/m} \quad (b)$$

Il grafico richiesto al punto (c) è il seguente:



Esercizio 4

L'impedenza di carico normalizzata vale $z_L = 1.5 - j1$. L'impedenza di ingresso normalizzata è pertanto:

$$z_i = \frac{z_L \cos(\beta l) + j \sin(\beta l)}{\cos(\beta l) + j z_L \sin(\beta l)}$$

Dove $\beta l = \frac{2\pi}{\lambda} \frac{\pi}{6} = \frac{\pi}{3}$, pertanto:

$$\begin{aligned} z_i &= \frac{(1.5 - j1) \cos(\frac{\pi}{3}) + j \sin(\frac{\pi}{3})}{\cos(\frac{\pi}{3}) + j(1.5 - j1) \sin(\frac{\pi}{3})} = \dots = \\ z_i &= 0.42 - j0.13 \end{aligned}$$

Da cui $Z_L = (21 - j6.5)\Omega$ (a).

Il corrispondente coefficiente di riflessione vale:

$$\begin{aligned} \rho_i &= \frac{z_i - 1}{z_i + 1} = \frac{0.42 - j0.13 - 1}{0.42 - j0.13 + 1} = \dots \\ \rho_i &= -0.398 - j0.128 \quad (b) \end{aligned}$$

Esercizio 5

Dai dati forniti è possibile leggere direttamente sulla carta di Smith il valore dell'impedenza di ingresso normalizzata, che vale $z_i = 0.85 + j1.35$. Poichè la lunghezza d'onda sulla linea vale

$$\lambda = \frac{c}{\sqrt{\epsilon_r} \nu} = \frac{3 \cdot 10^8}{4 \cdot 500 \cdot 10^6} = 15 \text{ cm}$$

l'impedenza di carico si trova con una rotazione antioraria di un angolo corrispondente a $5.9/15\lambda = 0.393\lambda$, mentre il ROS è dato dall'intersezione della circonferenza a $|\rho|$ costante con l'asse delle impedenze reali. Si hanno:

$$\begin{aligned} Z_L &= 75 \cdot (3 - j1.6) = (225 - j120) \Omega & (a) \\ ROS &= 3.95 & (b) \end{aligned}$$

Sempre operando sulla carta di Smith è possibile trovare le distanze a cui posizionare gli adattatori, trovando i punti sulla circonferenza a $|\rho|$ costante con impedenza reale. Ottenuta l'impedenza di ingresso in tali punti, si porcede all'adattamento con una rete di impedenza caratteristica $Z'_0 = \sqrt{(Z_0^2 \cdot z_i)}$. Si ricava che \tilde{A} possibile adattare il carico

- con una rete $\lambda/4$ di impedenza caratteristica $Z'_0 = 37.5 \Omega$ a una distanza di 3.4 cm dal carico, oppure
- con una rete $\lambda/4$ di impedenza caratteristica $Z'_0 = 149 \Omega$ a una distanza di 7.15 cm dal carico (c)

Esercizio 6

Il fattore di schiera vale:

$$\left| \sum_i a_i \exp\left(j \frac{2\pi}{\lambda} d \cos\theta\right) \right|^2$$

Sostituendo:

$$\begin{aligned} F_a(\theta) &= \left| 1 + 3 \exp\left(\frac{2\pi}{\lambda} \frac{\lambda}{6} \cos\theta\right) \right|^2 \\ &= \left| 1 + 3 e^{\frac{\pi}{6} \cos\theta} \right|^2 = (1 + 3 e^{\frac{\pi}{6} \cos\theta})(1 + 3 e^{-\frac{\pi}{6} \cos\theta}) \\ &= 1 + 3 e^{\frac{\pi}{3} \cos\theta} + 3 e^{-\frac{\pi}{3} \cos\theta} + 9 \\ &= 10 + 6 \cos\left(\frac{\pi}{3} \cos\theta\right) & (a) \end{aligned}$$

La direzione di massimo si ottiene per $\cos\theta = 0$, cioè $\theta = \pi/2 + k\pi$ (b).

Esercizio 7

Non essendo indicato il rendimento dell'antenna, possiamo supporre $D=G$ e ricavare il valore del guadagno direttamente dall'area efficace:

$$G = \frac{4\pi A_{eff}}{\lambda^2} = \frac{4\pi \cdot 1600}{0.73^2} = 37626 = 45.75 \text{ dB} & (a)$$

Dalla formula di trasmissione di Friis, espressa in dB, si ricava:

$$\begin{aligned} P_R &= EIRP + G_{R,dB} + 20 \text{ Log} \left(\frac{\lambda}{4\pi R} \right) \\ EIRP_{min} &= P_{R,min} - G_{dB} - 20 \text{ Log} \left(\frac{\lambda}{4\pi R} \right) \\ EIRP_{min} &= -204 \text{ dBm} - 45.75 \text{ dB} - 20 \text{ Log} \left(\frac{0.73}{4\pi \cdot 2.11 \cdot 10^{19}} \right) \\ EIRP_{min} &= -204 \text{ dBm} - 45.75 \text{ dB} + 411.2 \text{ dB} \\ EIRP_{min} &= 161.4 \text{ dBm} = 131.4 \text{ dBW} & (b) \end{aligned} \tag{1}$$

essendo $R = 2240 \cdot 9.45 \cdot 10^{15} \text{ m} = 2.11 \cdot 10^{19} \text{ m}$.