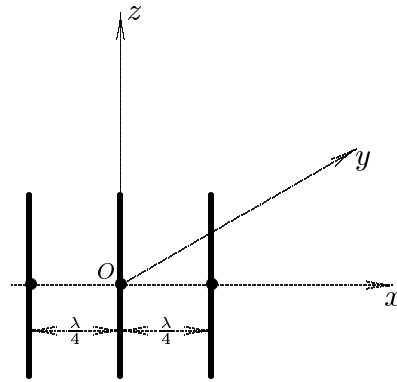


Esercizi svolti di Campi elettromagnetici - Anno 2003

03-1) Esercizio n. 1 del 17/1/2003

Tre dipoli a mezz'onda paralleli ed i cui centri sono allineati, equidistanti $d = \frac{\lambda}{4}$, sono eccitati in modo tale che l'antenna centrale abbia un valore massimo di corrente eguale a tre volte quello relativo alle altre due. Se la fase dell'antenna centrale é 0^0 e quelle delle antenne estreme sono rispettivamente $+90^0$ e -90^0 , calcolare l'espressione far field del vettore di Poynting.



$$\begin{aligned} \vec{J}_1 &= \hat{e}_z I_0 e^{-i\frac{\pi}{2}} \delta\left(x + \frac{\lambda}{4}\right) \delta(y) \cos kz & -\frac{\lambda}{4} \leq z \leq +\frac{\lambda}{4} \\ \vec{J}_2 &= \hat{e}_z 3I_0 \delta(x) \delta(y) \cos kz & -\frac{\lambda}{4} \leq z \leq +\frac{\lambda}{4} \\ \vec{J}_3 &= \hat{e}_z I_0 e^{+i\frac{\pi}{2}} \delta\left(x - \frac{\lambda}{4}\right) \delta(y) \cos kz & -\frac{\lambda}{4} \leq z \leq +\frac{\lambda}{4} \end{aligned}$$

$$\vec{S}_r = \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \frac{1}{8\pi^2 r^2} |F(\theta)A(\theta, \phi)|^2 \hat{e}_r$$

essendo:

$$F(\theta) = \frac{\cos\left(\frac{\pi}{2} \cos \theta\right)}{\sin \theta}$$

$$A(\theta, \phi) = I_0 e^{-i\frac{\pi}{2}} \frac{ik\lambda}{4} \sin \theta \cos \phi + 3I_0 + I_0 e^{+i\frac{\pi}{2}} \frac{-ik\lambda}{4} \sin \theta \cos \phi$$

Poiché $k = \frac{2\pi}{\lambda}$, risulta:

$$A(\theta, \phi) = I_0 e^{-i\frac{\pi}{2}} e^{i\frac{\pi}{2} \sin \theta \cos \phi} + 3I_0 + I_0 e^{+i\frac{\pi}{2}} e^{-i\frac{\pi}{2} \sin \theta \cos \phi}$$

ossia:

$$\begin{aligned} A(\theta, \phi) &= 3I_0 + I_0 e^{+i\left(\frac{\pi}{2} - \frac{\pi}{2} \sin \theta \cos \phi\right)} + I_0 e^{-i\left(\frac{\pi}{2} - \frac{\pi}{2} \sin \theta \cos \phi\right)} \\ &= 3I_0 + 2I_0 \cos\left(\frac{\pi}{2} - \frac{\pi}{2} \sin \theta \cos \phi\right) = 3I_0 + 2I_0 \sin\left(\frac{\pi}{2} \sin \theta \cos \phi\right) \end{aligned}$$

Quindi:

$$S_r = \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \frac{I_0^2}{8\pi^2 r^2} \left| \frac{\cos\left(\frac{\pi}{2} \cos \theta\right)}{\sin \theta} \left[3 + 2 \sin\left(\frac{\pi}{2} \sin \theta \cos \phi\right) \right] \right|^2$$

03-2) Esercizio n. 2 del 17/1/2003

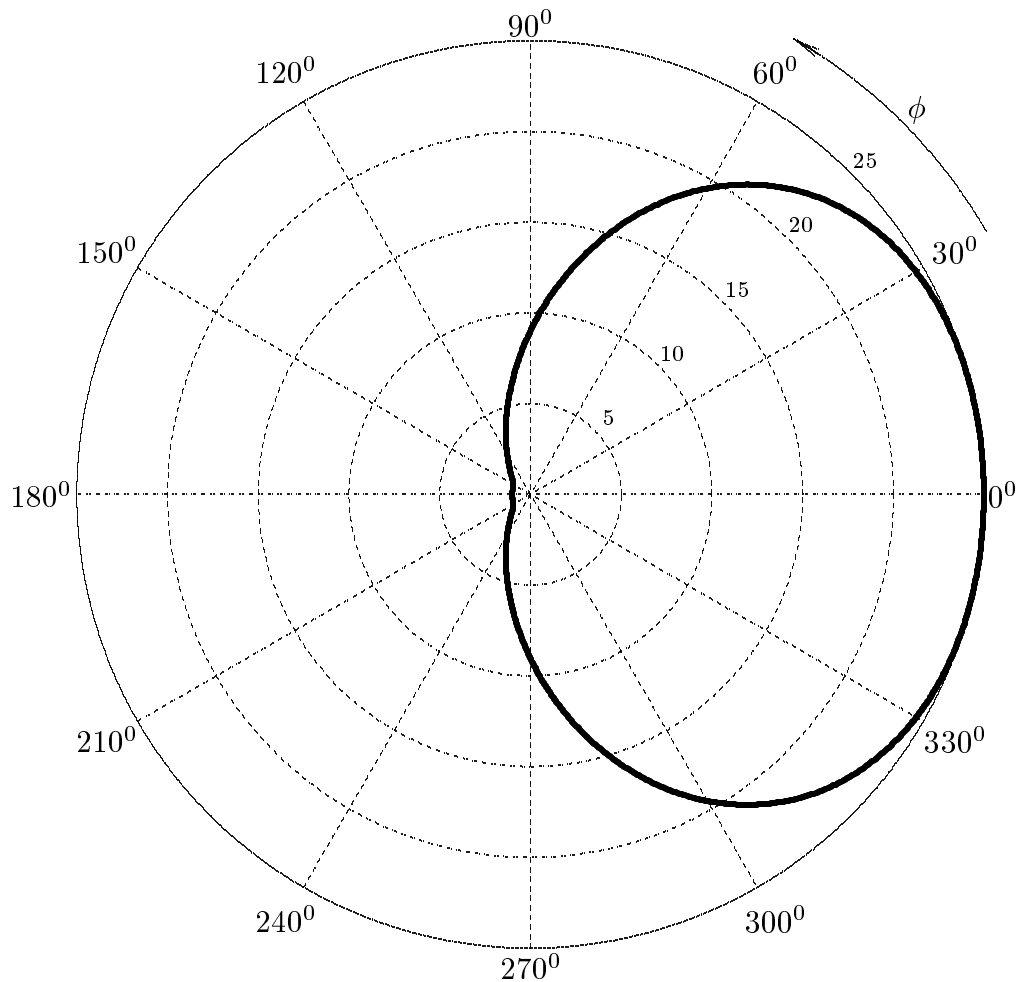
Con riferimento al problema precedente, graficare il diagramma di radiazione del sistema di antenne.

Consideriamo il piano $\theta = \frac{\pi}{2}$; in esso si ha:

$$S_r = \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \frac{I_0^2}{8\pi^2 r^2} \left| 3 + 2 \sin \left(\frac{\pi}{2} \cos \phi \right) \right|^2$$

Grafichiamo il fattore di forma:

$$F(\phi) = \left| 3 + 2 \sin \left(\frac{\pi}{2} \cos \phi \right) \right|^2$$



03-3) Esercizio n. 3 del 17/1/2003

Calcolare l'angolo di rotazione del piano di polarizzazione della luce linearmente polarizzata viaggiante dentro una lamina di quarzo di 3 mm di spessore e tagliata in modo tale che le sue facce siano perpendicolari all'asse ottico. La luce incidente abbia una lunghezza d'onda $\lambda = 397 \text{ nm}$ alla quale corrispondono gli indici di rifrazione $n_L = 1.55821$ e $n_R = 1.55810$ per luce polarizzata circolarmente sinistra e destra rispettivamente.

Consideriamo che la propagazione avvenga lungo l'asse ottico. L'angolo di rotazione di Faraday é dato da:

$$\alpha = \frac{k'_0 - k''_0}{2} L$$

Si ha:

$$k'_0 = k_{0L} = \frac{2\pi}{\lambda_0} n_L$$
$$k''_0 = k_{0R} = \frac{2\pi}{\lambda_0} n_R$$

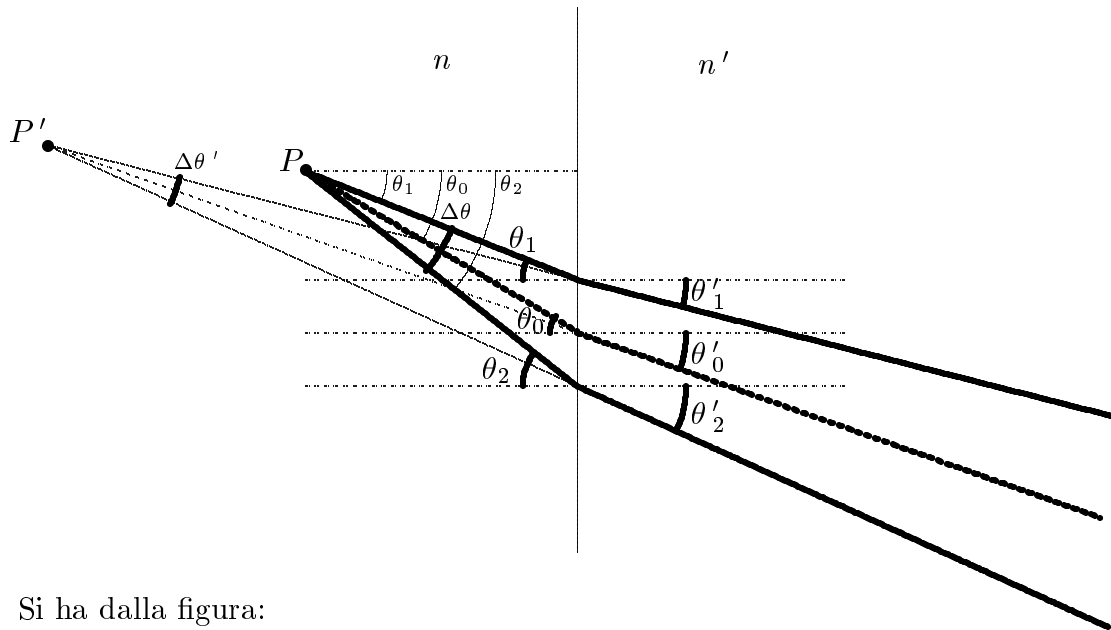
Quindi:

$$\alpha = \frac{2\pi}{\lambda} \frac{(n_L - n_R)L}{2} = \frac{\pi}{397 \cdot 10^{-9}} (1.55821 - 1.55810) \cdot 3 \cdot 10^{-3} = \frac{3\pi}{397 \cdot 10^{-6}} 11 \cdot 10^{-5} =$$
$$= \underline{\underline{2.6114 \text{ radianti}}} = \underline{\underline{149^{\circ}.62}}$$

03-4) Esercizio n. 4 del 17/1/2003

Una sorgente luminosa P immersa in un mezzo di indice di rifrazione n emette uno stretto cono di luce il cui angolo di apertura sia $\Delta\theta$. Il raggio centrale del fascio luminoso incide su un'interfaccia piana di separazione con un mezzo di indice di rifrazione n' con un angolo θ_0 . Trovare (graficamente) la posizione P' dalla quale un osservatore posto nel secondo mezzo vede provenire il fascio e determinare l'apertura angolare apparente $\Delta\theta'$. Si considerino soltanto i raggi appartenenti al piano formato dal raggio centrale e dalla normale all'interfaccia.

Supponiamo $n' > n$.



Si ha dalla figura:

$$\Delta\theta = \theta_2 - \theta_1$$

$$\Delta\theta' = \theta'_2 - \theta'_1$$

Dalla legge di Snell:

$$n \sin \theta_1 = n' \sin \theta'_1$$

$$n \sin \theta_2 = n' \sin \theta'_2$$

Ne segue:

$$\Delta\theta' = \arcsin\left(\frac{n}{n'} \sin \theta_2\right) - \arcsin\left(\frac{n}{n'} \sin \theta_1\right)$$

Risulta:

$$\theta_2 = \theta_0 + \frac{\Delta\theta}{2}$$

$$\theta_1 = \theta_0 - \frac{\Delta\theta}{2}$$

Quindi:

$$\Delta\theta' = \arcsin \left[\frac{n}{n'} \sin \left(\theta_0 + \frac{\Delta\theta}{2} \right) \right] - \arcsin \left[\frac{n}{n'} \sin \left(\theta_0 - \frac{\Delta\theta}{2} \right) \right]$$

03-5) Esercizio n. 1 del 21/2/2003

Un dipolo hertziano di efficienza 0.72 é alimentato alla frequenza di 40 *MHz* con la potenza di 200 *W*. Calcolare l'intensitá del campo elettrico a 150 *Km*, nella direzione di massima radiazione.

L'efficienza *k* di un'antenna é:

$$k = \frac{P_r}{P_r + P_L}$$

essendo P_r la potenza irradiata dall'antenna e P_L la potenza dissipata per effetto Joule.

La quantitá $P_r + P_L$ rappresenta, quindi, la potenza di alimentazione dell'antenna.

Nel nostro caso risulta:

$$P_r + P_L = 200 \text{ W} \quad e \quad k = 0.72$$

Segue:

$$P_r = k(P_r + P_L) = 0.72 \cdot 200 = 144 \text{ W}$$

Poiché la lunghezza d'onda della radiazione emessa dal dipolo é:

$$\lambda = \frac{c}{\nu} = \frac{3 \cdot 10^8}{40 \cdot 10^6} = 7.5 \text{ m}$$

e la distanza alla quale si vuole misurare l'intensitá del campo elettrico é $d = 1.5 \cdot 10^5 \text{ m}$, risulta $d \gg \lambda$.

Siamo, quindi, autorizzati ad utilizzare le formule far field ricordando che é anche soddisfatta la condizione $\vec{r} \gg \vec{r}'$.

Il campo elettrico far field é:

$$\vec{E} = -\hat{e}_\theta i\omega\mu Il \frac{e^{ikr}}{4\pi r} \sin\theta$$

la cui intensitá massima vale:

$$|E_{max}| = \omega\mu Il \frac{1}{4\pi r}$$

La potenza irradiata é:

$$P_r = \frac{4}{3}\pi Z \left(\frac{kIl}{4\pi}\right)^2 = \frac{4}{3}\pi \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \omega^2 \epsilon \mu \left(\frac{Il}{4\pi}\right)^2 = \frac{4}{3}\pi \sqrt{\epsilon\mu} \omega^2 \mu \left(\frac{Il}{4\pi}\right)^2 = \frac{4}{3}\pi \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} \omega^2 \mu^2 \left(\frac{Il}{4\pi}\right)^2$$

Da cui:

$$\omega^2 \mu^2 \left(\frac{Il}{4\pi}\right)^2 = \frac{P_r}{\frac{4}{3}\pi \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}}}$$

Nell'ipotesi che il dipolo si trovi in aria $\sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} = \frac{1}{377} = 0.0027$.

Quindi:

$$\omega^2 \mu^2 \left(\frac{Il}{4\pi} \right)^2 = \frac{144}{\frac{4}{3}\pi \cdot 0.0027} = 1.2732 \cdot 10^4$$

da cui:

$$\omega \mu \frac{Il}{4\pi} = 112.8362$$

In definitiva:

$$|E_{max}| = 112.8362 \frac{1}{1.5 \cdot 10^5} = 7.5224 \cdot 10^{-4} \text{ V/m} = \underline{\underline{0.75 \text{ mV/m}}}$$

03-6) Esercizio n. 2 del 21/2/2003

Un'onda elettromagnetica piana di frequenza $\nu = 500 \text{ KHz}$, linearmente polarizzata e viaggiante in aria, incide in direzione della normale su un terreno i cui parametri costitutivi sono $\epsilon_r = 8$, $\sigma = 0.02 \text{ S/m}$ e $\mu_r = 1$. Se il campo magnetico all'interfaccia fra l'aria ed il terreno ha intensità 10 A/m , calcolare la potenza dissipata in una porzione di terreno di sezione 1 m^2 .

Il terreno é caratterizzato dal rapporto $\frac{\sigma}{\epsilon\omega}$. Si ha:

$$\left(\frac{\sigma}{\epsilon\omega}\right)^2 = \left(\frac{0.02}{8 \cdot 8.854 \cdot 10^{-12} \cdot 2 \cdot \pi \cdot 500 \cdot 10^3}\right)^2 = (89.8774)^2 = 8.0780 \cdot 10^3 \gg 1$$

In tal caso risulta:

$$\alpha = \beta = \sqrt{\frac{\omega\sigma\mu}{2}} = \sqrt{\frac{2\pi \cdot 500 \cdot 10^3 \cdot 4\pi \cdot 10^{-4} \cdot 0.02}{2}} = 0.1987 \text{ (m}^{-1}\text{)}$$

ossia:

$$\delta = \frac{1}{\alpha} = 5.0327 \text{ m}$$

Supponiamo che il campo elettrico sia polarizzato lungola direzione dell'asse x ; sia esso:

$$E_x = a_1 e^{-\alpha z} \cos(\omega t - \beta z - \theta_1)$$

Allora il campo magnetico nel mezzo conduttore é:

$$H_y = a_1 \frac{\sqrt{\beta^2 + \alpha^2}}{\omega\mu} e^{-\alpha z} \cos(\omega t - \beta z - \theta_1 - \gamma)$$

essendo γ la differenza di fase fra il campo magnetico ed il campo elettrico introdotta dal mezzo conduttore; si ha:

$$\tan \gamma = \frac{\alpha}{\beta}$$

La quantità $a_1 \frac{\sqrt{\beta^2 + \alpha^2}}{\omega\mu}$ rappresenta l'ampiezza del campo magnetico per $z = 0$ ed é un dato del problema; precisamente:

$$a_1 \frac{\sqrt{\beta^2 + \alpha^2}}{\omega\mu} = 10$$

Il vettore di Poynting é, allora:

$$\vec{S} = \hat{z} a_1^2 \frac{\sqrt{\beta^2 + \alpha^2}}{\omega \mu} e^{-2\alpha z} \cos(\omega t - \beta z - \theta_1) \cos(\omega t - \beta z - \theta_1 - \gamma)$$

Il vettore di Poynting mediato in un periodo, é:

$$\langle \vec{S} \rangle = \hat{z} a_1^2 \frac{\sqrt{\beta^2 + \alpha^2}}{\omega \mu} e^{-2\alpha z} \frac{1}{T} \int_0^T \cos(\omega t - \beta z - \theta_1) \cos(\omega t - \beta z - \theta_1 - \gamma) dt$$

Per le formule di prostaferesi risulta:

$$\cos \alpha \cos \beta = \frac{1}{2} [\cos(\alpha + \beta) + \cos(\alpha - \beta)]$$

Pertanto:

$$\cos(\omega t - \beta z - \theta_1) \cos(\omega t - \beta z - \theta_1 - \gamma) = \frac{1}{2} [\cos(2\omega t - 2\beta z - 2\theta_1 - \gamma) + \cos \gamma]$$

Quindi:

$$\begin{aligned} & \frac{1}{T} \int_0^T \cos(\omega t - \beta z - \theta_1) \cos(\omega t - \beta z - \theta_1 - \gamma) dt = \\ & = \frac{1}{2T} \int_0^T \cos(2\omega t - 2\beta z - 2\theta_1 - \gamma) dt + \frac{1}{2T} \int_0^T \cos \gamma dt = 0 + \frac{1}{2} \cos \gamma \end{aligned}$$

In definitiva:

$$\langle \vec{S} \rangle = \hat{z} a_1^2 \frac{\sqrt{\beta^2 + \alpha^2}}{\omega \mu} e^{-2\alpha z} \frac{1}{2} \cos(\gamma)$$

Poiché, nel nostro caso:

$$\cos \gamma = \frac{1}{\sqrt{2}}$$

si ha:

$$\langle \vec{S} \rangle = \hat{z} a_1^2 \frac{\sqrt{\beta^2 + \alpha^2}}{\omega \mu} e^{-2\alpha z} \frac{1}{2\sqrt{2}}$$

e, poiché:

$$a_1^2 = \frac{100\omega^2 \mu^2}{\beta^2 + \alpha^2}$$

risulta:

$$\langle \vec{S} \rangle = \hat{z} \frac{50\omega\mu}{\sqrt{2}\sqrt{\beta^2 + \alpha^2}} e^{-2\alpha z}$$

La potenza che attraversa la sezione unitaria é:

$$\langle \mathcal{P} \rangle = \frac{50\omega\mu}{\sqrt{2}\sqrt{\beta^2 + \alpha^2}} e^{-2\alpha z}$$

La densità superficiale di potenza dissipata in calore é:

$$\begin{aligned} \langle \mathcal{P}_{diss} \rangle &= \langle \mathcal{P}(z=0) \rangle - \langle \mathcal{P}(z=\infty) \rangle = \\ &= \frac{50\omega\mu}{\sqrt{2}\sqrt{\beta^2 + \alpha^2}} = \frac{50 \cdot 2\pi \cdot 5 \cdot 10^5 \cdot 4\pi \cdot 10^{-7}}{2 \cdot 0.1987} = \underline{\underline{496.7 \text{ W/m}^2}} \end{aligned}$$

03-7) Esercizio n. 3 del 21/2/2003

Si abbia una sostanza di conducibilità nulla, la cui costante dielettrica complessa sia $\epsilon' = \epsilon_{re} + i\epsilon_{im}$. Determinare l'espressione della densità volumica di potenza assorbita, se essa viene irradiata da un'onda elettromagnetica piana.

(vedi es. n. 2 del Compito di Campi elettromagnetici del 20/7/1999)

Il teorema di Poynting afferma:

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{S}_C = -\frac{1}{2}\sigma \vec{E} \cdot \vec{E}^* - \frac{1}{2}\omega\epsilon_{im}\vec{E} \cdot \vec{E}^* + i\omega \left(\frac{1}{2}\mu\vec{H} \cdot \vec{H}^* - \frac{1}{2}\epsilon_{re}\vec{E} \cdot \vec{E}^* \right)$$

Poiché $\sigma = 0$ e poiché nel caso di onde piane risulta:

$$\frac{1}{2}\mu\vec{H} \cdot \vec{H}^* = \frac{1}{2}\epsilon_{re}\vec{E} \cdot \vec{E}^*$$

si ha:

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{S}_C = -\frac{1}{2}\omega\epsilon_{im} |E|^2 = -P_a$$

essendo P_a la potenza assorbita dal mezzo.

03-8) Esercizio n. 4 del 21/2/2003

Con riferimento al problema precedente, determinare il valore del modulo del campo elettrico a 2.45 GHz da applicare ad un volume unitario di acqua distillata affinché la sua temperatura passi da 25 a 30 gradi centigradi nel tempo di 5 secondi, trascurando l'effetto della conduzione termica. Alla frequenza data risulta $\epsilon_{re_{H_2O}} \simeq 80\epsilon_0$ e $\epsilon_{im_{H_2O}} \simeq 11\epsilon_0$. Il calore specifico dell'acqua distillata in questo intervallo di temperature é $c_{H_2O} \simeq 1 \text{ cal/g} \cdot K$ e l'equivalente meccanico della caloria é $J = 4.186 \text{ Joule/cal}$.

La quantità di calore necessaria per elevare di ΔT la temperatura di una sostanza é:

$$\Delta Q = cm\Delta T$$

essendo c il calore specifico dell'acqua, m la massa della quantità d'acqua, ΔT l'aumento di temperatura in K.

Nel caso dell'acqua:

$$c_{H_2O} = 1 \text{ cal/g} \cdot K$$

Per $m = 1 \text{ g}$ e $\Delta T = 5K$, risulta:

$$\Delta Q = 5 \text{ cal}$$

L'energia equivalente si ottiene moltiplicando la quantità di calore per l'equivalente meccanico della caloria $J = 4,186J/cal$.

$$\Delta L = 4.186 \cdot 5 = 20.930 \text{ J}$$

La potenza necessaria per innalzare la temperatura di 1 g d'acqua in un tempo $\Delta t = 5 \text{ s}$ é:

$$W = \frac{\Delta L}{\Delta t} = \frac{20.930}{5} = 4.186 \text{ W/cm}^3$$

Dal risultato del problema precedente si ha:

$$P_a = -\frac{1}{2}\omega\epsilon_{im}\vec{E} \cdot \vec{E}^*$$

da cui:

$$|E|^2 = \frac{2 \cdot P_a}{\omega\epsilon_{im}} = \frac{2 \cdot 4.186 \cdot 10^6}{2\pi \cdot 2.45 \cdot 10^9 \cdot 11 \cdot 8.854 \cdot 10^{-12}} = 5.5841 \cdot 10^6 \text{ (V/m)}^2$$

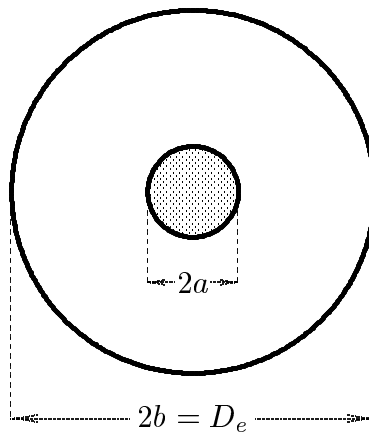
In definitiva:

$$|E| = \underline{\underline{2.36 \cdot 10^3 \text{ V/m} = 2.36 \text{ KV/m}}}$$

03-9) Esercizio n. 1 del 26/3/2003

Determinare la massima potenza che un'onda TEM può trasmettere in un cavo coassiale senza perdite aventi le seguenti caratteristiche: diametro esterno $D_e = 10\text{ cm}$, impedenza caratteristica $Z_c = 50\ \Omega$, costante dielettrica $\epsilon_r = 2$, campo elettrico massimo raggiungibile senza pericolo di perforazione del dielettrico $E_{max} = 100\text{ KV/cm}$.

(vedi es. n. 2 del 26/1/2000)



La potenza trasportata dal cavo é:

$$P = \frac{\pi Y V_0^2}{\ln \frac{b}{a}}$$

essendo $Y = \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}}$ l'ammettenza del mezzo fra i due conduttori e V_0 la differenza di potenziale massima fra di essi.

Il campo elettrico all'interno del cavo é:

$$\vec{E}_t = -\hat{e}_r \frac{V_0}{\ln \frac{b}{a}} \frac{1}{r} e^{-i\beta z}$$

il cui modulo é:

$$|\vec{E}_t| = \left| \frac{V_0}{\ln \frac{b}{a}} \frac{1}{r} \right|$$

che assume il valore massimo per $r = a$.

Dobbiamo imporre che sia:

$$\left| \vec{E}_t \right|_{(max)} = \left| \frac{V_0}{a \ln \frac{a}{b}} \right| = 10^7 \text{ V/m} \quad (1)$$

L'impedenza caratteristica del cavo é:

$$Z_{0c} = \frac{\ln \frac{b}{a}}{2\pi} \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} = 50 \Omega$$

da cui:

$$\ln \frac{b}{a} = \frac{2\pi \cdot 50}{\sqrt{\frac{\mu_o}{\epsilon_0}} \sqrt{\frac{1}{\epsilon_r}}} = \frac{2\pi \cdot 50 \sqrt{2}}{377} = 1.17848$$

ossia:

$$\frac{b}{a} = \exp(1.17848) = 3.25$$

e, quindi:

$$a = \frac{b}{3.25} = \frac{5 \cdot 10^{-2}}{3.25} = 1.54 \cdot 10^{-2} \text{ m}$$

Dall'eq.(1), si ha:

$$|V_0|_{(max)} = 10^7 \cdot \left| a \ln \frac{a}{b} \right| = 1.815 \cdot 10^5 \text{ V}$$

Ne segue:

$$P_{max} = \frac{\pi Y V_{0(max)}^2}{\ln \frac{b}{a}} = \frac{\pi \cdot (1.815 \cdot 10^5)^2}{\sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \sqrt{\frac{1}{\epsilon_r}} \cdot 1.17848} = \frac{\pi \cdot (1.815 \cdot 10^5)^2 \sqrt{2}}{377 \cdot 1.17848} = \underline{\underline{3.29 \cdot 10^8 \text{ V}}}$$

03-10) Esercizio n. 2 del 26/3/2003

Determinare il valore del modulo del campo elettrico che, applicato in un forno a microonde funzionante a 2.45 GHz ad una bistecca di manzo surgelata, permette di sviluppare una densità di potenza termica di 1 W/cm^3 . La permittività elettrica della bistecca alla frequenza considerata è $\epsilon = \epsilon_0(4.4 + i0.53)$.

(vedi es. n.3 del 21/2/2003)

Dal teorema di Poynting complesso, si ha:

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{S}_c = -\frac{1}{2}\sigma \vec{E} \cdot \vec{E}^* = -\frac{1}{2}\omega\epsilon_{im}\vec{E} \cdot \vec{E}^* + i\omega \left(\frac{1}{2}\mu\vec{H} \cdot \vec{H}^* - \frac{1}{2}\epsilon_{re}\vec{E} \cdot \vec{E}^* \right)$$

Poiché $\sigma = 0$ e poiché nel caso di onde piane risulta:

$$\frac{1}{2}\mu\vec{H} \cdot \vec{H}^* = \frac{1}{2}\epsilon_{re}\vec{E} \cdot \vec{E}^*$$

si ha:

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{S}_c = -\frac{1}{2}\omega\epsilon_{im} |E|^2 = -\mathcal{P}_a$$

essendo \mathcal{P}_a la densità volumica di potenza assorbita dal mezzo.

Ne segue:

$$|E|^2 = \frac{2\mathcal{P}_a}{\omega\epsilon_{im}} = \frac{2 \cdot 10^6}{2\pi \cdot 2.45 \cdot 10^9 \cdot 8.854 \cdot 10^{-12} \cdot 0.53} = 2.7686 \cdot 10^7 \text{ (V/m)}^2$$

da cui:

$$\underline{\underline{|E| = 5.26 \cdot 10^3 \text{ V/m} = 5.26 \text{ KV/m}}}$$

03-11) Esercizio n. 3 del 26/3/2003

Una spira di corrente diametro 80 cm irradia alla frequenza di 10 MHz una potenza pari a 1 Watt. Si calcoli il campo elettrico ed il campo magnetico alla distanza di 600 m dalla spira nella direzione $\theta = 45^\circ$.

(vedi es. n. 1 del 4/10/2000)

Cominciamo con l'osservare che la lunghezza d'onda irradiata dalla spira é:

$$\lambda = \frac{c}{\nu} = \frac{3 \cdot 10^8}{10^7} = 30 \text{ m}$$

Pertanto:

$$kr = \frac{2\pi}{\lambda}r = \frac{2\pi}{30}600 = 40\pi \gg 1$$

Si ha anche $r \gg r'$.

Quindi possiamo utilizzare, per le espressioni dei campi, le formule far field.

$$\vec{E}(\vec{r}) = \hat{e}_\phi \omega \mu k I \pi a^2 \frac{e^{ikr}}{4\pi r} \sin \theta = \hat{e}_\phi \frac{2\pi}{\lambda} \frac{c}{\lambda} \mu \frac{2\pi}{\lambda} I \pi a^2 \frac{e^{ikr}}{4\pi r} \sin \theta = \hat{e}_\phi \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \left(\frac{\pi a}{\lambda}\right)^2 I \frac{e^{ikr}}{r} \sin \theta$$

$$\vec{H}(\vec{r}) = -\hat{e}_\theta k^2 I \pi a^2 \frac{e^{ikr}}{4\pi r} \sin \theta = -\hat{e}_\theta \frac{4\pi^2}{\lambda^2} I \pi a^2 \frac{e^{ikr}}{4\pi r} \sin \theta = -\hat{e}_\theta \left(\frac{\pi a}{\lambda}\right)^2 I \frac{e^{ikr}}{r} \sin \theta$$

Quindi la densità superficiale di potenza, mediata in un periodo, é:

$$\langle \vec{S} \rangle = \frac{1}{2} \vec{E} \times \vec{H}^* = \hat{e}_r \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \left(\frac{\pi a}{\lambda}\right)^4 I^2 \frac{1}{r^2} \sin^2 \theta$$

La potenza totale irradiata é:

$$P = \int_{sfera} \langle \vec{S} \rangle \cdot \hat{n} d^2r = \int_{sfera} |\langle \vec{S} \rangle| r^2 \sin \theta d\theta d\phi = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \left(\frac{\pi a}{\lambda}\right)^4 I^2 \int_0^{2\pi} d\phi \int_0^\pi \sin^3 \theta d\theta = \frac{4}{3} \pi \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \left(\frac{\pi a}{\lambda}\right)^4 I^2$$

da cui:

$$I^2 = \frac{P}{\frac{4}{3} \pi \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \left(\frac{\pi a}{\lambda}\right)^4} = \frac{1}{\frac{4}{3} \cdot 377\pi^5 \left(\frac{40 \cdot 10^{-2}}{30}\right)^4} = \frac{1}{4.8616 \cdot 10^{-3}} = 205.69 \text{ (A)}^2$$

ossia:

$$I = 14.34 \text{ A}$$

Il valore massimo del campo elettrico é, in modulo:

$$\left| \vec{E}(\vec{r}) \right|_{max} = \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \left(\frac{\pi a}{\lambda} \right)^2 I \frac{1}{r} \sin \theta$$

Per $r = 600 \text{ m}$ e $\theta = 45^0$, si ha:

$$\left| \vec{E}(\vec{r}) \right|_{max} = 377 \cdot \left(\frac{\pi \cdot 40 \cdot 10^{-2}}{30} \right)^2 \cdot 14.34 \cdot \frac{1}{600 \cdot \sqrt{2}} = \underline{\underline{11.2 \cdot 10^{-3} \text{ V/m} = 11.2 \text{ mV/m}}}$$

Il valore massimo del campo magnetico é, in modulo:

$$\left| \vec{H}(\vec{r}) \right|_{max} = \left(\frac{\pi a}{\lambda} \right)^2 I \frac{1}{r} \sin \theta$$

Per $r = 600 \text{ m}$ e $\theta = 45^0$, si ha:

$$\left| \vec{H}(\vec{r}) \right|_{max} = \left(\frac{\pi \cdot 40 \cdot 10^{-2}}{30} \right)^2 \cdot 14.34 \cdot \frac{1}{600 \cdot \sqrt{2}} = \underline{\underline{2.965 \cdot 10^{-5} \text{ A/m} = 29.65 \mu\text{A/m}}}$$

03-12) Esercizio n. 4 del 26/3/2003

Sia dato un sistema uniforme di due antenne a mezz'onda eccitate in fase. Calcolare la distanza (in unità di lunghezze d'onda) fra le antenne che rende massima la direttività.

La direttività di un sistema di antenne (corte) é:

$$D = \frac{4\pi n^2}{\frac{8\pi n}{3} + 8\pi \sum_{q=1}^{n-1} (n-q) \cos(q\gamma) \left(\frac{\sin u}{u} - \frac{\sin u}{u^3} + \frac{\cos u}{u^2} \right)}$$

essendo $u = qkd$.

Per $n = 2$ e $\gamma = 0$, risulta:

$$D = \frac{16\pi}{\frac{16\pi}{3} + 8\pi \left(\frac{\sin kd}{kd} - \frac{\sin kd}{(kd)^3} + \frac{\cos kd}{(kd)^2} \right)}$$

essendo $u = qkd$.

$$D = \frac{16\pi}{\frac{16\pi}{3} + 8\pi \left(\frac{\sin 2\pi x}{2\pi x} - \frac{\sin 2\pi x}{(2\pi x)^3} + \frac{\cos 2\pi x}{(2\pi x)^2} \right)}$$

avendo posto $x = \frac{d}{\lambda}$

Per calcolare il massimo (il primo), riportiamo il valore di D in funzione di x .

x	D
0	0
0.1	1.56
0.2	1.75
0.3	2.12
0.4	2.72
0.5	3.537
0.6	4.303
0.7	4.488
0.8	4.02

Poiché il massimo si trova fra x compreso fra 0.6 e 0.8, indachiamo ancora in questo intervallo:

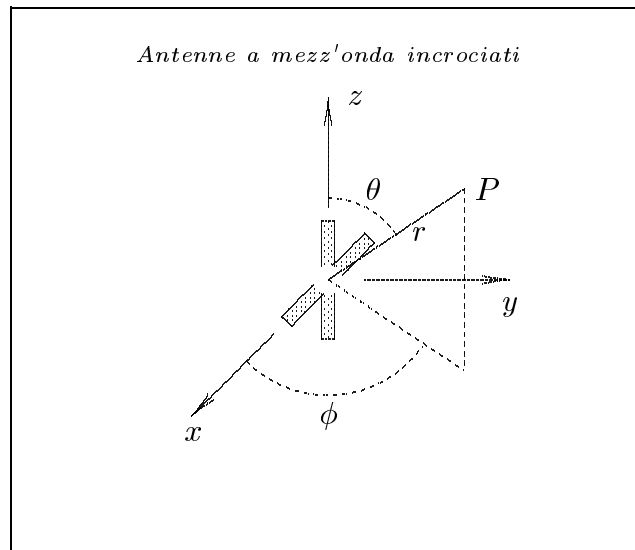
x	D
0.62	4.4

0.64	4.469
0.66	4.507
0.67	4.514
0.68	4.513

Quindi il primo massimo della direttività si ha per $x = \frac{d}{\lambda} \simeq 0.67$.

03-13) Esercizio n. 1 del 27/6/2003

Un sistema di antenne é costituito da due antenne a mezz'onda sistemate a croce nell'origine del sistema di riferimento. Precisamente la densità di corrente dell'una é orientata secondo l'asse x e quella dell'altra secondo l'asse z del sistema di riferimento. Se le due correnti hanno la stessa ampiezza ma sono sfasate di $\pi/2$, determinare esplicitamente l'espressione del vettore di radiazione, del campo elettrico e del campo magnetico far field.



Supponiamo che le due antenne siano orientate come in figura e siano alimentate indipendentemente.

Le densità di correnti nell'antenna 1 e nell'antenna 2 rispettivamente sono:

$$\begin{cases} \vec{J}^{(1)} = \hat{x}A_1\delta(y)\delta(z)\cos kx & -l \leq x \leq l \\ \vec{J}^{(2)} = \hat{z}A_2\delta(x)\delta(y)\cos kz & -l \leq z \leq l \end{cases}$$

Quindi la densità di corrente risultante nel sistema di antenne é la somma delle due:

$$\vec{J} = \hat{x}A_1\delta(y)\delta(z)\cos kx + \hat{z}A_2\delta(x)\delta(y)\cos kz$$

Il vettore di radiazione (far field) $\vec{N}(\theta, \phi)$ é:

$$\vec{N}(\theta, \phi) = \int_V e^{-ik\hat{e}_r \cdot \vec{r}'} \vec{J}(\vec{r}') d^3r'$$

Ora:

$$\hat{e}_r = \hat{x} \sin \theta \cos \phi + \hat{y} \sin \theta \sin \phi + \hat{z} \cos \theta$$

Quindi:

$$\hat{e}_r \cdot \vec{r}' = x' \sin \theta \cos \phi + y' \sin \theta \sin \phi + z' \cos \theta$$

Ne segue:

$$\begin{aligned} \vec{N}(\theta, \phi) = & \int_V e^{-ik(x' \sin \theta \cos \phi + y' \sin \theta \sin \phi + z' \cos \theta)} \hat{x} A_1 \delta(y') \delta(z') \cos kx' dx' dy' dz' + \\ & + \int_V e^{-ik(x' \sin \theta \cos \phi + y' \sin \theta \sin \phi + z' \cos \theta)} \hat{z} A_2 \delta(x') \delta(y') \cos kz' dx' dy' dz' \end{aligned}$$

ossia:

$$\vec{N}(\theta, \phi) = \hat{x} A_1 \int_{-l}^{+l} e^{-ikx' \sin \theta \cos \phi} \cos kx' dx' + \hat{z} A_2 \int_{-l}^{+l} e^{-ikz' \cos \theta} \cos kz' dz'$$

Dalle formule precedenti, si ha:

$$\hat{e}_r \cdot \hat{x} = \cos \psi = \sin \theta \cos \phi$$

essendo, quindi, ψ l'angolo formato fra l'asse x ed il raggio vettore del punto campo P .

Pertanto:

$$\vec{N}(\theta, \phi) = \hat{x} A_1 \int_{-l}^{+l} e^{-ikx' \cos \psi} \cos kx' dx' + \hat{z} A_2 \int_{-l}^{+l} e^{-ikz' \cos \theta} \cos kz' dz'$$

Sfruttando i risultati degli identici integrali svolti nella teoria delle antenne, possiamo scrivere:

$$\vec{N}(\theta, \phi) = \hat{x} A_1 \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \psi \right)}{k \sin^2 \psi} + \hat{z} A_2 \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \theta \right)}{k \sin^2 \theta}$$

Poiché le correnti hanno la stessa ampiezza e sono sfasate di $\pi/2$, possiamo porre:

$$A_1 = iI_0 \quad e A_2 = I_0$$

Ne segue:

$$\vec{N}(\theta, \phi) = \hat{x} iI_0 \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \psi \right)}{k \sin^2 \psi} + \hat{z} I_0 \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \theta \right)}{k \sin^2 \theta}$$

Poiché:

$$\begin{cases} \hat{x} = \hat{e}_r \sin \theta \cos \phi + \hat{e}_\theta \cos \theta \cos \phi - \hat{e}_\phi \sin \phi \\ \hat{z} = \hat{e}_r \cos \theta - \hat{e}_\theta \sin \theta \end{cases}$$

si ha:

$$\begin{aligned} \vec{N}(\theta, \phi) = & \hat{e}_r \left[\sin \theta \cos \phi iI_0 \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \psi \right)}{k \sin^2 \psi} + \cos \theta I_0 \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \theta \right)}{k \sin^2 \theta} \right] + \\ & + \hat{e}_\theta \left[\cos \theta \cos \phi iI_0 \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \psi \right)}{k \sin^2 \psi} - \sin \theta I_0 \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \theta \right)}{k \sin^2 \theta} \right] - \hat{e}_\phi \sin \phi iI_0 \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \psi \right)}{k \sin^2 \psi} \end{aligned}$$

Il campo elettrico far field irradiato é dato da:

$$\vec{E}_{rad}(\vec{r}) = i\omega\mu\frac{e^{ikr}}{4\pi r} (\hat{e}_\theta N_\theta + \hat{e}_\phi N_\phi)$$

Quindi:

$$\begin{aligned} \vec{E}_{rad}(\vec{r}) = i\omega\mu\frac{e^{ikr}}{4\pi r} \hat{e}_\theta & \left[\cos\theta \cos\phi I_0 \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos\psi\right)}{k \sin^2\psi} - \sin\theta I_0 \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos\theta\right)}{k \sin^2\theta} \right] - \\ & - i\omega\mu\frac{e^{ikr}}{4\pi r} \hat{e}_\phi \sin\phi I_0 \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos\psi\right)}{k \sin^2\psi} \end{aligned}$$

Il campo magnetico far field irradiato é:

$$\vec{H}_{rad}(\vec{r}) = ik\frac{e^{ikr}}{4\pi r} (\hat{e}_\phi N_\theta - \hat{e}_\theta N_\phi)$$

Quindi:

$$\begin{aligned} \vec{H}_{rad}(\vec{r}) = ik\frac{e^{ikr}}{4\pi r} \hat{e}_\phi & \left[\cos\theta \cos\phi I_0 \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos\psi\right)}{k \sin^2\psi} - \sin\theta I_0 \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos\theta\right)}{k \sin^2\theta} \right] + \\ & + ik\frac{e^{ikr}}{4\pi r} \hat{e}_\theta \sin\phi I_0 \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos\psi\right)}{k \sin^2\psi} \end{aligned}$$

03-14) Esercizio n. 2 del 27/6/2003

Con riferimento al problema precedente si determini l'espressione del vettore di Poynting e si grafichino i diagrammi di radiazione nel piano $\theta = 90^0$ e $\phi = 90^0$ rispettivamente. Si analizzi lo stato di polarizzazione dell'onda elettromagnetica irradiata.

Il vettore di Poynting (far field), mediato in un periodo, é:

$$\langle \vec{S} \rangle = \frac{1}{2} Z \left(\frac{k}{4\pi r} \right)^2 \left(|N_\theta|^2 + |N_\phi|^2 \right) \hat{e}_r$$

ossia:

$$\langle \vec{S} \rangle = \frac{1}{2} Z \left(\frac{k}{4\pi r} \right)^2 \left\{ \cos^2 \theta \cos^2 \phi I_0^2 \frac{4}{k^2} \frac{\cos^2 \left(\frac{\pi}{2} \cos \psi \right)}{\sin^4 \psi} + \sin^2 \theta I_0^2 \frac{4}{k^2} \frac{\cos^2 \left(\frac{\pi}{2} \cos \theta \right)}{\sin^4 \theta} + \sin^2 \phi I_0^2 \frac{4}{k^2} \frac{\cos^2 \left(\frac{\pi}{2} \cos \psi \right)}{\sin^4 \psi} \right\}$$

che si può scrivere:

$$\langle \vec{S} \rangle = \frac{1}{2} Z \left(\frac{k}{4\pi r} \right)^2 \left\{ (\cos^2 \theta \cos^2 \phi + \sin^2 \phi) I_0^2 \frac{4}{k^2} \frac{\cos^2 \left(\frac{\pi}{2} \cos \psi \right)}{\sin^4 \psi} + \sin^2 \theta I_0^2 \frac{4}{k^2} \frac{\cos^2 \left(\frac{\pi}{2} \cos \theta \right)}{\sin^4 \theta} \right\}$$

Ricordando ancora una volta che:

$$\cos \psi = \sin \theta \cos \phi \quad e \quad \sin \psi = \sqrt{1 - \sin^2 \theta \cos^2 \phi}$$

si ha:

$$\underline{\underline{\text{Per } \theta = \frac{\pi}{2}}}$$

$$\vec{E}_{rad}(\vec{r}) = -i\omega\mu \frac{e^{ikr}}{4\pi r} \hat{e}_\theta I_0 \frac{2}{k} - i\omega\mu \frac{e^{ikr}}{4\pi r} \hat{e}_\phi i I_0 \frac{2}{k} \frac{\cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \phi \right)}{\sin \phi}$$

$$\begin{aligned} \langle \vec{S} \rangle_{(\theta = \pi/2)} &= \frac{1}{2} Z \left(\frac{k}{4\pi r} \right)^2 \left\{ \sin^2 \phi I_0^2 \frac{4}{k^2} \frac{\cos^2 \left(\frac{\pi}{2} \cos \phi \right)}{\sin^4 \phi} + I_0^2 \frac{4}{k^2} \right\} = \\ &= \frac{1}{2} Z \left(\frac{I_0}{2\pi r} \right)^2 \left\{ \frac{\cos^2 \left(\frac{\pi}{2} \cos \phi \right)}{\sin^2 \phi} + 1 \right\} \end{aligned}$$

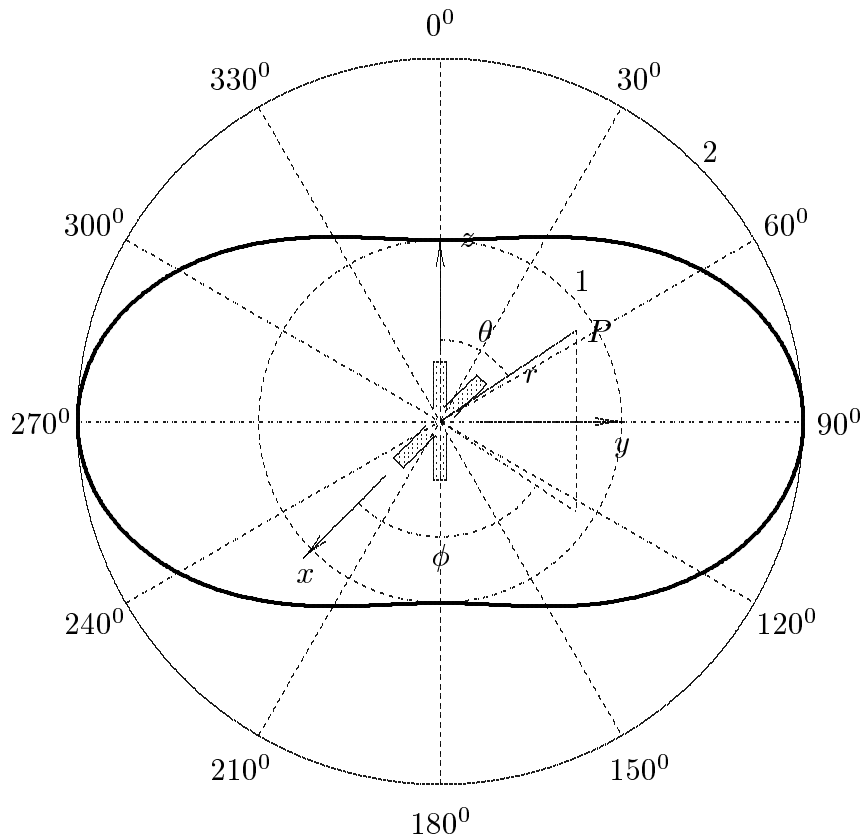
Per $\phi = \frac{\pi}{2}$

$$\vec{E}_{rad}(\vec{r}) = i\omega\mu \frac{e^{ikr}}{4\pi r} \hat{e}_\theta \left[-I_0 \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos\theta\right)}{k \sin\theta} \right] - i\omega\mu \frac{e^{ikr}}{4\pi r} \hat{e}_\phi i I_0 \frac{2}{k}$$

$$\begin{aligned} \langle \vec{S} \rangle_{(\phi = \pi/2)} &= \frac{1}{2} Z \left(\frac{k}{4\pi r} \right)^2 \left\{ I_0^2 \frac{4}{k^2} + I_0^2 \frac{4}{k^2} \frac{\cos^2\left(\frac{\pi}{2} \cos\theta\right)}{\sin^2\theta} \right\} = \\ &= \frac{1}{2} Z \left(\frac{I_0}{2\pi r} \right)^2 \left\{ \frac{\cos^2\left(\frac{\pi}{2} \cos\theta\right)}{\sin^2\theta} + 1 \right\} \end{aligned}$$

Il diagramma di radiazione nel piano $\theta = \frac{\pi}{2}$ risulta, quindi, identico a quello graficato nel piano $\phi = \frac{\pi}{2}$. Il valore di massima emissione si ha per $\theta = \frac{\pi}{2}$ e per $\phi = \frac{\pi}{2}$.

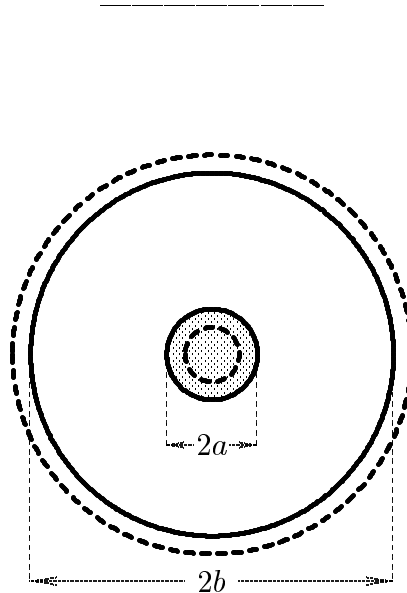
Diagramma di radiazione nel piano $\phi = \pi/2$ al variare di θ



L'importante risultato che si é trovato é che la radiazione emessa é polarizzata circolarmente lungo la direzione $\theta = \phi = \frac{\pi}{2}$.

03-15) Esercizio n. 3 del 27/6/2003

Si consideri un cavo coassiale di raggio interno $a = 1 \text{ cm}$ e di raggio esterno $b = 1.3 \text{ cm}$ eccitato nel modo TEM . Se i conduttori sono costituiti di rame, si valuti la resistenza ohmica per unità di lunghezza del cavo R_0 alle frequenze $\nu = 1 \text{ MHz}$ e $\nu = 100 \text{ MHz}$. Si ipotizzi che la conducibilità del rame alle frequenze considerate sia $\sigma = 5 \cdot 10^7 \text{ S/m}$.



Si ipotizzi che la corrente fluisca attraverso la sezione del cavo all'interno di un'area limitata dalla circonferenza di raggio a e da una circonferenza di raggio $a - \delta$ nonché attraverso la sezione del cavo all'interno di un'area limitata dalla circonferenza di raggio b e da una circonferenza di raggio $b + \delta$, essendo a il raggio del conduttore interno, b il raggio del conduttore esterno e δ la profondità di penetrazione o skin depth.

Poiché:

$$\begin{cases} \frac{\sigma^2}{\epsilon^2 \omega^2} = \frac{25 \cdot 10^{14}}{(8.854 \cdot 10^{-12})^2 \cdot 4\pi^2 \cdot 1 \cdot 10^{12}} = 8.1 \cdot 10^{23} \gg 1 & \text{per } \nu = 1 \text{ MHz} \\ \frac{\sigma^2}{\epsilon^2 \omega^2} = \frac{25 \cdot 10^{14}}{(8.854 \cdot 10^{-12})^2 \cdot 4\pi^2 \cdot 1 \cdot 10^{16}} = 8.1 \cdot 10^{19} \gg 1 & \text{per } \nu = 100 \text{ MHz} \end{cases}$$

risulta:

$$\delta = \sqrt{\frac{2}{\mu \sigma \omega}} = \sqrt{\frac{2}{4\pi \cdot 10^{-7} \cdot 5 \cdot 10^7 \cdot 2\pi \nu}} = \sqrt{\frac{1}{20\pi^2 \nu}} = \frac{7.12 \cdot 10^{-2}}{\sqrt{\nu}} \text{ (m)}$$

Si ha:

$$\begin{cases} \delta = 7.12 \cdot 10^{-5} \text{ m} & \text{per } \nu = 1 \text{ MHz} \\ \delta = 7.12 \cdot 10^{-6} \text{ m} & \text{per } \nu = 100 \text{ MHz} \end{cases}$$

Poiché il cavo é a sezione costante, la sua resistenza ohmica é:

$$R = \rho \frac{l}{S}$$

essendo $\rho = \frac{1}{\sigma}$ la resistività del conduttore di cui é costituito il cavo. Per $l = 1 \text{ m}$ si ottiene la resistenza R_0 per unità di lunghezza:

$$R_0 = \rho \frac{1}{S}$$

Essa é la somma delle due resistenze competenti rispettivamente alla sezione del conduttore interno ed a quella del conduttore esterno.

$$R_0 = \rho \frac{1}{S_{int}} + \rho \frac{1}{S_{est}}$$

Si ha:

$$S_{int} = 2\pi a\delta \quad e \quad S_{est} = 2\pi b\delta$$

Quindi:

$$R_0 = \frac{1}{\sigma} \frac{1}{2\pi a\delta} + \frac{1}{\sigma} \frac{1}{2\pi b\delta} = \frac{1}{2\pi\sigma\delta} \left(\frac{1}{a} + \frac{1}{b} \right) = \frac{1}{2\pi \cdot 5 \cdot 10^7} \left(\frac{1}{10^{-2}} + \frac{1}{1.3 \cdot 10^{-2}} \right) \frac{1}{\delta} = \frac{5.63 \cdot 10^{-7}}{\delta}$$

In definitiva:

$$\begin{cases} R_0 = \frac{5.63 \cdot 10^{-7}}{7.12 \cdot 10^{-5}} = \underline{\underline{7.9 \cdot 10^{-3} \text{ Ohm/m per } \nu = 1 \text{ MHz}}} \\ R_0 = \frac{5.63 \cdot 10^{-7}}{7.12 \cdot 10^{-6}} = \underline{\underline{7.9 \cdot 10^{-2} \text{ Ohm/m per } \nu = 100 \text{ MHz}}} \end{cases}$$

03-16) Esercizio n. 4 del 27/6/2003

Un'antenna rettilinea lunga $1m$ deve trasmettere segnali d'emergenza alla lunghezza d'onda di $2 m$ ad un satellite geostazionario in orbita a circa $36000 Km$ di distanza dalla Terra. Il ricevitore del satellite può rilevare intensità di campi elettrici di $1 \mu V/m$. Trascurando le riflessioni del suolo, calcolare il minimo valore della corrente sufficiente a far sì che il segnale possa essere rivelato dal satellite. Calcolare, in queste condizioni, la potenza totale irradiata dall'antenna.

(vedi es. n. 3 del 8/9/1994)

Il campo elettrico far field emesso da un'antenna rettilinea percorsa da corrente stazionaria è:

$$E_{\theta} = -i \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \frac{e^{ikr}}{2\pi r} I_0 \frac{\cos(kl \cos \theta) - \cos kl}{\sin \theta}$$

Poiché, nel nostro caso, risulta $\frac{2l}{\lambda} = \frac{1}{2}$, l'espressione del campo elettrico diventa:

$$E_{\theta} = -i \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \frac{e^{ikr}}{2\pi r} I_0 \frac{\cos\left(\frac{\pi}{2} \cos \theta\right)}{\sin \theta}$$

L'intensità massima del campo elettrico si ha per $\theta = \frac{\pi}{2}$, ossia:

$$|E_{\theta}|_{max} = \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \frac{I_0}{2\pi r}$$

Si vuole che per $r = 36000 Km$ l'intensità massima del campo elettrico sia almeno $1 \mu V/m$, ossia

$$377 \frac{I_0}{2\pi \cdot 36 \cdot 10^6} \geq 1 \mu V/m$$

Ne segue:

$$I_0 \geq \frac{2\pi \cdot 36 \cdot 10^6 \cdot 10^{-6}}{377}$$

In definitiva:

$$I_0 \geq \underline{\underline{0.6 A}}$$

In corrispondenza del minimo valore della corrente, la potenza totale irradiata è:

$$P = 2\pi \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \frac{I_0^2}{8\pi^2} \cdot 1.21 = 2\pi \cdot 377 \cdot \frac{0.6^2}{8\pi^2} \cdot 1.21 = \underline{\underline{13.07 W}}$$

03-17) Esercizio n. 1 del 25/7/2003

L'antenna centrale di un sistema di antenne, costituito da tre dipoli a mezz'onda, ha un'ampiezza unitaria di corrente. Calcolare i valori delle ampiezze delle correnti delle antenne estreme se si vuole che il livello dei lobi secondari del diagramma di radiazione sia 0.1 di quello del lobo principale. Si grafichi il diagramma di radiazione nel piano $\theta = \pi/2$. Le antenne sono in fase ed equidistanziate $d = \lambda/2$.

Si tratta di un sistema di antenne Chebychev a tre elementi.
Dalla teoria sappiamo che l'array factor é dato da:

$$|A(\psi)| = 2 \left| \frac{a_0}{2} + a_1 \cos \alpha \right|$$

che si può scrivere:

$$|A(\psi)| = 2 \left| \frac{a_0}{2} + a_1 \cos 2 \frac{\alpha}{2} \right|$$

essendo:

$$\alpha = -kd \cos \psi - \gamma$$

Dalle relazioni che conducono ai polinomi di Chebychev, risulta:

$$\cos 2 \frac{\alpha}{2} = 2 \cos^2 \frac{\alpha}{2} - 1$$

Ne segue che l'array factor si può scrivere:

$$|A(\psi)| = 2 \left| \frac{a_0}{2} + 2a_1 \cos^2 \frac{\alpha}{2} - a_1 \right|$$

Il valore di a_1 , ossia il valore dell'ampiezza della corrente in ciascuna delle due antenne estreme, si calcola imponendo l'eguaglianza fra l'espressione di $|A(\psi)|$ con il polinomio di Chebychev (moltiplicato per un fattore k) di eguale grado e di argomento $x = x_0 \cos \frac{\alpha}{2}$. Quindi, deve essere:

$$2 \left| \frac{a_0}{2} + 2a_1 \cos^2 \frac{\alpha}{2} - a_1 \right| = |k| \left| 2x_0^2 \cos^2 \frac{\alpha}{2} - 1 \right|$$

ossia:

$$\begin{cases} 4a_1 = 2|k|x_0^2 \\ a_0 - 2a_1 = -|k| \end{cases}$$

Dalla prima equazione si ottiene:

$$|k| = \frac{2a_1}{x_0^2}$$

che sostituita nella seconda comporta:

$$a_0 - 2a_1 = -\frac{2a_1}{x_0^2}$$

da cui:

$$2a_1 \left(\frac{1}{x_0^2} - 1 \right) = -a_0$$

Per $a_0 = 1$, come richiesto dal testo, si ha:

$$a_1 = -\frac{1}{2 \left(\frac{1}{x_0^2} - 1 \right)}$$

Il valore di x_0 é dato dalla formula data in teoria dopo aver imposto $b = 10$, cioè:

$$x_0 = \frac{1}{2} \left(10 + \sqrt{99} \right)^{1/2} + \frac{1}{2} \left(10 - \sqrt{99} \right)^{1/2} \simeq 2.3452$$

Pertanto:

$$a_1 = -\frac{1}{2 \left(\frac{1}{(2.3452)^2} - 1 \right)} = \underline{\underline{0.611}}$$

Il diagramma di radiazione si ottiene graficando la funzione:

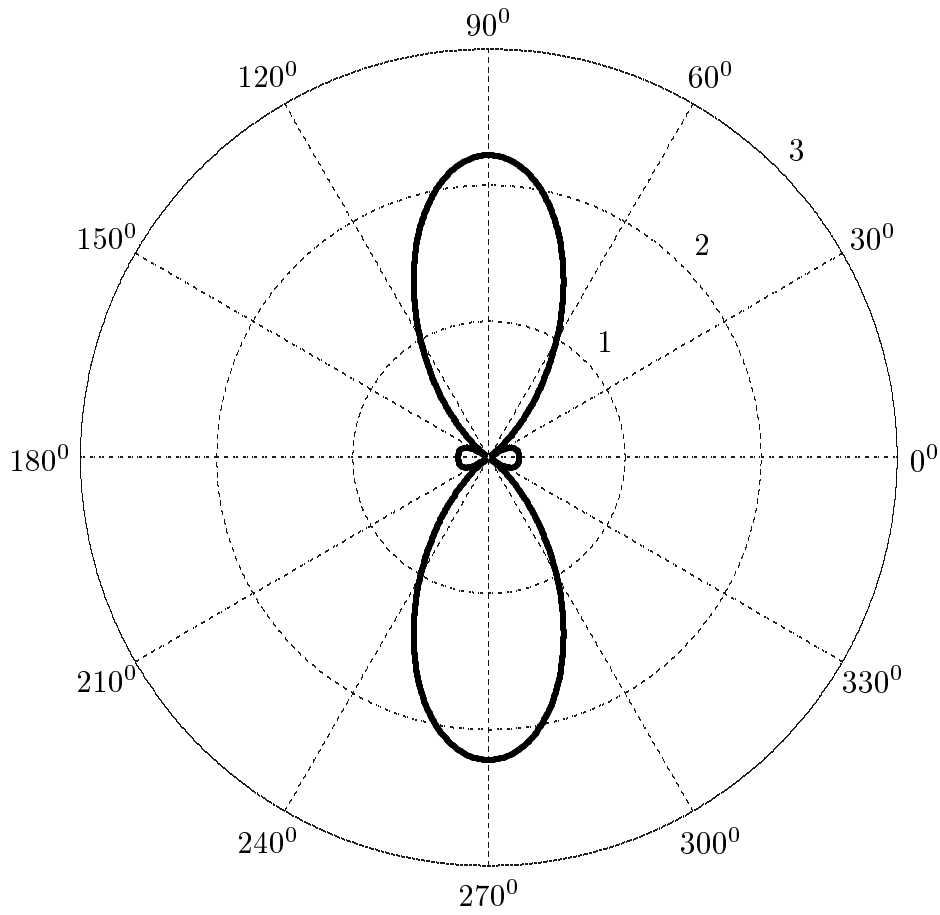
$$|A(\psi)| = 2 \left| \frac{a_0}{2} + a_1 \cos \alpha \right|$$

Sostituendo ad essa il valore $a_0 = 1$, il valore trovato di a_1 , nonché $\gamma = 0$ e $d = \lambda/2$ come richiesto dal testo, si ha:

$$|A(\psi)| = 2 \left| \frac{1}{2} + 0.611 \cos(-\pi \cos \psi) \right|$$

che per $\theta = \pi/2$ diventa:

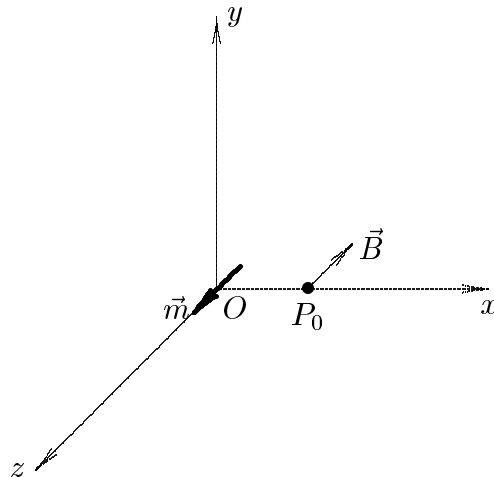
$$|A(\psi)| = 2 \left| \frac{1}{2} + 0.611 \cos(-\pi \cos \phi) \right|$$



Il valore massimo dei lobi secondari risulta 0.222; quello dei lobi principali é 2.222 come volevamo.

03-18) Esercizio n. 2 del 25/7/2003

Una piccola sfera di ferro magnetizzata posta nell'origine delle coordinate genera nel punto $P \equiv (0, 0, 5)$ un campo di induzione magnetica di componenti $B_x = B_y = 0$, $B_z = 1 \text{ G}$. Calcolare il modulo e la direzione del campo nel punto $P_0 \equiv (4, 0, 0)$.



si consideri un sistema di riferimento cartesiano $Oxyz$. Si ponga nell'origine delle coordinate la piccola sfera di ferro magnetizzata. Essa si può considerare come un dipolo magnetico di momento magnetico \vec{m} .

Il campo di induzione magnetica generato dal dipolo in un generico punto P dello spazio é:

$$\vec{B}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \left[\frac{3(\vec{m} \cdot \vec{r})\vec{r}}{r^5} - \frac{\vec{m}}{r^3} \right]$$

che in coordinate cartesiane si scrive:

$$\vec{B}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \left[\frac{3(m_x x + m_y y + m_z z)(x\hat{x} + y\hat{y} + z\hat{z})}{r^5} - \frac{m_x \hat{x} + m_y \hat{y} + m_z \hat{z}}{r^3} \right]$$

Le componenti cartesiane di \vec{B} sono:

$$B_x(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \left[\frac{3(m_x x + m_y y + m_z z)x}{r^5} - \frac{m_x}{r^3} \right]$$

$$B_y(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \left[\frac{3(m_x x + m_y y + m_z z)y}{r^5} - \frac{m_y}{r^3} \right]$$

$$B_z(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \left[\frac{3(m_x x + m_y y + m_z z)z}{r^5} - \frac{m_z}{r^3} \right]$$

Imponendo che nel punto $P \equiv (0, 0, z^*)$ ($z^* = 5$) le componenti del campo sono $B_x = B_y = 0$ e $B_z = B_z^*$ ($B_z^* = 1 \text{ G}$), si ha:

$$\begin{aligned} 0 &= \frac{\mu_0}{4\pi} \left[-\frac{m_x}{r^3} \right] \\ 0 &= \frac{\mu_0}{4\pi} \left[-\frac{m_y}{r^3} \right] \\ B_z^* &= \frac{\mu_0}{4\pi} \left[\frac{3m_z z^{*2}}{r^5} - \frac{m_z}{r^3} \right] \end{aligned} \quad (1)$$

Dalle (1) si deduce immediatamente che $m_x = m_y = 0$ e quindi il dipolo magnetico é diretto lungo l'asse z .

Dalla terza equazione delle (1) ricaviamo m_z , tenendo conto che in questo caso r coincide con z il cui valore é $z^* = 5$.

$$B_z^* = \frac{\mu_0}{4\pi} \left[\frac{2m_z}{z^{*3}} \right]$$

da cui:

$$m_z = \frac{4\pi z^{*3} B_z^*}{2\mu_0} = \frac{z^{*3} B_z^*}{2} 10^7 = \frac{(5)^3 \cdot 10^{-4}}{2} 10^7 = \underline{\underline{62500 \text{ A} \cdot \text{m}^2}}$$

ed é ovviamente diretta lungo il verso positivo dell'asse z .

Calcoliamo, ora, il campo di induzione magnetica nel punto $P_0 \equiv (4, 0, 0)$:

$$\vec{B}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \left[\frac{3(\vec{m} \cdot \vec{r})\vec{r}}{r^5} - \frac{\vec{m}}{r^3} \right]$$

Nel nostro caso $\vec{m} = m_z \hat{z}$ e $\vec{r} = x \hat{x}$.

Quindi:

$$\vec{B}(\vec{r}^*) = \frac{\mu_0}{4\pi} \left[-\frac{m_z \hat{z}}{x^{*3}} \right]$$

Quindi nel punto P_0 il campo é diretto lungo l'asse z negativo e vale:

$$B_z = -10^{-7} \cdot \frac{62500}{64} = \underline{\underline{-9.76 \cdot 10^{-5} \text{ Wb/m}^2 = -0.976 \text{ Gauss}}}$$

03-19) Esercizio n. 3 del 25/7/2003

Sia:

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{1}{\omega} \vec{E}_0 \sin(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t)$$

l'espressione del potenziale vettore di un campo elettromagnetico nel vuoto, soddisfacente la gauge di Lorentz. \vec{E}_0 é un vettore costante (l'ampiezza del vettore campo elettrico).

Determinare, in forma reale, l'espressione del campo elettrico e del campo magnetico.

—————

Come sappiamo dalla teoria:

$$\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}(\vec{r}, t)$$

Dall'analisi vettoriale si ha:

$$\vec{\nabla} \times (\Phi \vec{F}) = \vec{\nabla} \Phi \times \vec{F} + \Phi \vec{\nabla} \times \vec{F}$$

Posto $\vec{F} = \vec{E}_0$ e $\Phi = \frac{1}{\omega} \sin(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t)$, risulta:

$$\vec{\nabla} \times \vec{A}(\vec{r}, t) = \vec{\nabla} \left[\frac{1}{\omega} \sin(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t) \right] \times \vec{E}_0$$

in quanto, essendo \vec{E}_0 un vettore costante, risulta $\vec{\nabla} \times \vec{E}_0 = 0$.

Si ha:

$$\begin{aligned} \vec{\nabla} \left[\frac{1}{\omega} \sin(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t) \right] &= \frac{1}{\omega} \left\{ \hat{x} \frac{\partial}{\partial x} [\sin(k_x x + k_y y + k_z z - \omega t)] + \hat{y} \frac{\partial}{\partial y} [\sin(k_x x + k_y y + k_z z - \omega t)] + \right. \\ &\left. + \hat{z} \frac{\partial}{\partial z} [\sin(k_x x + k_y y + k_z z - \omega t)] \right\} \end{aligned}$$

ossia:

$$\begin{aligned} \vec{\nabla} \left[\frac{1}{\omega} \sin(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t) \right] &= \frac{1}{\omega} \left\{ \hat{x} k_x \cos(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t) + \hat{y} k_y \cos(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t) + \hat{z} k_z \cos(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t) \right\} = \\ &= \frac{1}{\omega} \vec{k} \cos(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t) \end{aligned}$$

Ne segue:

$$\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{1}{\omega} \vec{k} \times \vec{E}_0 \cos(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t)$$

e, ancora:

$$\vec{H} = \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} \hat{k} \times \vec{E}_0 \cos(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t)$$

Data la validità della gauge di Lorentz, si ha:

$$\vec{E} = i\omega \left[\vec{A}(\vec{r}, t) + \frac{1}{k^2} \vec{\nabla} \left(\vec{\nabla} \cdot \vec{A}(\vec{r}, t) \right) \right]$$

Dall'analisi vettoriale si ha:

$$\vec{\nabla} \cdot (\Phi \vec{F}) = \Phi \vec{\nabla} \cdot \vec{F} + \vec{\nabla} \Phi \cdot \vec{F}$$

Posto $\vec{F} = \vec{E}_0$ e $\Phi = \frac{1}{\omega} \sin(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t)$, risulta:

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{A}(\vec{r}, t) = \left\{ \vec{\nabla} \left[\frac{1}{\omega} \sin(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t) \right] \right\} \cdot \vec{E}_0$$

in quanto, essendo \vec{E}_0 un vettore costante, risulta $\vec{\nabla} \cdot \vec{E}_0 = 0$.

Dai calcoli precedenti risulta:

$$\vec{\nabla} \left[\frac{1}{\omega} \sin(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t) \right] = \frac{1}{\omega} \vec{k} \cos(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t)$$

Quindi:

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{1}{\omega} \vec{k} \cdot \vec{E}_0 \cos(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t) = 0$$

essendo $\vec{k} \cdot \vec{E}_0 = 0$

Ne segue che:

$$\vec{E} = i\omega \vec{A}(\vec{r}, t)$$

ossia:

$$\begin{aligned} \vec{E} &= i\vec{E}_0 \sin(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t) = \vec{E}_0 \left(e^{+i\pi/2} \right) \left[\frac{e^{i(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t)} - e^{-i(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t)}}{2i} \right] = \\ &= \vec{E}_0 \left[\frac{e^{i(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t + \pi/2)} - e^{-i(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t + \pi/2)}}{2i} \right] = \vec{E}_0 \sin \left(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t + \pi/2 \right) \end{aligned}$$

ossia:

$$\vec{E} = \vec{E}_0 \cos \left(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t \right)$$

Riepilogando, il campo elettrico ed il campo magnetico rappresentati dal potenziale vettore dato dal testo sono:

$$\begin{cases} \vec{E} = \vec{E}_0 \cos \left(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t \right) \\ \vec{H} = \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} \hat{k} \times \vec{E}_0 \cos(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t) \end{cases}$$

03-20) Esercizio n. 4 del 25/7/2003

Determinare le espressioni del campo elettrico e del campo magnetico di un'onda piana uniforme propagantesi nel vuoto alla lunghezza d'onda di $0.63 \mu m$ (radiazione rossa), che trasporta una densità di potenza mediata in un periodo di $100 W/mm^2$, sia nel caso di polarizzazione lineare che nel caso di polarizzazione circolare. Valutare (esplicitamente) nei due casi la pressione di radiazione che si esercita sulla superficie di un conduttore perfetto.

Si consideri un'onda piana polarizzata linearmente che si propaga lungo l'asse z . Il vettore campo elettrico ad essa associato é:

$$\vec{E} = \vec{E}_0 e^{i(kz - \omega t)}$$

Il campo magnetico é:

$$\vec{H} = \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} \hat{z} \times \vec{E}_0 e^{i(kz - \omega t)}$$

La densità di potenza associata ad un'onda elettromagnetica piana é:

$$\langle \mathcal{P} \rangle = \frac{|E_0|^2}{2Z}$$

essendo Z l'impedenza del vuoto.

Ne segue:

$$|E_0| = \sqrt{2Z \langle \mathcal{P} \rangle} = 2.74 V/m$$

Si consideri, ora, un'onda piana polarizzata circolarmente che si propaga lungo l'asse z . Il vettore campo elettrico ad essa associato si scrive:

$$\vec{E} = E_0' (\hat{x} \pm i\hat{y}) e^{i(kz - \omega t)}$$

Il campo magnetico é:

$$\vec{H} = \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} \hat{z} \times E_0' (\hat{x} \pm i\hat{y}) e^{i(kz - \omega t)} = \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} E_0' (\hat{y} \mp i\hat{x}) e^{i(kz - \omega t)}$$

Il vettore di Poynting, mediato in un periodo é:

$$\langle \vec{S} \rangle = \frac{1}{2} \vec{E} \times \vec{H}^* = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} |E_0'|^2 (\hat{x} \pm i\hat{y}) \times (\hat{y} \pm i\hat{x}) = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} |E_0'|^2 (\hat{z} + \hat{z}) = \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} |E_0'|^2 \hat{z}$$

Quindi la densità di potenza ad essa associata é:

$$\langle \mathcal{P} \rangle = \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}} |E_0'|^2 = \frac{|E_0'|^2}{Z}$$

Ne segue:

$$|E_0'| = \sqrt{Z \langle \mathcal{P} \rangle}$$

ossia:

$$|E_0'| = \frac{|E_0|}{\sqrt{2}} = 1.94 \text{ V/m}$$

Nel caso di onda polarizzata circolarmente la pressione di radiazione é eguale alla somma della pressioni competenti a ciascuna componente del campo elettrico. Poiché la pressione di radiazione dipende dal quadrato del campo elettrico, e poiché per ciascuna componente risulta

$$\{|E_0'|^2\}_x = \{|E_0'|^2\}_y = \frac{|E_0|^2}{2}$$

segue:

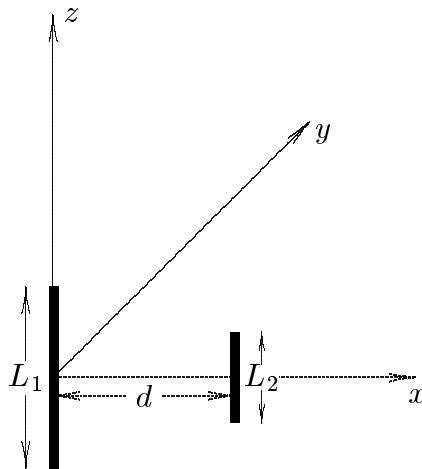
$$\{|E_0'|^2\}_x + \{|E_0'|^2\}_y = |E_0|^2$$

Quindi la pressione di radiazione é la stessa sia nel caso di polarizzazione lineare che circolare a parità, ovviamente, di potenza incidente.

03-21) Esercizio n. 1 del 8/9/2003

Un sistema di antenne é costituito da due antenne rettilinee parallele lunghe rispettivamente $2l_1$ e $2l_2$, poste la prima nell'origine del sistema di riferimento e la seconda sull'asse x positivo ad una distanza d da essa. Le densità di corrente sono orientate lungo l'asse z . Se le due correnti hanno la stessa ampiezza e fase, determinare l'espressione del vettore di radiazione.

Consideriamo due antenne rettilinee parallele di lunghezza $L_1 = 2l_1$ ed $L_2 = 2l_2$ rispettivamente, situate come illustrato in figura.



Il vettore di radiazione di tale sistema é:

$$\vec{N}(\theta, \phi) = \int_V \vec{J}(\vec{r}') e^{-ik\hat{e}_r \cdot \vec{r}'} d^3r'$$

essendo $\vec{J}(\vec{r}')$ la somma delle densità di corrente $\vec{J}_1(\vec{r}')$ e $\vec{J}_2(\vec{r}')$ su ciascuna delle due antenne. Esse sono:

$$\begin{aligned} \vec{J}_1(\vec{r}') &= \hat{z} I_0 \delta(x) \delta(y) \sin k(l_1 - |z|) & |z| \leq l_1 \\ \vec{J}_2(\vec{r}') &= \hat{z} I_0 \delta(x - d) \delta(y) \sin k(l_2 - |z|) & |z| \leq l_2 \end{aligned}$$

Tenendo conto che:

$$\begin{aligned} \hat{e}_r &= \hat{x} \sin \theta \cos \phi + \hat{y} \sin \theta \sin \phi + \hat{z} \cos \theta \\ \vec{r}' &= x' \hat{x} + y' \hat{y} + z' \hat{z} \end{aligned}$$

si ha:

$$\begin{aligned} \vec{N}(\theta, \phi) &= \hat{z} \int_V I_0 \delta(x') \delta(y') \sin k(l_1 - |z'|) e^{-ik(x' \sin \theta \cos \phi + y' \sin \theta \sin \phi + z' \cos \theta)} dx' dy' dz' + \\ &+ \hat{z} \int_V I_0 \delta(x' - d) \delta(y') \sin k(l_2 - |z'|) e^{-ik(x' \sin \theta \cos \phi + y' \sin \theta \sin \phi + z' \cos \theta)} dx' dy' dz' \end{aligned}$$

ossia:

$$\vec{N}(\theta, \phi) = \hat{z}I_0 \int_{-l_1}^{+l_1} e^{-ikz' \cos \theta} \sin k(l_1 - |z'|) dz' + \\ + \hat{z}I_0 \int_{-l_2}^{+l_2} e^{-ik(d \sin \theta \cos \phi + z' \cos \theta)} \sin k(l_2 - |z'|) dz'$$

e, ancora:

$$\vec{N}(\theta, \phi) = \hat{z}I_0 \int_{-l_1}^{+l_1} e^{-ikz' \cos \theta} \sin k(l_1 - |z'|) dz' + \\ + \hat{z}I_0 e^{-ikd \sin \theta \cos \phi} \int_{-l_2}^{+l_2} e^{-ikz' \cos \theta} \sin k(l_2 - |z'|) dz'$$

Dalla teoria delle antenne rettilinee, sviluppata negli Appunti di Campi elettromagnetici, si ha:

$$\int_{-l}^{+l} e^{-ikz' \cos \theta} \sin k(l - |z'|) dz' = \frac{2}{k \sin^2 \theta} [\cos(kl \cos \theta) - \cos(kl)]$$

Ne segue:

$$\vec{N}(\theta, \phi) = \hat{z} \frac{2I_0}{k \sin^2 \theta} [\cos(kl_1 \cos \theta) - \cos kl_1] + \\ + \hat{z} e^{-ikd \sin \theta \cos \phi} \frac{2I_0}{k \sin^2 \theta} [\cos(kl_2 \cos \theta) - \cos(kl_2)]$$

Ricordando che:

$$\hat{z} = \hat{e}_r \cos \theta - \hat{e}_\theta \sin \theta$$

si ha:

$$N_\phi(\theta, \phi) = 0 \\ N_\theta(\theta, \phi) = - \frac{2}{k \sin \theta} \left\{ I_0 [\cos(kl_1 \cos \theta) - \cos(kl_1)] - \right. \\ \left. - I_0 e^{-ikd \sin \theta \cos \phi} [\cos(kl_2 \cos \theta) - \cos(kl_2)] \right\}$$

03-22) Esercizio n. 2 del 8/9/2003

Con riferimento al problema precedente, determinare il vettore di Poynting. Se $2l_1 = \frac{\lambda}{2}$, $2l_2 = \frac{\lambda}{4}$ e $d = \frac{\lambda}{2}$, graficare il diagramma di radiazione nel piano $\theta = 90^\circ$.

Il vettore di Poynting, mediato in un periodo, é:

$$\langle \vec{S} \rangle = \frac{1}{2} \Re(\vec{E} \times \vec{H}^*) = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \left(\frac{k}{4\pi r} \right)^2 (|N_\theta|^2 + |N_\phi|^2) \hat{e}_r$$

il cui modulo é:

$$\begin{aligned} |\langle \vec{S} \rangle| &= \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \left(\frac{k}{4\pi r} \right)^2 |N_\theta|^2 = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \left(\frac{k}{4\pi r} \right)^2 \frac{4I_0^2}{k^2 \sin^2 \theta} \\ &\cdot \left| [\cos(kl_1 \cos \theta) - \cos(kl_1)] + e^{-ikd \sin \theta \cos \phi} [\cos(kl_2 \cos \theta) - \cos(kl_2)] \right|^2 \end{aligned}$$

ossia:

$$\begin{aligned} |\langle \vec{S} \rangle| &= \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \left(\frac{k}{4\pi r} \right)^2 \frac{4I_0^2}{k^2 \sin^2 \theta} \\ &\cdot \left\{ [\cos(kl_1 \cos \theta) - \cos(kl_1)] + e^{-ikd \sin \theta \cos \phi} [\cos(kl_2 \cos \theta) - \cos(kl_2)] \right\} \\ &\cdot \left\{ [\cos(kl_1 \cos \theta) - \cos(kl_1)] + e^{+ikd \sin \theta \cos \phi} [\cos(kl_2 \cos \theta) - \cos(kl_2)] \right\} \\ |\langle \vec{S} \rangle| &= \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \left(\frac{2I_0}{4\pi r \sin \theta} \right)^2 \left\{ [\cos(kl_1 \cos \theta) - \cos(kl_1)]^2 + [\cos(kl_2 \cos \theta) - \cos(kl_2)]^2 + \right. \\ &+ e^{+ikd \sin \theta \cos \phi} [\cos(kl_1 \cos \theta) - \cos(kl_1)] [\cos(kl_2 \cos \theta) - \cos(kl_2)] + \\ &\left. + e^{-ikd \sin \theta \cos \phi} [\cos(kl_1 \cos \theta) - \cos(kl_1)] [\cos(kl_2 \cos \theta) - \cos(kl_2)] \right\} \end{aligned}$$

che, per mezzo delle formule di Eulero, si può scrivere:

$$\begin{aligned} |\langle \vec{S} \rangle| &= \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \left(\frac{2I_0}{4\pi r \sin \theta} \right)^2 \left\{ [\cos(kl_1 \cos \theta) - \cos(kl_1)]^2 + [\cos(kl_2 \cos \theta) - \cos(kl_2)]^2 + \right. \\ &\left. + 2 \cos(kd \sin \theta \cos \phi) [\cos(kl_1 \cos \theta) - \cos(kl_1)] [\cos(kl_2 \cos \theta) - \cos(kl_2)] \right\} \end{aligned}$$

Per $2l_1 = \frac{\lambda}{2}$, $2l_2 = \frac{\lambda}{4}$ e $d = \frac{\lambda}{2}$, ossia per $kl_1 = \frac{\pi}{2}$, $kl_2 = \frac{\pi}{4}$ e $kd = \pi$, l'ultima formula diventa:

$$|\langle \vec{S} \rangle| = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \left(\frac{2I_0}{4\pi r \sin \theta} \right)^2 \left\{ \left[\cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \theta \right) - \cos \left(\frac{\pi}{2} \right) \right]^2 + \left[\cos \left(\frac{\pi}{4} \cos \theta \right) - \cos \left(\frac{\pi}{4} \right) \right]^2 + 2 \cos (\pi \sin \theta \cos \phi) \left[\cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \theta \right) - \cos \left(\frac{\pi}{2} \right) \right] \left[\cos \left(\frac{\pi}{4} \cos \theta \right) - \cos \left(\frac{\pi}{4} \right) \right] \right\}$$

ossia:

$$|\langle \vec{S} \rangle| = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \left(\frac{2I_0}{4\pi r \sin \theta} \right)^2 \left\{ \left[\cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \theta \right) \right]^2 + \left[\cos \left(\frac{\pi}{4} \cos \theta \right) - \frac{\sqrt{2}}{2} \right]^2 + 2 \cos (\pi \sin \theta \cos \phi) \left[\cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \theta \right) \right] \left[\cos \left(\frac{\pi}{4} \cos \theta \right) - \frac{\sqrt{2}}{2} \right] \right\}$$

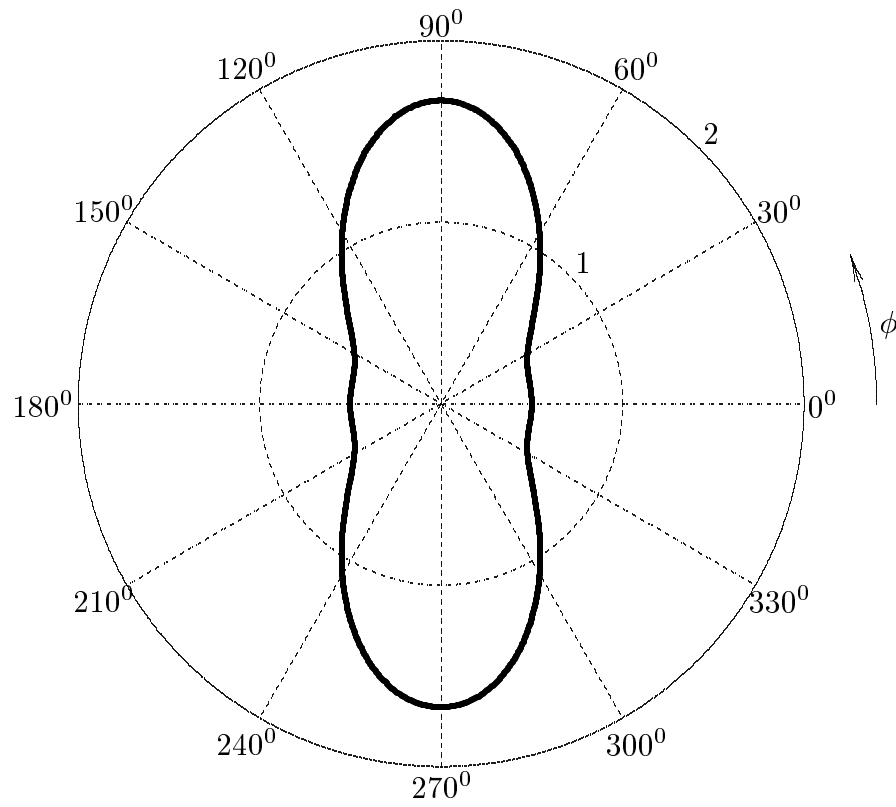
Per $\theta = \frac{\pi}{2}$, si ha:

$$|\langle \vec{S} \rangle| = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \left(\frac{I_0}{2\pi r} \right)^2 \left\{ 1 + \left[1 - \frac{\sqrt{2}}{2} \right]^2 + 2 \cos (\pi \cos \phi) \left[1 - \frac{\sqrt{2}}{2} \right] \right\}$$

Grafichiamo la funzione:

$$F(\phi) = \left\{ 1 + \left[1 - \frac{\sqrt{2}}{2} \right]^2 + 2 \cos (\pi \cos \phi) \left[1 - \frac{\sqrt{2}}{2} \right] \right\}$$

ϕ	0^0	5^0	10^0	15^0	20^0	25^0	30^0	35^0	40^0	45^0
$F(\phi)$	0.5	0.50004	0.50067	0.50335	0.51048	0.52519	0.55112	0.59203	0.65123	0.73098
ϕ	50^0	55^0	60^0	65^0	70^0	75^0	80^0	85^0	90^0	
$F(\phi)$	0.83174	0.95159	1.0858	1.2268	1.3647	1.4884	1.5865	1.6498	1.6716	



03-23) Esercizio n. 3 del 8/9/2003

Una guida d'onda circolare riempita d'aria, operante nella banda X ($8.2 - 12.4 \text{ GHz}$), é usata come linea di ritardo. Se il raggio della guida é $a = 1 \text{ cm}$ e se essa é eccitata nel modo dominante, calcolare la sua lunghezza per ottenere un ritardo di $2 \mu\text{s}$ alla frequenza di 10 GHz .

Il tempo impiegato da un segnale per percorrere un tratto l di guida é:

$$\tau = \frac{l}{v_g}$$

essendo v_g la velocità di gruppo dell'onda guidata.

Dalla teoria si ha:

$$v_g = \frac{c}{n} \sqrt{1 - \frac{\omega_c^2}{\omega^2}}$$

essendo ω_c la pulsazione di cut off per il modo considerato ed n l'indice di rifrazione del mezzo all'interno della guida. Si ha:

$$\omega_c = \frac{h_{\nu r} c}{n}$$

essendo $h_{\nu r}$ l'autovalore del modo.

Se la guida é eccitata nel modo dominante TE_{11} , risulta:

$$h_{11}^{TE} = \frac{x'_{11}}{a}$$

essendo x'_{11} la radice r -sima della derivata prima della funzione di Bessel di ordine ν .

Risulta:

$$x'_{11} = 1.841$$

Pertanto, per $n = 1$, si ha:

$$\omega_{c11}^{TE} = \frac{x'_{11}}{a} c = \frac{1.841}{10^{-2}} 3 \cdot 10^8 = 5.523 \cdot 10^{10} \text{ rad/s}$$

ossia

$$\nu_{c11}^{TE} = 8.7901 \text{ GHz}$$

Il modo successivo é il modo TM_{01} ; esso ha una pulsazione di cut off

$$\omega_{c01}^{TM} = \frac{2.405}{10^{-2}} 3 \cdot 10^8 = 7.215 \cdot 10^{10} \text{ rad/s}$$

ossia

$$\nu_{c01}^{TM} = 11.483 \text{ GHz}$$

Pertanto alla frequenza di 10 GHz la guida opera in modo monomodale TE_{11}

Si ha:

$$v_g = c \sqrt{1 - \left(\frac{5.523 \cdot 10^{10}}{2\pi \cdot 10^{10}} \right)^2} = 1.430395 \cdot 10^8 \text{ m/s}$$

Ne segue:

$$l = v_g \cdot \tau = 1.430395 \cdot 10^8 \cdot 2 \cdot 10^{-6} = 2.860790 \cdot 10^2 \text{ m} = \underline{\underline{286.079 \text{ m}}}$$

03-24) Esercizio n. 4 del 8/9/2003

Una goccia d'acqua ($\epsilon_r = 81$), di forma sferica di raggio $a = 1 \text{ mm}$, viene posta in un campo elettrico uniforme di modulo $E = 100 \text{ V/m}$. Determinare l'espressione della densità superficiale di carica di polarizzazione indotta sulla superficie della goccia e valutarne il valore massimo. Ripetere il calcolo della densità di carica libera e del suo valore massimo nel caso in cui la goccia d'acqua venga sostituita da una identica sfera di materiale conduttore perfetto.

La goccia d'acqua deve essere considerata come una sfera dielettrica posta in un campo elettrico uniforme. Essa, quindi, si polarizza e risulta:

$$\vec{P} = \chi \vec{E}_{int}$$

essendo \vec{E}_{int} il campo elettrico interno alla goccia. Dalla teoria si ha:

$$\chi = \epsilon_0(\epsilon_r - 1) \quad e \quad \vec{E}_{int} = \frac{3\vec{E}_0}{\epsilon_r + 2}$$

Conseguentemente:

$$\vec{P} = 3\epsilon_0 \frac{\epsilon_r - 1}{\epsilon_r + 2} \vec{E}_0$$

La densità superficiale di carica di polarizzazione indotta sulla superficie della goccia é:

$$\sigma_P = \vec{P} \cdot \hat{n} = 3\epsilon_0 \frac{\epsilon_r - 1}{\epsilon_r + 2} E_0 \cos \theta$$

Ne segue che il suo valore massimo é:

$$(\sigma_P)_{max} = 3\epsilon_0 \frac{\epsilon_r - 1}{\epsilon_r + 2} E_0 = 3 \cdot 8.854 \cdot 10^{-12} \cdot \frac{80}{83} \cdot 100 \simeq \underline{\underline{2.56 \cdot 10^{-9} \text{ C/m}^2}}$$

Nel caso in cui la goccia d'acqua venga sostituita da una sfera conduttrice risulta, come si conosce dalla teoria:

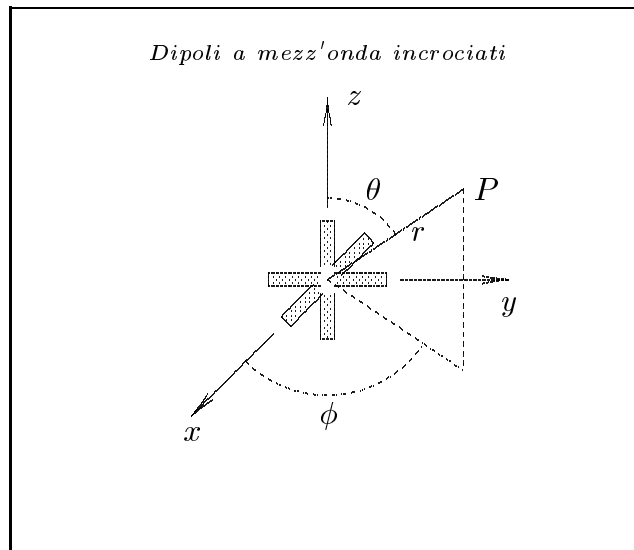
$$\sigma_{libera} = 3\epsilon_0 E_0 \cos \theta$$

da cui:

$$(\sigma_{libera})_{max} = 3\epsilon_0 E_0 = 3 \cdot 8.854 \cdot 10^{-12} \cdot 100 = \underline{\underline{2.66 \cdot 10^{-9} \text{ C/m}^2}}$$

03-25) Esercizio n. 1 del 22/9/2003

Un sistema di antenne é costituito da tre dipoli a mezz'onda sistemate a croce nella origine del sistema di riferimento. Precisamente, la densità di corrente della prima é orientata secondo l'asse x , quella della seconda secondo l'asse z e quella della terza secondo l'asse y del sistema di riferimento. Se le tre correnti hanno la stessa ampiezza e fase, determinare esplicitamente l'espressione del vettore di radiazione.



Supponiamo che le tre antenne siano orientate come in figura e siano alimentate indipendentemente.

Le densità di correnti nell'antenna 1, nell'antenna 2 e nell'antenna 3 rispettivamente sono:

$$\begin{cases} \vec{J}^{(1)} = \hat{x}A_1\delta(y)\delta(z)\cos kx & -l \leq x \leq l \\ \vec{J}^{(2)} = \hat{z}A_2\delta(x)\delta(y)\cos kz & -l \leq z \leq l \\ \vec{J}^{(3)} = \hat{y}A_3\delta(x)\delta(z)\cos ky & -l \leq y \leq l \end{cases}$$

Quindi la densità di corrente risultante nel sistema di antenne é la somma delle tre:

$$\vec{J} = \hat{x}A_1\delta(y)\delta(z)\cos kx + \hat{z}A_2\delta(x)\delta(y)\cos kz + \hat{y}A_3\delta(x)\delta(z)\cos ky$$

Il vettore di radiazione (far field) $\vec{N}(\theta, \phi)$ é:

$$\vec{N}(\theta, \phi) = \int_V e^{-ik\hat{e}_r \cdot \vec{r}'} \vec{J}(\vec{r}')d^3r'$$

Ora:

$$\hat{e}_r = \hat{x} \sin \theta \cos \phi + \hat{y} \sin \theta \sin \phi + \hat{z} \cos \theta$$

Quindi:

$$\hat{e}_r \cdot \vec{r}' = x' \sin \theta \cos \phi + y' \sin \theta \sin \phi + z' \cos \theta$$

Ne segue:

$$\begin{aligned} \vec{N}(\theta, \phi) = & \int_V e^{-ik(x' \sin \theta \cos \phi + y' \sin \theta \sin \phi + z' \cos \theta)} \hat{x} A_1 \delta(y') \delta(z') \cos kx' dx' dy' dz' + \\ & + \int_V e^{-ik(x' \sin \theta \cos \phi + y' \sin \theta \sin \phi + z' \cos \theta)} \hat{z} A_2 \delta(x') \delta(y') \cos kz' dx' dy' dz' + \\ & + \int_V e^{-ik(x' \sin \theta \cos \phi + y' \sin \theta \sin \phi + z' \cos \theta)} \hat{y} A_3 \delta(x') \delta(z') \cos ky' dx' dy' dz' \end{aligned}$$

ossia:

$$\begin{aligned} \vec{N}(\theta, \phi) = & \hat{x} A_1 \int_{-l}^{+l} e^{-ikx' \sin \theta \cos \phi} \cos kx' dx' + \hat{z} A_2 \int_{-l}^{+l} e^{-ikz' \cos \theta} \cos kz' dz' + \\ & + \hat{y} A_3 \int_{-l}^{+l} e^{-iky' \sin \theta \sin \phi} \cos ky' dy' \end{aligned}$$

Dalle formule precedenti, si ha:

$$\hat{e}_r \cdot \hat{x} = \cos \psi = \sin \theta \cos \phi$$

$$\hat{e}_r \cdot \hat{y} = \cos \Psi = \sin \theta \sin \phi$$

essendo, quindi, ψ l'angolo formato fra l'asse x ed il raggio vettore del punto campo P e Ψ l'angolo formato fra l'asse y ed il raggio vettore del punto campo P .

Pertanto:

$$\begin{aligned} \vec{N}(\theta, \phi) = & \hat{x} A_1 \int_{-l}^{+l} e^{-ikx' \cos \psi} \cos kx' dx' + \hat{z} A_2 \int_{-l}^{+l} e^{-ikz' \cos \theta} \cos kz' dz' + \\ & + \hat{y} A_3 \int_{-l}^{+l} e^{-iky' \cos \Psi} \cos ky' dz' \end{aligned}$$

Sfruttando i risultati degli identici integrali svolti nella teoria delle antenne, possiamo scrivere:

$$\vec{N}(\theta, \phi) = \hat{x} A_1 \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \psi \right)}{k \sin^2 \psi} + \hat{z} A_2 \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \theta \right)}{k \sin^2 \theta} + \hat{y} A_3 \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \Psi \right)}{k \sin^2 \Psi}$$

Poiché le correnti hanno la stessa ampiezza e sono in fase, possiamo porre:

$$A_1 = A_2 = A_3 = I_0$$

Ne segue:

$$\vec{N}(\theta, \phi) = \hat{x}I_0 \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos \psi\right)}{\sin^2 \psi} + \hat{z}I_0 \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos \theta\right)}{\sin^2 \theta} + \hat{y}I_0 \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos \Psi\right)}{\sin^2 \Psi}$$

Poiché:

$$\begin{cases} \hat{x} = \hat{e}_r \sin \theta \cos \phi + \hat{e}_\theta \cos \theta \cos \phi - \hat{e}_\phi \sin \phi \\ \hat{z} = \hat{e}_r \cos \theta - \hat{e}_\theta \sin \theta \\ \hat{y} = \hat{e}_r \sin \theta \sin \phi + \hat{e}_\theta \cos \theta \sin \phi + \hat{e}_\phi \cos \phi \end{cases}$$

si ha:

$$\begin{aligned} \vec{N}(\theta, \phi) = & \\ = & \hat{e}_r I_0 \left[\sin \theta \cos \phi \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos \psi\right)}{\sin^2 \psi} + \cos \theta \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos \theta\right)}{\sin^2 \theta} + \sin \theta \sin \phi \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos \Psi\right)}{\sin^2 \Psi} \right] + \\ & + \hat{e}_\theta I_0 \left[\cos \theta \cos \phi \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos \psi\right)}{\sin^2 \psi} - \sin \theta \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos \theta\right)}{\sin^2 \theta} + \cos \theta \sin \phi \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos \Psi\right)}{\sin^2 \Psi} \right] + \\ & + \hat{e}_\phi I_0 \left[-\sin \phi \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos \psi\right)}{\sin^2 \psi} + \cos \phi \frac{2 \cos\left(\frac{\pi}{2} \cos \Psi\right)}{\sin^2 \Psi} \right] \end{aligned}$$

03-26) Esercizio n. 2 del 22/9/2003

Con riferimento al problema precedente, si determini l'espressione del vettore di Poynting e si grafichino i diagrammi di radiazione nel piano $\theta = 90^0$ e $\phi = 90^0$ rispettivamente.

Il vettore di Poynting (far field), mediato in un periodo, é:

$$\langle \vec{S} \rangle = \frac{1}{2} Z \left(\frac{k}{4\pi r} \right)^2 (|N_\theta|^2 + |N_\phi|^2) \hat{e}_r$$

ossia:

$$\langle \vec{S} \rangle = \frac{1}{2} Z \left(\frac{k}{4\pi r} \right)^2 I_0^2 \left\{ \left[\cos \theta \cos \phi \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \psi \right)}{k \sin^2 \psi} - \sin \theta \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \theta \right)}{k \sin^2 \theta} + \cos \theta \sin \phi \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \Psi \right)}{k \sin^2 \Psi} \right]^2 + \left[-\sin \phi \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \psi \right)}{k \sin^2 \psi} + \cos \phi \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \Psi \right)}{k \sin^2 \Psi} \right]^2 \right\} \hat{e}_r$$

Ricordando ancora una volta che:

$$\begin{cases} \cos \psi = \sin \theta \cos \phi, & \sin \psi = \sqrt{1 - \sin^2 \theta \cos^2 \phi} \\ \cos \Psi = \sin \theta \sin \phi, & \sin \Psi = \sqrt{1 - \sin^2 \theta \sin^2 \phi} \end{cases}$$

si ha:

Per $\theta = \frac{\pi}{2}$

$$\begin{aligned} \langle \vec{S} \rangle_{(\theta = \pi/2)} &= \\ &= \frac{1}{2} Z \left(\frac{k}{4\pi r} \right)^2 I_0^2 \left\{ \left(-\frac{2}{k} \right)^2 + \left[-\sin \phi \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \phi \right)}{k \sin^2 \phi} + \cos \phi \frac{2 \cos \left(\frac{\pi}{2} \sin \phi \right)}{k \cos^2 \phi} \right]^2 \right\} = \\ &= \frac{1}{2} Z \left(\frac{k}{4\pi r} \right)^2 I_0^2 \frac{4}{k^2} \left\{ 1 + \left[-\frac{\cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \phi \right)}{\sin \phi} + \frac{\cos \left(\frac{\pi}{2} \sin \phi \right)}{\cos \phi} \right]^2 \right\} \hat{e}_r \end{aligned}$$

Per $\phi = \frac{\pi}{2}$

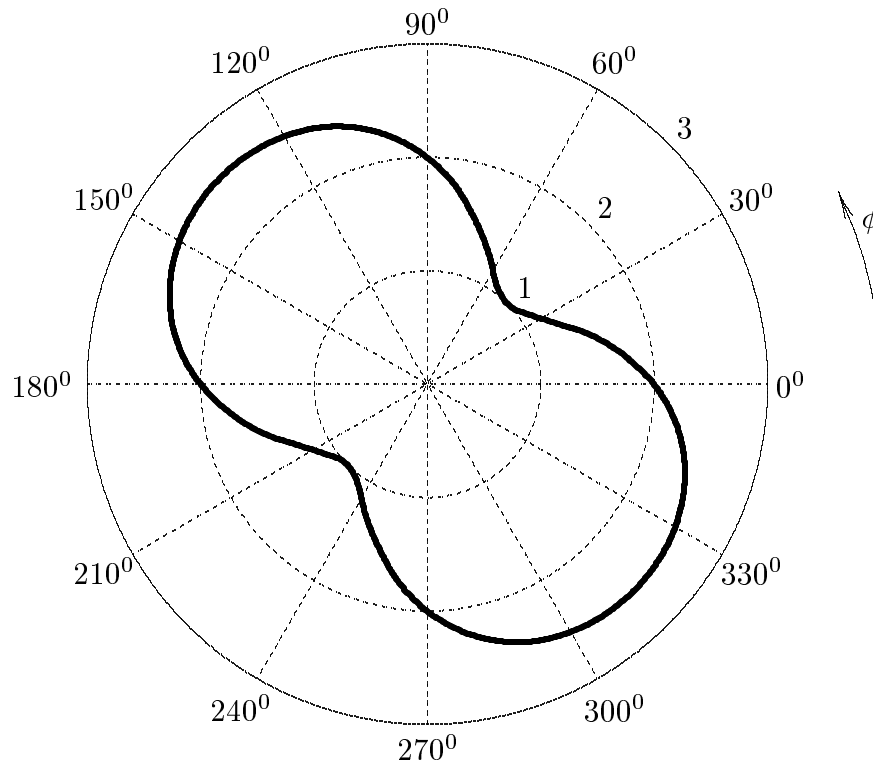
$$\begin{aligned}
 \langle \vec{S} \rangle_{(\phi = \pi/2)} &= \\
 &= \frac{1}{2} Z \left(\frac{k}{4\pi r} \right)^2 I_0^2 \left\{ \left[-\sin \theta \frac{2}{k} \frac{\cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \theta \right)}{\sin^2 \theta} + \cos \theta \frac{2}{k} \frac{\cos \left(\frac{\pi}{2} \sin \theta \right)}{\cos^2 \theta} \right]^2 + \left(-\frac{2}{k} \right)^2 \right\} = \\
 &= \frac{1}{2} Z \left(\frac{k}{4\pi r} \right)^2 I_0^2 \frac{4}{k^2} \left\{ \left[-\frac{\cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \theta \right)}{\sin \theta} + \frac{\cos \left(\frac{\pi}{2} \sin \theta \right)}{\cos \theta} \right]^2 + 1 \right\} \hat{e}_r
 \end{aligned}$$

Il diagramma di radiazione nel piano $\theta = \frac{\pi}{2}$ risulta, quindi, identico in forma a quello graficato nel piano $\phi = \frac{\pi}{2}$.

Grafichiamo il fattore di forma competente al piano $\theta = \pi/2$ ossia la funzione:

$$F(\phi) = \left\{ 1 + \left[-\frac{\cos \left(\frac{\pi}{2} \cos \phi \right)}{\sin \phi} + \frac{\cos \left(\frac{\pi}{2} \sin \phi \right)}{\cos \phi} \right]^2 \right\}$$

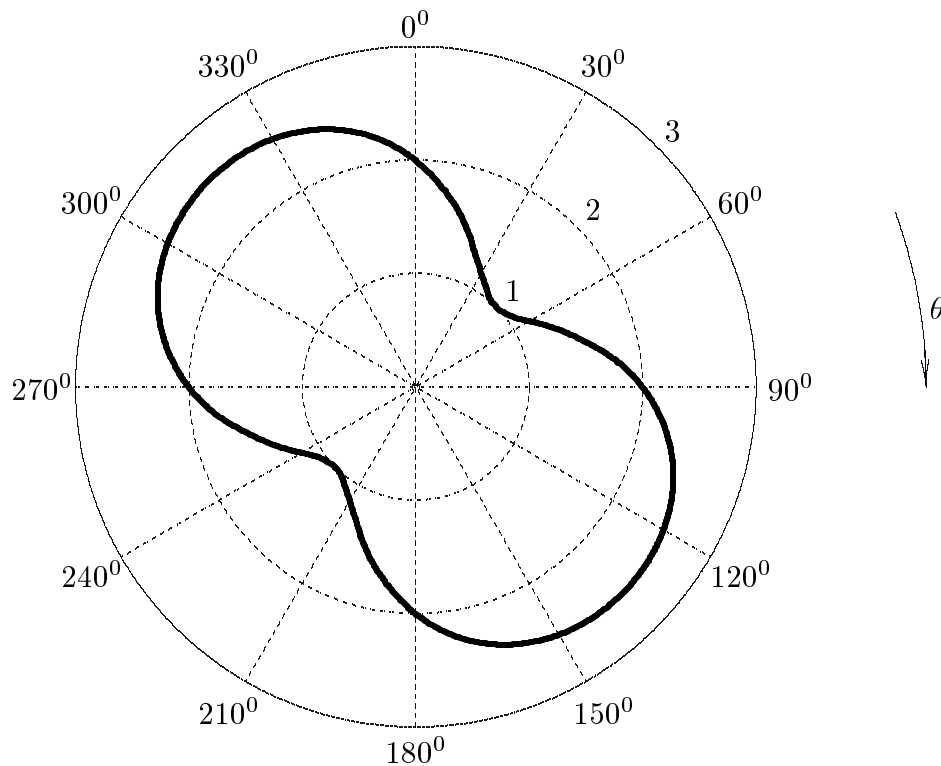
Diagramma di radiazione nel piano $\theta = \pi/2$ al variare di ϕ



Grafichiamo il fattore di forma competente al piano $\phi = \pi/2$ ossia la funzione:

$$F(\theta) = \left\{ \left[-\frac{\cos\left(\frac{\pi}{2}\cos\theta\right)}{\sin\theta} + \frac{\cos\left(\frac{\pi}{2}\sin\theta\right)}{\cos\theta} \right]^2 + 1 \right\}$$

Diagramma di radiazione nel piano $\phi = \pi/2$ al variare di θ

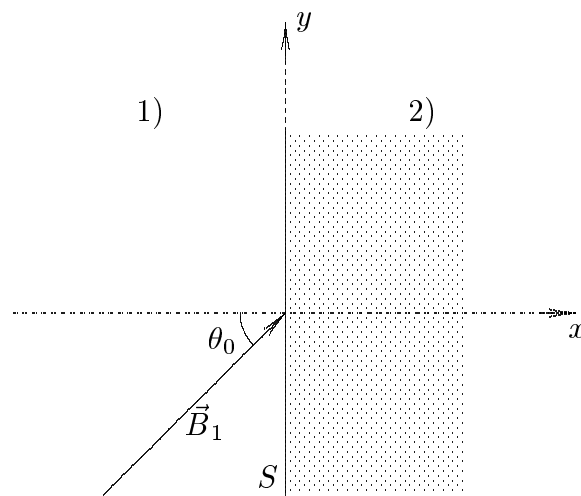


Il massimo valore di $F(\theta)$ e di $F(\phi)$ é 2.5715.

É interessante spiegare il comportamento dei diagrammi di radiazione graficati. Dal punto di vista elettromagnetico le due antenne situate sul piano $\phi = 90^0$, per esempio, sono equivalenti ad un'unica antenna orientata lungo la bisettrice dell'angolo di 90^0 formato fra l'asse z e l'asse y , percorsa da una densità di corrente che é la somma vettoriale delle due densità di correnti. Pertanto il massimo di radiazione si trova lungo l'altra bisettrice ortogonale alla direzione dell'antenna.

03-27) Esercizio n. 3 del 22/9/2003

Si abbia, nel vuoto, un campo di induzione magnetica \vec{B}_1 statico ed uniforme. Il campo penetra in un mezzo di suscettività magnetica χ_m secondo una direzione formante un angolo θ_0 con la normale alla superficie di separazione piana e infinitamente estesa. Esprimere il modulo, la direzione e il verso del vettore induzione magnetica nel mezzo, evidenziandone il comportamento sia per i mezzi paramagnetici che per quelli diamagnetici.



Sia \vec{B}_2 il vettore induzione magnetica nel mezzo.

Scriviamo le condizioni al contorno alle quali i vettori del campo devono soddisfare sulla superficie di separazione piana e infinitamente estesa S .

$$\begin{cases} B_{2n} - B_{1n} = 0 \\ H_{2t} - H_{1t} = 0 \end{cases} \quad \text{ossia} \quad \begin{cases} B_{2x} - B_{1x} = 0 \\ H_{2y} - H_{1y} = 0 \end{cases} \implies \begin{cases} B_{2x} = B_1 \cos \theta_0 \\ \frac{B_{2y}}{\mu_2} = \frac{B_1}{\mu_1} \sin \theta_0 \end{cases}$$

In definitiva:

$$\begin{cases} B_{2x} = B_1 \cos \theta_0 \\ B_{2y} = \mu_{2r} B_1 \sin \theta_0 \end{cases}$$

Ponendo $\mu_{2r} = 1 + \chi_m$, il modulo del campo nel mezzo é:

$$B_2 = \sqrt{B_{2x}^2 + B_{2y}^2} = B_1 \sqrt{\cos^2 \theta_0 + (1 + \chi_m)^2 \sin^2 \theta_0}$$

Per $\theta_0 = 0$ risulta $B_2 = B_1$

Se $\chi_m > 0$ (mezzo paramagnetico) il campo di induzione magnetica nel mezzo risulta rafforzato ossia $B_2 > B_1$.

Se $\chi_m < 0$ (mezzo diamagnetico) il campo di induzione magnetica nel mezzo risulta indebolito ossia $B_2 < B_1$.

È chiaro che essendo in generale $\chi_m \ll 1$, sia per i mezzi paramagnetici che per quelli diamagnetici, risulta $B_2 \simeq B_1$.

Per quanto riguarda la direzione del campo, si ha:

$$\tan \theta_2 = \frac{B_{2y}}{B_{2x}} = \frac{(1 + \chi_m) \sin \theta_0}{\cos \theta_0} = (1 + \chi_m) \tan \theta_0$$

Se $\chi_m > 0$ (mezzo paramagnetico) risulta $\theta_2 > \theta_0$.

Se $\chi_m < 0$ (mezzo diamagnetico) risulta $\theta_2 < \theta_0$.

Per $\chi \ll 1$ risulta $\theta_2 \simeq \theta_0$.

Il verso di \vec{B}_2 è identico a quello di \vec{B}_1 .

03-28) Esercizio n. 4 del 22/9/2003

Un ipotetico metallo ha una pulsazione di plasma $\omega_p = 10^{15} \text{ rad/s}$ ed una $\omega_{eff} = 2\pi \cdot 10^{13} \text{ rad/s}$. Calcolare la parte reale e la parte immaginaria dell'indice di rifrazione alle frequenze $\omega = \omega_p$, $\omega = 2\omega_p$ e $\omega = \omega_p/2$. (Si assuma per il calcolo dei valori numerici $\omega_{eff} \ll \omega$).

(vedi Esercizi svolti di Campi elettromagnetici n. 1 del 23/11/1996)

In un mezzo conduttore si ha:

$$k = \beta + i\alpha = \frac{\omega}{c} \sqrt{\epsilon'_r \mu_r}$$

Per $\mu_r \simeq 1$, risulta che l'indice di rifrazione é, quindi:

$$n = \sqrt{\epsilon'_r} = n_r + in_i$$

Ne segue che:

$$n_r = \frac{c}{\omega} \beta \text{ e } n_i = \frac{c}{\omega} \alpha$$

Dalla teoria della dispersione dei mezzi conduttori si ha:

$$k^2 = \frac{\omega^2}{c^2} \left(1 + i \frac{\sigma'}{\omega \epsilon_0} \right)$$

essendo:

$$\sigma' = \frac{N e^2}{\omega_{eff} - i\omega} = \frac{\epsilon_0 \omega_p^2}{\omega_{eff} - i\omega}$$

ossia:

$$\begin{aligned} k^2 &= \frac{\omega^2}{c^2} \left(1 + i \frac{\omega_p^2}{\omega(\omega_{eff} - i\omega)} \right) = \frac{\omega^2}{c^2} \left(1 + i \frac{\omega_p^2(\omega_{eff} + i\omega)}{\omega(\omega_{eff}^2 + \omega^2)} \right) = \\ &= \frac{\omega^2}{c^2} \left(1 - \frac{\omega_p^2}{\omega_{eff}^2 + \omega^2} + i \frac{\omega_p^2 \omega_{eff}}{\omega(\omega_{eff}^2 + \omega^2)} \right) \end{aligned}$$

Pertanto deve essere:

$$\begin{cases} \beta^2 - \alpha^2 = \frac{\omega^2}{c^2} \left(1 - \frac{\omega_p^2}{\omega_{eff}^2 + \omega^2} \right) = A \\ \alpha\beta = \frac{1}{2} \frac{\omega^2}{c^2} \left(\frac{\omega_p^2 \omega_{eff}}{\omega(\omega_{eff}^2 + \omega^2)} \right) = B \end{cases}$$

Dividendo membro a membro, si ha:

$$\frac{\beta}{\alpha} - \frac{\alpha}{\beta} = \frac{A}{B}$$

Moltiplicando entrambi i membri per $\frac{\beta}{\alpha}$, si ha:

$$\left(\frac{\beta}{\alpha}\right)^2 - \frac{A\beta}{B\alpha} - 1 = 0$$

da cui:

$$\frac{\beta}{\alpha} = \frac{1}{2} \frac{A}{B} + \sqrt{\frac{1}{4} \frac{A^2}{B^2} + 1}$$

Moltiplicando per $\alpha\beta$:

$$\beta^2 = \frac{1}{2} A + \sqrt{\frac{1}{4} A^2 + B^2}$$

e, dalla prima equazione, risulta:

$$\alpha^2 = \beta^2 - A = -\frac{1}{2} A + \sqrt{\frac{1}{4} A^2 + B^2}$$

Sostituendo ad A e B le loro espressioni e moltiplicando per $\frac{c^2}{\omega^2}$:

$$\frac{c^2}{\omega^2} \beta^2 = \frac{1}{2} \left(1 - \frac{\omega_p^2}{\omega_{eff}^2 + \omega^2}\right) + \sqrt{\left[\frac{1}{2} \left(1 - \frac{\omega_p^2}{\omega_{eff}^2 + \omega^2}\right)\right]^2 + \left[\frac{1}{2} \left(\frac{\omega_p^2 \omega_{eff}}{\omega(\omega_{eff}^2 + \omega^2)}\right)\right]^2}$$

$$\frac{c^2}{\omega^2} \alpha^2 = -\frac{1}{2} \left(1 - \frac{\omega_p^2}{\omega_{eff}^2 + \omega^2}\right) + \sqrt{\left[\frac{1}{2} \left(1 - \frac{\omega_p^2}{\omega_{eff}^2 + \omega^2}\right)\right]^2 + \left[\frac{1}{2} \left(\frac{\omega_p^2 \omega_{eff}}{\omega(\omega_{eff}^2 + \omega^2)}\right)\right]^2}$$

Poiché in tutti i tre i casi possiamo considerare che $\omega_{eff} \ll \omega$, le formule diventano:

$$\frac{c^2}{\omega^2} \beta^2 \simeq \frac{1}{2} \left(1 - \frac{\omega_p^2}{\omega^2}\right) + \sqrt{\left[\frac{1}{2} \left(1 - \frac{\omega_p^2}{\omega^2}\right)\right]^2 + \left[\frac{1}{2} \left(\frac{\omega_p^2 \omega_{eff}}{\omega(\omega^2)}\right)\right]^2}$$

$$\frac{c^2}{\omega^2} \alpha^2 \simeq -\frac{1}{2} \left(1 - \frac{\omega_p^2}{\omega^2}\right) + \sqrt{\left[\frac{1}{2} \left(1 - \frac{\omega_p^2}{\omega^2}\right)\right]^2 + \left[\frac{1}{2} \left(\frac{\omega_p^2 \omega_{eff}}{\omega(\omega^2)}\right)\right]^2}$$

1) $\omega = \omega_p$

$$\frac{c^2}{\omega^2} \beta^2 \simeq \frac{1}{2} \left(\frac{\omega_{eff}}{\omega_p}\right) = \pi \cdot \frac{10^{13}}{10^{15}} = \pi \cdot 10^{-2}$$

$$\frac{c^2}{\omega^2}\alpha^2 \simeq \frac{1}{2} \left(\frac{\omega_{eff}}{\omega_p} \right) = \pi \cdot \frac{10^{13}}{10^{15}} = \pi \cdot 10^{-2}$$

ossia:

$$n_r = \frac{c}{\omega}\beta \simeq \sqrt{\pi} \cdot 10^{-1} = 0.17725 \quad \omega = \omega_p$$

$$n_i = \frac{c}{\omega}\alpha \simeq \sqrt{\pi} \cdot 10^{-1} = 0.17725 \quad \omega = \omega_p$$

1) $\omega = \frac{\omega_p}{2}$

$$\frac{c^2}{\omega^2}\beta^2 \simeq -\frac{3}{2} + \sqrt{\frac{9}{4} + \left[\frac{1}{2} \left(\frac{8\omega_{eff}}{\omega_p} \right) \right]^2} = -\frac{3}{2} + \sqrt{\frac{9}{4} + 64\pi^2 \cdot 10^{-4}} = 0.020909$$

$$\frac{c^2}{\omega^2}\alpha^2 \simeq \frac{3}{2} + \sqrt{\frac{9}{4} + \left[\frac{1}{2} \left(\frac{8\omega_{eff}}{\omega_p} \right) \right]^2} = \frac{3}{2} + \sqrt{\frac{9}{4} + 64\pi^2 \cdot 10^{-4}} = 3.0209$$

ossia:

$$n_r = \frac{c}{\omega}\beta \simeq 0.1446 \quad \omega = \omega_p/2$$

$$n_i = \frac{c}{\omega}\alpha \simeq 1.7381 \quad \omega = \omega_p/2$$

1) $\omega = 2\omega_p$

$$\frac{c^2}{\omega^2}\beta^2 \simeq \frac{3}{8} + \sqrt{\frac{9}{64} + \frac{\pi^2}{64}10^{-4}} \simeq 0.75002$$

$$\frac{c^2}{\omega^2}\alpha^2 \simeq -\frac{3}{8} + \sqrt{\frac{9}{64} + \frac{\pi^2}{64}10^{-4}} \simeq 2.0561 \cdot 10^{-5}$$

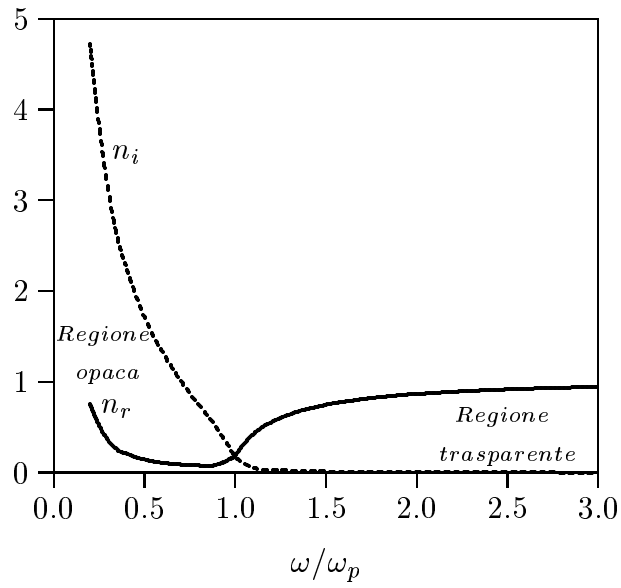
ossia:

$$n_r = \frac{c}{\omega}\beta \simeq 0.86604 \quad \omega = 2\omega_p$$

$$n_i = \frac{c}{\omega}\alpha \simeq 0.0045344 \quad \omega = 2\omega_p$$

Per motivi di completezza riportiamo in un grafico i valori esatti di n_r e di n_i al variare

del rapporto ω/ω_p .



I valori calcolati con la formule esatte, riportate nel grafico, sono:

$$\text{Per } \omega = \omega_p \implies n_r = 0.1825 \text{ e } n_i = 0.1714$$

$$\text{Per } \omega = \omega_p/2 \implies n_r = 0.1438 \text{ e } n_i = 1.7200$$

$$\text{Per } \omega = 2\omega_p \implies n_r = 0.8662 \text{ e } n_i = 0.0045$$

03-29) Esercizio n. 1 del 22/11/2003

Sia dato un rectangular array 10×5 . La distanza fra ciascun dipolo ed il successivo sia $\lambda/4$ in entrambe le dimensioni. Graficare il diagramma di radiazione nel piano $\theta = \pi/2$. Calcolarne approssimativamente la direttività.

Il diagramma di radiazione del rectangular array é rappresentato dalla funzione:

$$U(\theta, \phi) = I_0 \frac{\cos\left(\frac{\pi}{2} \cos \theta\right)}{\sin \theta} \left| \frac{\sin [n(kd_x \sin \theta \cos \phi)/2]}{\sin [(kd_x \sin \theta \cos \phi)/2]} \frac{\sin [m(kd_z \cos \theta)/2]}{\sin [(kd_z \cos \theta)/2]} \right|$$

Per $\theta = \frac{\pi}{2}$, si ha:

$$U\left(\frac{\pi}{2}, \phi\right) = I_0 m \left| \frac{\sin [n(kd_x \cos \phi)/2]}{\sin [(kd_x \cos \phi)/2]} \right|$$

Nel nostro caso risulta:

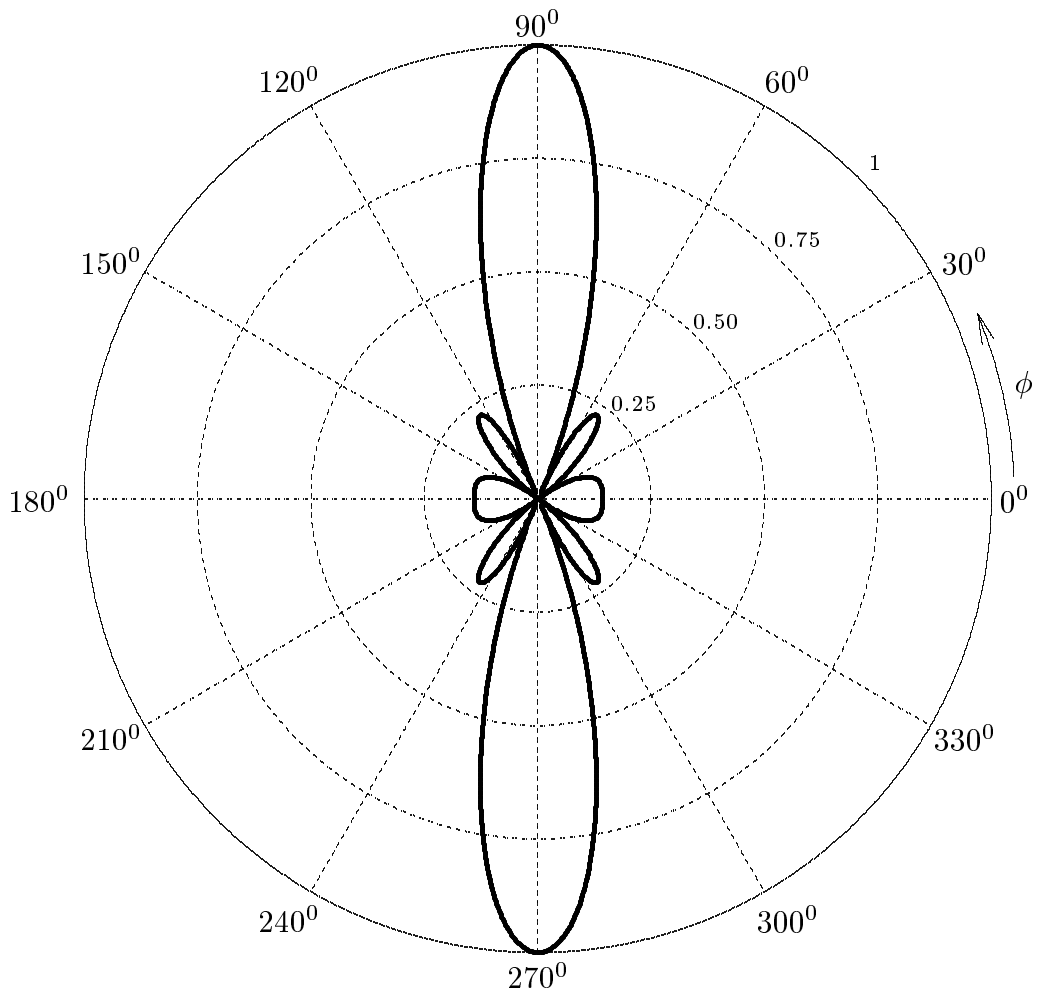
$$n = 10, \quad m = 5, \quad d_x = d_z = \frac{\lambda}{4} \quad \text{e, quindi} \quad kd_x = kd_z = \frac{\pi}{2}$$

Quindi, posto $I_0 = 1$, si ha:

$$U\left(\frac{\pi}{2}, \phi\right) = 5 \left| \frac{\sin \left[10 \left(\frac{\pi}{2} \cos \phi\right) / 2\right]}{\sin \left[\left(\frac{\pi}{2} \cos \phi\right) / 2\right]} \right| = 5 \left| \frac{\sin \left(\frac{5\pi}{2} \cos \phi\right)}{\sin \left(\frac{\pi}{4} \cos \phi\right)} \right|$$

Grafichiamo la funzione $U\left(\frac{\pi}{2}, \phi\right)$ normalizzata all'unitá, ossia dopo averla divisa per

il prodotto $nm = 50$.



La direttività é data dalla formula valida per m ed n molto grandi:

$$D = \frac{2\pi(nd_x)(md_y)}{\lambda^2} = 2\pi \cdot 50/16 = \underline{\underline{19.63}}$$

03-30) Esercizio n. 2 del 22/11/2003

Determinare l'espressione della velocità di propagazione di un'onda elettromagnetica piana che si propaga in un plasma anisotropo (senza collisioni) lungo la direzione del campo magnetico applicato, per entrambi gli stati di polarizzazione. Valutarne i valori assumendo che i parametri del plasma siano $\omega_p = 9.771 \cdot 10^3 \text{ rad/s}$ e $|\omega_g| = 1.75880 \cdot 10^5 \text{ rad/s}$. La frequenza dell'onda è $\nu = 1 \text{ GHz}$.

Nel caso di propagazione di un'onda elettromagnetica in un plasma sottoposto a un campo magnetostatico, le costanti di propagazione delle due onde circolarmente polarizzate, in assenza di collisioni, sono:

$$k_0' = \frac{\omega}{c} \sqrt{1 - \frac{\omega_p^2}{\omega(\omega - \omega_g)}} \quad \text{e} \quad k_0'' = \frac{\omega}{c} \sqrt{1 - \frac{\omega_p^2}{\omega(\omega + \omega_g)}}$$

La velocità di propagazione delle due onde è la velocità di gruppo definita da:

$$v_g = \frac{d\omega}{d\beta} = \frac{1}{\frac{d\beta}{d\omega}}$$

L'ultima eguaglianza è possibile a causa della monotonicità della funzione β al variare di ω .

Poiché nel nostro caso il mezzo è senza perdite, la costante k coincide con β e, pertanto si ha:

$$v_g' = \frac{1}{\frac{dk_0'}{d\omega}}$$

$$v_g'' = \frac{1}{\frac{dk_0''}{d\omega}}$$

Si ha:

$$\begin{aligned} \frac{dk_0'}{d\omega} &= \frac{1}{c} \left\{ \sqrt{1 - \frac{\omega_p^2}{\omega(\omega - \omega_g)}} + \frac{\omega \left[\frac{-2\omega_p^2\omega + \omega_p^2\omega_g}{\omega^2(\omega - \omega_g)^2} \right]}{2\sqrt{1 - \frac{\omega_p^2}{\omega(\omega - \omega_g)}}} \right\} = \\ &= \frac{1}{c} \left[\frac{2 - \frac{2\omega_p^2}{\omega(\omega - \omega_g)} + \frac{2\omega_p^2\omega - \omega_p^2\omega_g}{\omega(\omega - \omega_g)^2}}{2\sqrt{1 - \frac{\omega_p^2}{\omega(\omega - \omega_g)}}} \right] = \frac{1}{c} \left[\frac{2 - \frac{2\omega_p^2(\omega - \omega_g)}{\omega(\omega - \omega_g)^2} + \frac{2\omega_p^2\omega - \omega_p^2\omega_g}{\omega(\omega - \omega_g)^2}}{2\sqrt{1 - \frac{\omega_p^2}{\omega(\omega - \omega_g)}}} \right] = \\ &= \frac{1}{c} \left[\frac{2 + \frac{\omega_p^2\omega_g}{\omega(\omega - \omega_g)^2}}{2\sqrt{1 - \frac{\omega_p^2}{\omega(\omega - \omega_g)}}} \right] = \frac{1}{c} \left[\frac{1 + \frac{\omega_p^2\omega_g}{2\omega(\omega - \omega_g)^2}}{\sqrt{1 - \frac{\omega_p^2}{\omega(\omega - \omega_g)}}} \right] \end{aligned}$$

Analogamente:

$$\frac{dk_0''}{d\omega} = \frac{1}{c} \left[\frac{1 - \frac{\omega_p^2\omega_g}{2\omega(\omega + \omega_g)^2}}{\sqrt{1 - \frac{\omega_p^2}{\omega(\omega + \omega_g)}}} \right]$$

Per la valutazione numerica delle due velocità é conveniente sfruttare la condizione $\omega_p \ll \omega$ e $\omega_g \ll \omega$ come si evince dai dati del problema.

Si ha, infatti:

$$\begin{aligned} \frac{dk_0'}{d\omega} &= \frac{1}{c} \left[\frac{1 + \frac{\omega_p^2\omega_g}{2\omega^3 \left(1 - \frac{\omega_g}{\omega}\right)^2}}{\sqrt{1 - \frac{\omega_p^2}{\omega^2 \left(1 - \frac{\omega_g}{\omega}\right)}}} \right] \simeq \frac{1}{c} \left[\frac{1 + \frac{\omega_p^2\omega_g}{2\omega^3} \left(1 + 2\frac{\omega_g}{\omega}\right)}{\sqrt{1 - \frac{\omega_p^2}{\omega^2} \left(1 + \frac{\omega_g}{\omega}\right)}} \right] \simeq \\ &\simeq \frac{1}{c} \left[1 + \frac{\omega_p^2\omega_g}{2\omega^3} \left(1 + 2\frac{\omega_g}{\omega}\right) \right] \left[1 + \frac{1}{2} \frac{\omega_p^2}{\omega^2} \left(1 + \frac{\omega_g}{\omega}\right) + \frac{3}{8} \frac{\omega_p^4}{\omega^4} \left(1 + \frac{\omega_g}{\omega}\right)^2 \right] = \\ &= \frac{1}{c} \left(1 + \frac{\omega_p^2}{2\omega^2} + \frac{\omega_p^2}{2\omega^2} \frac{\omega_g}{\omega} + \frac{3\omega_p^4}{8\omega^4} + \frac{3\omega_p^4}{4\omega^4} \frac{\omega_g}{\omega} + \frac{3\omega_p^4}{8\omega^4} \frac{\omega_g^2}{\omega^2} + \frac{\omega_p^2}{2\omega^2} \frac{\omega_g}{\omega} + \dots \right) \simeq \\ &\simeq \frac{1}{c} \left[1 + \frac{\omega_p^2}{2\omega^2} \left(1 + \frac{3\omega_p^2}{4\omega^2} + \frac{2\omega_g}{\omega} \right) \right] = \frac{1}{c} \left[1 + \frac{\omega_p^2}{2\omega^2} \left(1 + \frac{3\omega_p^2}{4\omega^2} - \frac{2|\omega_g|}{\omega} \right) \right] \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \frac{dk_0''}{d\omega} &= \frac{1}{c} \left[\frac{1 - \frac{\omega_p^2 \omega_g}{2\omega^3 \left(1 + \frac{\omega_g}{\omega}\right)^2}}{\sqrt{1 - \frac{\omega_p^2}{\omega^2 \left(1 + \frac{\omega_g}{\omega}\right)}}} \right] \simeq \frac{1}{c} \left[\frac{1 - \frac{\omega_p^2 \omega_g}{2\omega^3} \left(1 - 2\frac{\omega_g}{\omega}\right)}{\sqrt{1 - \frac{\omega_p^2}{\omega^2} \left(1 - \frac{\omega_g}{\omega}\right)}} \right] \simeq \\ &\simeq \frac{1}{c} \left[1 - \frac{\omega_p^2 \omega_g}{2\omega^3} \left(1 - 2\frac{\omega_g}{\omega}\right) \right] \left[1 + \frac{1}{2} \frac{\omega_p^2}{\omega^2} \left(1 - \frac{\omega_g}{\omega}\right) + \frac{3}{8} \frac{\omega_p^4}{\omega^4} \left(1 - \frac{\omega_g}{\omega}\right)^2 \right] = \\ &= \frac{1}{c} \left(1 + \frac{\omega_p^2}{2\omega^2} - \frac{\omega_p^2 \omega_g}{2\omega^2 \omega} + \frac{3\omega_p^4}{8\omega^4} - \frac{3\omega_p^4 \omega_g}{4\omega^4 \omega} + \frac{3\omega_p^4 \omega_g^2}{8\omega^4 \omega^2} - \frac{\omega_p^2 \omega_g}{2\omega^2 \omega} + \dots \right) \simeq \\ &\simeq \frac{1}{c} \left[1 + \frac{\omega_p^2}{2\omega^2} \left(1 + \frac{3\omega_p^2}{4\omega^2} - \frac{2\omega_g}{\omega} \right) \right] = \frac{1}{c} \left[1 + \frac{\omega_p^2}{2\omega^2} \left(1 + \frac{3\omega_p^2}{4\omega^2} + \frac{2|\omega_g|}{\omega} \right) \right] \end{aligned}$$

Le suddette formule sono state ottenute utilizzando i seguenti sviluppi:

$$\begin{aligned} (1 \pm x)^{-1} &\simeq 1 \mp x & x^2 < 1 \\ (1 \pm x)^{-2} &\simeq 1 \mp 2x & x^2 < 1 \\ (1 \pm x)^{-1/2} &\simeq 1 \mp \frac{1}{2}x + \frac{3}{8}x^2 & x^2 < 1 \end{aligned}$$

Si ha, nel nostro caso:

$$\frac{\omega_p}{\omega} = \frac{9.771 \cdot 10^3}{1 \cdot 10^9} = 9.771 \cdot 10^{-6} \implies \frac{\omega_p^2}{\omega^2} = 9.54724 \cdot 10^{-11}$$

$$\frac{|\omega_g|}{\omega} = \frac{1.75880 \cdot 10^5}{1 \cdot 10^9} = 1.75889 \cdot 10^{-4}$$

$$\begin{aligned} \frac{dk_0'}{d\omega} &= \frac{1}{c} \{ 1 + 4.77362 \cdot 10^{-11} (1 + 7.16043 \cdot 10^{-11} - 3.51778 \cdot 10^{-4}) \} = \\ &= \frac{1}{c} \{ 1 + 4.77362 \cdot 10^{-11} \cdot 0.9996482 \} = \frac{1}{c} \{ 1.00000000004772 \} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \frac{dk_0''}{d\omega} &= \frac{1}{c} \{ 1 + 4.77362 \cdot 10^{-11} (1 + 7.16043 \cdot 10^{-11} + 3.51778 \cdot 10^{-4}) \} = \\ &= \frac{1}{c} \{ 1 + 4.77362 \cdot 10^{-11} \cdot 1.00035177 \} = \frac{1}{c} \{ 1.00000000004775 \} \end{aligned}$$

$$v_g' = 2.999999999, 985684 \simeq c$$

$$v_g'' = 2.999999999, 985675 \simeq c$$

03-31) Esercizio n. 3 del 22/11/2003

Un riflettore radar piano ha una conducibilità $\sigma = 0.6 \cdot 10^5 \text{ S/m}$. Alla frequenza $\nu = 100 \text{ GHz}$ calcolare la frazione della potenza incidente assorbita dal riflettore: a) ad incidenza normale e b) per un'onda TE a $\theta_0 = 80^\circ$.

Si ha:

$$\frac{\sigma}{\epsilon\omega} = \frac{0.6 \cdot 10^5}{8.854 \cdot 10^{-12} \cdot 2\pi \cdot 100 \cdot 10^9} = 1.0785 \cdot 10^4 \implies \frac{\sigma^2}{\epsilon^2\omega^2} = 1.1632 \cdot 10^8$$

dove la costante dielettrica ϵ_r del riflettore si é posta eguale a uno.

Pertanto, in tale approssimazione, si può scrivere:

$$\beta_2 = \sqrt{\frac{\omega\mu_2\sigma_2}{2}}$$

Cosí si ha:

$$\frac{\mu_2\beta_1}{\mu_1\beta_2} = \frac{\mu_2\omega\sqrt{\epsilon_1\mu_1}}{\mu_1\sqrt{\frac{\omega\mu_2\sigma_2}{2}}} = \sqrt{\frac{2\omega\epsilon_1\mu_2}{\mu_1\sigma_2}}$$

Per $\mu_1 = \mu_2 = \mu_0$ ed $\epsilon_{r1} = 1$, risulta:

$$\frac{\mu_2\beta_1}{\mu_1\beta_2} = \sqrt{\frac{2}{1.0785 \cdot 10^4}} = 1.36 \cdot 10^{-2}$$

In tali condizioni la formula del coefficiente di riflessione per la componente perpendicolare al piano di incidenza, ossia TE , si può scrivere:

$$\rho_{\perp}^2 \simeq 1 - 2x \cos \theta_0$$

essendo $x = \frac{\mu_2\beta_1}{\mu_1\beta_2}$.

Per $\theta_0 = 0^\circ \implies \rho_{\perp\theta_0=0^\circ}^2 = 1 - 2 \cdot 1.36 \cdot 10^{-2} = 0.9728 = \underline{\underline{97.28\%}}$

Per $\theta_0 = 80^\circ \implies \rho_{\perp\theta_0=80^\circ}^2 = 1 - 2 \cdot 1.36 \cdot 10^{-2} \cdot \cos 80^\circ = 0.9953 = \underline{\underline{99.53\%}}$

Quindi la frazione della potenza incidente assorbita dal riflettore é $T = 1 - \rho_{\perp}$, ossia:

Per $\theta_0 = 0^\circ \implies T_{\theta_0=0^\circ} = 1 - 0.9728 = 0.0272 = \underline{\underline{2.72\%}}$

Per $\theta_0 = 80^\circ \implies T_{\theta_0=80^\circ} = 1 - 0.9953 = 0.0047 = \underline{\underline{0.47\%}}$

03-32) Esercizio n. 4 del 22/11/2003

Una lamina piana si trova fra due mezzi dielettrici di indice di rifrazione $n_1 = 1$ e $n_3 = 1.5$. Se l'indice di rifrazione della lamina é dato da $n_r = 2$ e $n_i = 0.1$, calcolare il coefficiente di riflessione, per incidenza normale, se il rapporto $d/\lambda_0 = 1$.

Dalla teoria sulle lamine piani assorbenti, si ha:

$$R = \frac{|r_{12}|^2 + e^{-\left(4\pi n_i \frac{d}{\lambda_0}\right)} \left[2\Re(r_{12}r_{23}^*) \cos\left(4\pi n_r \frac{d}{\lambda_0}\right) - 2\Im(r_{12}r_{23}^*) \sin\left(4\pi n_r \frac{d}{\lambda_0}\right) \right] + |r_{23}|^2 e^{-\left(8\pi n_i \frac{d}{\lambda_0}\right)}}{1 + e^{-\left(4\pi n_i \frac{d}{\lambda_0}\right)} \left[2\Re(r_{12}r_{23}) \cos\left(4\pi n_r \frac{d}{\lambda_0}\right) - 2\Im(r_{12}r_{23}) \sin\left(4\pi n_r \frac{d}{\lambda_0}\right) \right] + |r_{12}|^2 |r_{23}|^2 e^{-\left(8\pi n_i \frac{d}{\lambda_0}\right)}}$$
 (1)

dove:

$$\Re(r_{12}r_{23}^*) = \frac{[(n_1 - n_r)(n_r - n_3) - n_i^2] [(n_1 + n_r)(n_r + n_3) + n_i^2] + n_i^2(n_3 - n_1)^2}{[(n_1 + n_r)(n_r + n_3) + n_i^2]^2 + n_i^2(n_3 - n_1)^2}$$
 (2)

$$\Im(r_{12}r_{23}^*) = \frac{2n_i(n_3 - n_1)(n_1 n_3 + n_r^2 + n_i^2)}{[(n_1 + n_r)(n_r + n_3) + n_i^2]^2 + n_i^2(n_3 - n_1)^2}$$
 (3)

$$\Re(r_{12}r_{23}) = \frac{[(n_1 - n_r)(n_r - n_3) + n_i^2] [(n_1 + n_r)(n_r + n_3) - n_i^2] + n_i^2(n_1 - 2n_r + n_3)(n_1 + 2n_r + n_3)}{[(n_1 + n_r)(n_r + n_3) - n_i^2]^2 + n_i^2(n_1 + 2n_r + n_3)^2}$$
 (4)

$$\Im(r_{12}r_{23}) = \frac{n_i(n_1 - 2n_r + n_3) [(n_1 + n_r)(n_r + n_3) - n_i^2] - n_i(n_1 + 2n_r + n_3) [(n_1 - n_r)(n_r - n_3) + n_i^2]}{[(n_1 + n_r)(n_r + n_3) - n_i^2]^2 + n_i^2(n_1 + 2n_r + n_3)^2}$$
 (5)

Inoltre:

$$|r_{12}|^2 = \frac{(n_1 - n_r)^2 + n_i^2}{(n_1 + n_r)^2 + n_i^2} \quad e \quad |r_{23}|^2 = \frac{(n_r - n_3)^2 + n_i^2}{(n_r + n_3)^2 + n_i^2}$$
 (6)

Cominciamo, subito, con l'osservare che, essendo $d/\lambda_0 = 1$, risulta:

$$\cos\left(4\pi n_r \frac{d}{\lambda_0}\right) = \cos(4\pi \cdot 2) = 1$$
 (7)

$$\sin\left(4\pi n_r \frac{d}{\lambda_0}\right) = \sin(4\pi \cdot 2) = 0$$
 (8)

e, quindi, la (1) diventa:

$$R = \frac{|r_{12}|^2 + e^{-(4\pi n_i)} [2\Re(r_{12}r_{23}^*)] + |r_{23}|^2 e^{-(8\pi n_i)}}{1 + e^{-(4\pi n_i)} [2\Re(r_{12}r_{23})] + |r_{12}|^2 |r_{23}|^2 e^{-(8\pi n_i)}} \quad (9)$$

Sostituendo i valori numerici dati dal testo, ossia:

$$n_1 = 1, \quad n_3 = 1.5, \quad n_r = 2 \quad e \quad n_i = 0.1$$

si ha:

$$\begin{aligned} \Re(r_{12}r_{23}^*) &= \frac{[(1-2)(2-1.5) - (0.1)^2] [(1+2)(2+1.5) + (0.1)^2] + (0.1)^2(1.5-1)^2}{[(1+2)(2+1.5) + (0.1)^2]^2 + (0.1)^2(1.5-1)^2} = \\ &= \frac{(-0.51)(10.51) + 0.0025}{110.4601 + 0.0025} = \frac{-5.3576}{110.4626} = -0.0485 \end{aligned} \quad (10)$$

$$\begin{aligned} \Re(r_{12}r_{23}) &= \\ &= \frac{[(1-2)(2-1.5) + (0.1)^2] [(1+2)(2+1.5) - (0.1)^2] + (0.1)^2(1-2 \cdot 2 + 1.5)(1+2 \cdot 2 + 1.5)}{[(1+2)(2+1.5) - (0.1)^2]^2 + (0.1)^2(1+2 \cdot 2 + 1.5)^2} = \\ &= \frac{(0.51)(10.51) - 0.0975}{110.4601 + 0.4225} = \frac{-5.4576}{110.8826} = -0.04922 \end{aligned} \quad (11)$$

$$|r_{12}|^2 = \frac{(1-2)^2 + (0.1)^2}{(1+2)^2 + (0.1)^2} = 0.1121 \quad e \quad |r_{23}|^2 = \frac{(2-1.5)^2 + (0.1)^2}{(2+1.5)^2 + (0.1)^2} = 0.0212 \quad (12)$$

Si ha anche:

$$\begin{aligned} e^{-(4\pi n_i)} &= e^{-(4\pi \cdot 0.1)} = 0.2846 \\ e^{-(8\pi n_i)} &= e^{-(8\pi \cdot 0.1)} = 0.0810 \end{aligned}$$

Ne segue:

$$R = \frac{0.1121 + 0.2846 [2(-0.0485)] + 0.0212 \cdot 0.0810}{1 + 0.2846 [2(-0.04922)] + 0.1121 \cdot 0.0212 \cdot 0.0810} = \underline{\underline{0.0886 = 8.86\%}} \quad (13)$$