EXAME DE FÍSICA IV - ELECTROMAGNETISMO

18 de Junho de 2003

Cursos de Eng. Física Tecnológica, Matemática Aplicada e Computação, Eng. Aeroespacial e Computação e Informática

__ATENÇÃO - LEIA S.F.F. AS INSTRUÇÕES QUE SE SEGUEM:_

(a) Duração: 3 horas.

(c) Assinale na primeira folha os grupos a que respondeu.

(b) Cotação: 5 valores cada pergunta.

(d) Resolva cada problema em folhas separadas.

(**Problema-1**) Quando se faz passar uma corrente eléctrica I na junção (pela base, de raio r) de dois condutores cilíndricos diferentes, de condutividades σ_1 e σ_2 e permitividades ε_1 e ε_2 respectivamente, aparece uma distribuição de cargas junto a essa junção. Determine a expressão da respectiva densidade de cargas ρ e a sua natureza, explicando o seu raciocínio. (Sugestão: use condições fronteira).

(Solução:) (a) Da Lei de Gauss $\nabla \cdot \mathbb{D} = \rho_c$ deduz-se, por integração numa caixa cilíndrica \mathcal{B} (de base Δa e altura δh desprezável) com bases paralelas à face \mathcal{S} da junção, de cada lado desta, que

$$\iiint_{\mathcal{B}} \nabla \cdot \mathbb{D} \, dV \equiv \iint_{\partial \mathcal{B}} \mathbb{D} \cdot d \, \mathbf{S} = (D_{2\perp} - D_{1\perp}) \Delta a + o(\delta h) = \Delta Q_{\mathcal{B}}$$

onde $\Delta Q_{\mathcal{B}} = \iiint_{\mathcal{B}} \rho_c dV$ é a carga livre no interior de \mathcal{B} . Notando que, se houver uma distribuição superficial de cargas livres ρ_{cs} em \mathcal{S} , $\lim_{\delta b \to 0} \Delta Q_{\mathcal{B}} = \rho_{cs} \Delta a \neq 0$, obtém-se no limite

$$D_{2\perp} - D_{1\perp} = \rho_{cs} \qquad \left(\frac{C}{m^2}\right)$$

(b) De acordo com a Lei de Ohm, a densidade de corrente $\mathbb{J}_i = \sigma_i \mathbb{E}_i$ em cada meio (linear) de condutibilidade σ_i onde exista um campo eléctrico \mathbb{E}_i . Como $\mathbb{D}_i = \varepsilon_i \mathbb{E}_i$

$$I = \iint_{S} \mathbb{J}_{i} \cdot d\mathbf{S} = \iint_{S} \frac{\sigma_{i}}{\varepsilon} D_{i+} dS \qquad (i=1,2)$$

donde se conclui que

$$\left(\frac{\varepsilon_2}{\sigma_2} - \frac{\varepsilon_1}{\sigma_1}\right) I = \iint_{\mathcal{S}} \left(D_{2\perp} - D_{1\perp}\right) dS = \iint_{\mathcal{S}} \rho_{cs} dS = Q_{\mathcal{S}}$$

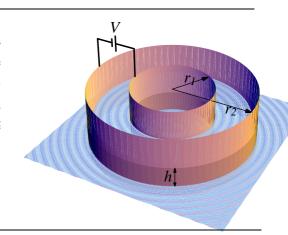
Se assumirmos distribuição homogénea de corrente, então a densidade superficial média de carga em \mathcal{S} é

$$\rho \equiv \rho_{cs} = \frac{Q_S}{S} = \frac{I}{\pi r^2} \left(\frac{\varepsilon_2}{\sigma_2} - \frac{\varepsilon_1}{\sigma_1} \right) \quad \left(\frac{C}{m^2} \right)$$

(c) Quando I > 0 no sentido $1 \to 2$, assumindo $\frac{\varepsilon_1}{\varepsilon_2} \approx 1$ nos condutores, a carga superficial ρ_{cs} acumulada em S é positiva quando a condutividade $\sigma_2 < \sigma_1$, i.e. quando o condutor 2 tem maior resistividade.

(**Problema-2**) Dois tubos cilíndricos coaxiais condutores, de raios r_1 e r_2 são baixados na vertical sobre um banho de óleo, de densidade ρ e constante dielétrica ε . Aplicando uma diferença de potencial V entre os tubos, mostre que o óleo sobe no espaço entre os tubos até uma altura dada por

$$h = \frac{(\varepsilon - \varepsilon_o)V^2}{\rho g (r_2^2 - r_1^2) \log\left(\frac{r_2}{r_1}\right)}$$



(Solução:) (a) A energia armazenada num condensador de capacidade $C = \frac{Q}{V}$, quando carregado com carga Q e diferença de potencial $V = \Delta \varphi$ entre as armaduras, é

$$U_{c} = \int_{0}^{Q} V(q) dq = \int_{0}^{Q} \frac{1}{C} q dq = \frac{1}{2} V^{2} C$$

(b) Se mantivermos a diferença de potencial V constante¹ e fizermos variar a capacidade C em função dum parâmetro h, i.e. C = C(h), então a variação de energia armazenada no condensador é

$$dU_c(h) = \frac{1}{2}V^2 dC(h)$$

Contudo, uma tal variação implica um correspondente acréscimo de carga dQ(h) = V dC(h) fornecido ao condensador, o que acarreta um fornecimento de energia, por parte da bateria ao condensador, de

$$dE_h(h) = V dQ(h) = V^2 dC(h)$$

A diferença $dW(h) = dE_b(h) - dU_c(h) = \frac{1}{2}V^2 dC(h)$ é assim a energia que 'sobra' para realizar o trabalho necessário à alteração de geometria do condensador, i.e. à mudança da capacidade C(h).

(c) Da expressão para o trabalho $dW(h) = \frac{dW}{dh}dh = F(h)dh$ se conclui que a força total que actua sobre o dielétrico (óleo) deve ser

$$F(h) = \frac{1}{2}V^2 \frac{dC(h)}{dh}$$

(d) A capacidade dum condensador cilíndrico, de raios r_1 e r_2 e altura $H\gg r_i$, com dielétrico de permitividade ε , é calculável sabendo que o campo entre as armaduras é radial, de magnitude $E(r)=\frac{Q}{2\pi\varepsilon H}$ (usando lei de Gauss), donde se conclui que $\varphi=-\frac{Q}{2\pi\varepsilon H}\log(r)+\varphi_o$, pelo que

$$\varphi(r_1) - \varphi(r_2) = V = \frac{Q}{2\pi\varepsilon H}\log(\frac{r_2}{r_1}) \quad \Longrightarrow \quad C = \frac{Q}{V} = \frac{2\pi\varepsilon H}{\log(\frac{r_2}{r_1})}$$

(e) O condensador do problema pode ser encarado como dois condensadores em paralelo, um de altura h e constante dielétrica ε (óleo), e outro de altura H-h e constante dielétrica ε_o (ar). Como a capacidade de condensadores em paralelo se adiciona, a capacidade total é

$$C(h) = \frac{2\pi \left(h\left(\varepsilon - \varepsilon_o\right) + H\,\varepsilon_o\right)}{\log(\frac{r_2}{r_1})} \quad \Longrightarrow \quad F(h) = \frac{1}{2}V^2\,\frac{dC(h)}{dh} = \frac{\pi\left(\varepsilon - \varepsilon_o\right)V^2}{\log(\frac{r_2}{r_1})}$$

(f) Numa situação de equilíbrio, a força F(h) deve anular o peso do óleo elevado $F(h) = \rho \pi \left(r_2^2 - r_1^2\right) hg$, donde se conclui

$$h = \frac{\left(\varepsilon - \varepsilon_o\right) V^2}{\rho g \left(r_2^2 - r_1^2\right) \log\left(\frac{r_2}{r_1}\right)}$$

 1 **N.B.-** No caso do condensador estar isolado e desligado da bateria, é a carga Q nas armaduras que se mantém constante, mas o potencial $V(h) = \frac{Q}{C(h)}$ é variável. Neste caso, a energia armazenada no condensador de capacidade C(h) é $U_c(h) = \frac{1}{2} \frac{Q^2}{C(h)}$. Uma variação dh que corresponda a um aumento de capacidade dC(h) > 0 implica um decréscimo de energia armazenada

$$dU_c(h) = -\frac{1}{2} \frac{Q^2}{C(h)^2} dC(h) < 0$$

Isto signifi ca que esta energia é usada na realização de trabalho para alterar a geometria do condensador, i.e. $dW(h) = -dU_c(h) = \frac{1}{2} \frac{Q^2}{C(h)^2} dC(h)$. Assim, para haver equilíbrio

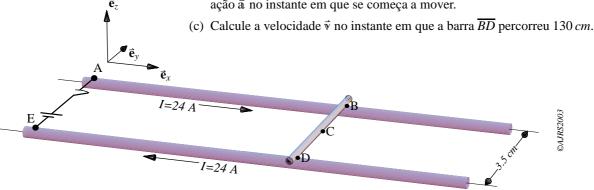
$$F(h) = \frac{dW(h)}{dh} = \frac{1}{2} \frac{Q^2}{C(h)^2} \frac{dC(h)}{dh} = \frac{Q^2 \log(\frac{r_2}{r_1}) \left(\varepsilon - \varepsilon_o\right)}{4\pi \left(h \left(\varepsilon - \varepsilon_o\right) + H \varepsilon_o\right)^2} = \rho \pi \left(r_2^2 - r_1^2\right) h g$$

pelo que, pondo $A=1+\frac{27\,Q^2\left(\varepsilon_r-1\right)^2\,\log(\frac{r_2}{r_1})}{8\,\pi^2\,\varepsilon_o\rho\,g\,\left(r_2^{\,2}-r_1^{\,2}\right)H^3}$ (um número puro, como se pode ver pelas unidades de $\frac{1}{4\pi\,\varepsilon_o}=\left[\frac{N\,m^2}{C^2}\right]$), se obtém

$$h = \left(\left(A + \sqrt{A^2 - 1} \right)^{\frac{1}{6}} - \left(A + \sqrt{A^2 - 1} \right)^{-\frac{1}{6}} \right)^2 \frac{H \, \varepsilon_o}{3 \, \left(\varepsilon - \varepsilon_o \right)}$$

- (**Problema-3**) Considere o seguinte modelo. Duas barras condutoras muito longas e paralelas estão num plano horizontal, separadas por $3.5 \, cm$, e ligadas por uma outra barra \overline{BD} de massa $m=3 \, g$. A barra está inicialmente em repouso mas pode deslocar-se sem atrito sobre as duas primeiras. Mantendo o contacto entre as três barras, podemos em qualquer posição estabelecer uma corrente I no circuito ABCDEA. Uma fonte mantém a corrente no valor contante $I=24 \, A$
 - (a) Calcule a indução magnética $\vec{\mathbb{B}}_c$ no ponto C, a meia distância entre B e D.

 Embora o campo aumente quando nos deslocamos na direcção das extremidades B ou D, considere o valor médio de $\vec{\mathbb{B}}$, ao longo da barra \overline{BD} , o valor $\langle \vec{\mathbb{B}} \rangle = 5 \times \vec{\mathbb{B}}_c$.
 - (b) Calcule assim a força total $\vec{\mathbb{F}}$ que se exerce sobre esta barra e a sua aceleração \vec{a} no instante em que se começa a mover.



(Solução:) (a) Para calcular o campo magnético criado pela corrente I = 24A percorrendo o circuito $\Gamma = \overline{ABCDEA}$ deve-se usar a lei de Biot-Savart²

$$\mathbb{B}(\vec{\mathbf{r}}) = \frac{\mu_o}{4\pi} \int_{\Gamma} \frac{I \, d\vec{\mathbf{l}} \times (\vec{\mathbf{r}} - \mathbf{l})}{|\vec{\mathbf{r}} - \vec{\mathbf{l}}|^3}$$

Usando um sistema coordenado com origem em C, podemos parametrizar simplesmente o caminho Γ , usando d para designar o comprimento do troço \overline{BD} e L o comprimento de \overline{AB} ou \overline{DE} :

$$\begin{split} \vec{\mathbf{l}}(s) &= s \, \vec{\mathbf{e}}_x + \frac{d}{2} \, \vec{\mathbf{e}}_y & \text{com} & (-L < s \leqslant 0) & \text{em } \overline{AB} \\ \vec{\mathbf{l}}(s) &= s \, \vec{\mathbf{e}}_y & \text{com} & (-\frac{d}{2} \leqslant s \leqslant \frac{d}{2}) & \text{em } \overline{BD} \\ \vec{\mathbf{l}}(s) &= s \, \vec{\mathbf{e}}_x - \frac{d}{2} \, \vec{\mathbf{e}}_y & \text{com} & (-L < s \leqslant 0) & \text{em } \overline{DE} \\ \vec{\mathbf{l}}(s) &= -L \, \vec{\mathbf{e}}_x + s \, \vec{\mathbf{e}}_y & \text{com} & (-\frac{d}{2} \leqslant s \leqslant \frac{d}{2}) & \text{em } \overline{EA} \end{split}$$

Notando que em C se tem $\vec{\mathbf{r}} = 0$, a expressão de \mathbb{B}_c simplifica-se para

$$\mathbb{B}_{c} = \mathbb{B}(0) = \frac{\mu_{o}I}{4\pi} \int_{\Gamma} \frac{\vec{1} \times d\vec{1}}{I^{3}}$$

No caso do troço \overline{AB} , podemos ver que $\frac{d\vec{l}}{ds} = \vec{e}_x$ e portanto $\vec{l} \times \frac{d\vec{l}}{ds} = -\frac{d}{2}\vec{e}_z$. Assim a contribuição deste troço para o campo $\mathbb{B}(0)$ é

$$\Delta \mathbb{B}_{AB}(0) = \frac{\mu_o I}{4 \, \pi} \int_{\overline{AB}} \vec{\overline{I}} \times d\vec{\overline{I}} = \frac{\mu_o I}{4 \, \pi} \int_{-L}^0 \frac{-\frac{d}{2} \, \vec{\mathbf{e}}_z}{\left(\frac{d^2}{4} + s^2\right)^{\frac{3}{2}}} ds = -\frac{\mu_o I}{2 \, \pi \, d \, \sqrt{1 + \frac{d^2}{4 \, L^2}}} \, \vec{\mathbf{e}}_z$$

 $^{^2}$ N.B.- A utilização da Lei de Ampére para cada um dos troços, e subsequente sobreposição dos campos em C, não é aqui válida porque só há uma forma de ter um condutor com corrente I a terminar num ponto a distância fi nita: é quando esse ponto representa a armadura de um condensador acumulando carga à taxa $\frac{dQ}{dt} = I$. Mas então temos que entrar em conta com o campo eléctrico variável causado por essa acumulação de carga, i.e. na Lei de Ampére teríamos de conhecer o termo de corrente de deslocamento $\hat{\mathbf{J}}_d = \frac{\partial \mathbf{D}}{\partial t}$ e contabilizar a sua contribuição para o campo em C.

O troço \overline{BD} não contribui para o campo em C, e para \overline{DE} tem-se $\vec{l} \times \frac{d\vec{l}}{ds} = \frac{d}{2} \vec{e}_z$, contudo o integral é feito no sentido inverso do de \overline{AB} , donde

$$\Delta \mathbb{B}_{DE}(0) = \frac{\mu_o I}{4 \, \pi} \, \int_{\overline{DE}} \frac{\vec{1} \times d\vec{1}}{I^3} = \frac{\mu_o I}{4 \, \pi} \, \int_0^{-L} \frac{\frac{d}{2} \, \vec{e}_z}{\left(\frac{d^2}{4} + s^2\right)^{\frac{3}{2}}} ds = -\frac{\mu_o I}{2 \, \pi \, d \, \sqrt{1 + \frac{d^2}{4 \, L^2}}} \, \vec{e}_z$$

Finalmente para \overline{EA} , tem-se $\frac{d\vec{l}}{ds} = \vec{e}_y$ e também $\vec{l} \times \frac{d\vec{l}}{ds} = -L\vec{e}_z$, contribuindo assim com

$$\Delta \mathbb{B}_{EA}(0) = \frac{\mu_o I}{4 \, \pi} \int_{\overline{EA}} \frac{\vec{1} \times d\vec{1}}{t^3} = \frac{\mu_o I}{4 \, \pi} \int_{-\frac{d}{2}}^{\frac{d}{2}} \frac{-L \vec{\mathfrak{e}}_z}{\left(L^2 + s^2\right)^{\frac{3}{2}}} ds = -\frac{\mu_o I \, d}{4 \, \pi \, L^2 \, \sqrt{1 + \frac{d^2}{4 \, L^2}}} \, e_z$$

Adicionando todos os termos obtemos

$$\mathbb{B}_c = -\frac{\mu_o I \sqrt{1 + \frac{d^2}{4L^2}}}{\pi d} \ \vec{\mathbb{e}}_z$$

No limite $\frac{d}{L} \ll 1$ podemos ver que

$$\mathbb{B}_{c} = -\frac{\mu_{o}I}{\pi d} \ \vec{\mathbf{e}}_{z} = -274.3 \times 10^{-6} \, \mathbf{e}_{z} \, (T)$$

(b) Utilizando a aproximação do campo médio constante $\langle \mathbb{B} \rangle = 5 \times \mathbb{B}_c$ ao longo da barra \overline{BD} , e sabendo que aqui $\frac{d\hat{1}}{ds} = \vec{e}_y$, podemos calcular a força de Lorentz exercida na corrente I a partir da expressão

$$\vec{\mathbf{F}} = I \int_{BD} d\vec{\mathbf{l}} \times \langle \mathbb{B} \rangle = I \int_{\frac{d}{2}}^{-\frac{d}{2}} \vec{\mathbf{e}}_{y} \times \left(-\frac{5 \,\mu_{o} I}{\pi \,d} \,\vec{\mathbf{e}}_{z} \right) ds = \frac{5 \,\mu_{o} I^{2}}{\pi} \,\vec{\mathbf{e}}_{x} = 1.152 \times 10^{-3} \,\vec{\mathbf{e}}_{x} \,(N)$$

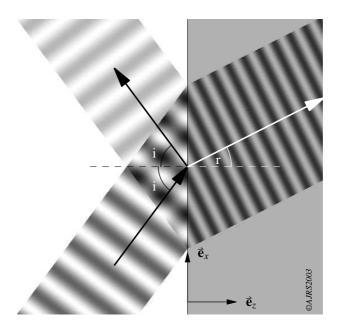
A aceleração da barra é constante durante o movimento: $\vec{\mathbf{a}} = \frac{\vec{\mathbf{F}}}{m} = 0.384 \,\vec{\mathbf{e}}_x \, (\frac{m}{\varsigma^2})$.

(c) Para um movimento com aceleração constante à pode-se usar, em consequência da conservação de Energia Mecânica total, o resultado

$$\frac{1}{2} |\vec{\mathbf{v}}_1|^2 - \frac{1}{2} |\vec{\mathbf{v}}_o|^2 = \vec{\mathbf{a}} \cdot \Delta \vec{\mathbf{x}}$$

Se $\vec{\mathbf{v}}_o = 0$ e $\Delta \vec{\mathbf{x}} = 1.3 \,\vec{\mathbf{e}}_x \,(m)$, então $\vec{\mathbf{v}}_1 = \sqrt{2 \,\vec{\mathbf{a}} \cdot \Delta \vec{\mathbf{x}}} \,\vec{\mathbf{e}}_x = 0.9992 \,\vec{\mathbf{e}}_x \,(\frac{m}{s})$.

- (**Problema-4**) Uma onda e.m. plana, monocromática, propagando-se no vazio ($\epsilon_r = \mu_r = 1$), apresenta uma polarização circular direita (helicidade negativa). Incide segundo um ângulo de $i = 45^{\circ}$ sobre a superfície de um dielétrico com ϵ_r = 2.56, μ_r = 1. O campo eléctrico da onda apresenta uma amplitude de $E_o = 5 \times 10^{-3} \left(\frac{V}{m}\right)$ e a sua frequência angular é dada por $f = 2 \pi \times 10^5 \left(\frac{rad}{s}\right)$
 - (a) Calcule o seu comprimento de onda λ_i , e o comprimento de onda λ_t da onda transmitida.
 - (b) Calcule o valor médio do vector de Poynting da onda transmitida.



(Sugestão:) Use as equações de Fresnel para

a onda reflectida: $\frac{E''_{o\perp}}{E_{o\perp}} = -\frac{\sin(i-r)}{\sin(i+r)}$; $\frac{E''_{o\parallel}}{E_{o\parallel}} = \frac{\tan(i-r)}{\tan(i+r)}$

a onda transmitida: $\frac{E_{o\perp}'}{E_{o\perp}} = \frac{2\,\cos(i)\sin(r)}{\sin(i+r)} \quad ; \quad \frac{E_{o\parallel}'}{E_{o\parallel}} = \frac{2\,\cos(i)\sin(r)}{\sin(i+r)\cos(i-r)}$

onde $E_{o\perp}$ e $E_{o\parallel}$ são as amplitudes das componentes perpendicular e paralela ao plano de incidência da onda incidente.

(a) Usando a relação de dispersão $\omega = kc$, onde c é a velocidade de propagação da onda no meio e $\omega \equiv f = 2\pi \times 10^5 \left(\frac{rad}{s}\right)$, obtém-se

$$\lambda = \frac{2\pi}{k} = \frac{2\pi c}{\omega} = 3 \times 10^3 \ (m)$$

no vazio. Dentro do dielétrico a velocidade de propagação da onda é $c' = \frac{c}{n'}$, onde n' designa o índice de refraçção do dielétrico, $n' = \sqrt{\varepsilon_r \mu_r} \approx \sqrt{\varepsilon_r} = 1.6$, pelo que

$$\lambda' = \frac{2\pi}{k'} = \frac{2\pi c'}{\omega} = \frac{\lambda}{n'} = 1.875 \times 10^3 (m)$$

(b) Usando a Lei de Snell podemos determinar primeiro o ângulo de refração r:

$$\sin(r) = \frac{n}{n'} \sin(i)$$
 \Longrightarrow $r = \arcsin\left(\frac{\sqrt{2}}{2 \times 1.6}\right) = 26.23^{\circ}$

Usando este valor, e tendo em conta que para polarização circular se tem $E_{o\perp}=E_{o\parallel}=E_{o}$, podemos calcular

$$E'_{o\perp} = \frac{2\cos(i)\sin(r)}{\sin(i+r)}E_o = 3.3 \times 10^{-3} (\frac{V}{m})$$

$$E'_{o||} = \frac{2\cos(i)\sin(r)}{\sin(i+r)\cos(i-r)}E_o = 3.486 \times 10^{-3} \left(\frac{V}{m}\right)$$

(c) O vector de Poynting \$ = E x H representa uma densidade de fluxo de energia electromagnética (i.e. energia que atravessa uma área unitária por unidade de tempo). De facto, a densidade de energia do campo electromagnético é sempre

$$w_{em} = \frac{1}{2} \mathbb{E} \cdot \mathbb{D} + \frac{1}{2} \mathbb{B} \cdot \mathbb{H} = \frac{1}{2} \left(\varepsilon E^2 + \frac{1}{\mu} B^2 \right)$$

No caso de uma onda plana, $\mathbb{E} = \vec{\mathbf{E}}_o e^{i(\vec{\mathbf{k}}\cdot\vec{\mathbf{r}}-\omega t)}$, $\mathbb{B} = \frac{1}{\omega}\vec{\mathbf{k}}\times\mathbb{E} = \frac{1}{c}\vec{\mathbf{n}}\times\mathbb{E}$, donde

$$w_{op} = \frac{1}{2} \left(\varepsilon E^2 + \frac{1}{\mu c^2} E^2 \right) = \varepsilon E^2 \quad \left(\frac{J}{m^3} \right)$$
 $(c^{-2} = \mu \varepsilon)$

Como $\mathbb{H} = \frac{1}{\mu} \mathbb{B}$ (e aqui $\mathbb{B} = \frac{1}{c} \, \vec{\mathbf{n}} \times \mathbb{E}$) obtemos, relembrando³ que $\vec{\mathbf{n}} \cdot \mathbb{E} = 0$,

$$\mathbb{S} = \mathbb{E} \times \mathbb{H} = \frac{1}{\mu c} \mathbb{E} \times (\vec{\mathbf{n}} \times \mathbb{E}) = \varepsilon E^2 \vec{\mathbf{c}} \quad \left(\frac{J}{m^2 s}\right)$$
 ($\vec{\mathbf{c}} = c \vec{\mathbf{n}}$)

O módulo deste vector é $|S| = \sqrt{\frac{\varepsilon}{\mu}} E^2 = \frac{1}{Z'} E^2$, onde $Z' = \sqrt{\frac{\mu}{\varepsilon}}$ (Ω) designa a impedância do espaço onde a onda se propaga. O valor médio do vector de Poynting da onda transmitida é assim, usando $Z' = Z \frac{n}{n'} = \sqrt{\frac{\mu_o}{\varepsilon_o}} \frac{1}{1.6} = 235.456$ (Ω) e notando que $\langle \sin(\omega t)^2 \rangle = \frac{1}{2}$

$$\langle S' \rangle = \frac{1}{Z'} \langle E'^2 \rangle = \frac{1}{2 \, Z'} \left(E'^2_{o\perp} + E'^2_{o\parallel} \right) = 48.9 \times 10^{-9} \, (\frac{W}{m^2})$$

³**N.B.** Use $\mathbf{a} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{c}) = (\mathbf{a} \cdot \mathbf{c}) \mathbf{b} - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{b}) \mathbf{c}$