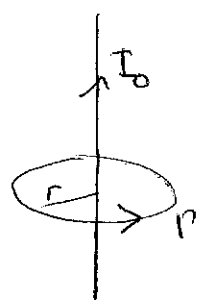


I

Ver solução do 1º miniteste D.

II

a) Para um fio infinito sabemos que as linhas de campo são circulares e que sobre a circunferência  $|B|$  é constante. Podemos portanto aplicar a lei de Ampère



$$\oint \vec{B} \cdot d\vec{\ell} = \mu_0 I_0$$

$$|B| 2\pi r = \mu_0 I_0 \Rightarrow |B| = \frac{\mu_0 I_0}{2\pi r}$$

Para a geometria do problema temos para  $y > 0$

$$\vec{B} = \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{1}{y} \vec{e}_z$$

No plano  $xoy$ ;  $y > 0$

b) Tomemos  $\vec{n} \parallel \vec{B} \parallel \vec{e}_z$ . Então

$$\Phi(t) = \int_{-L/2}^{L/2} dx \int_{L+vt}^{2L+vt} dy \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{1}{y}$$

$$= \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} L \int_{L+vt}^{2L+vt} dy \frac{1}{y}$$

Logo

$$\Phi(t) = \frac{\mu_0 I_0 L}{2\pi} \ln\left(\frac{2L+vt}{L+vt}\right)$$

$$c) \quad \mathcal{E} = - \frac{d\Phi}{dt} = - \frac{\mu_0 I_0 L}{2\pi} v \frac{L+vt - (2L+vt)}{(L+vt)^2}$$

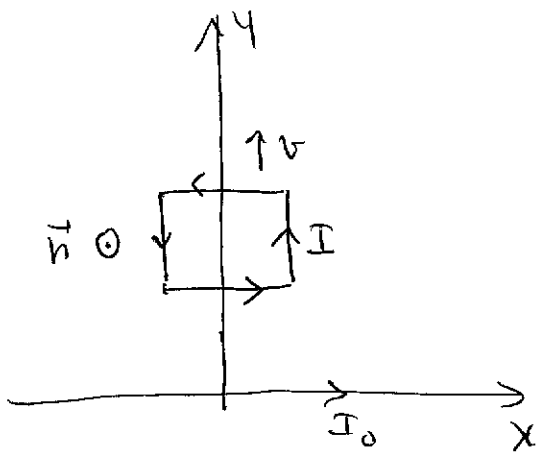
$$= \frac{\mu_0 I_0 L^2}{2\pi} v \frac{1}{(2L+vt)(L+vt)}$$

(2)

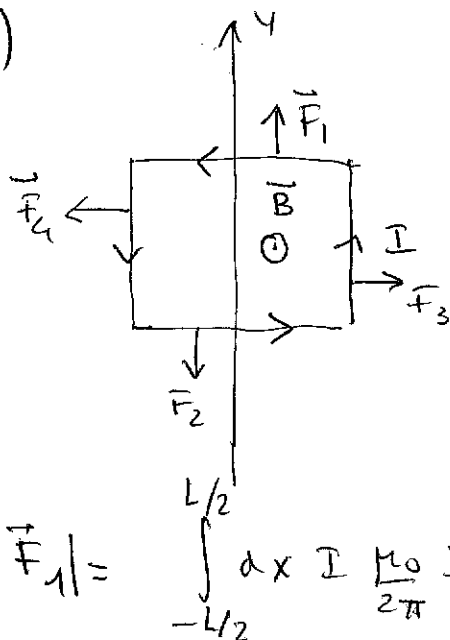
e pertanto

$$I_{ind} = \frac{\mathcal{E}}{R} = \frac{\mu_0 I_0 L^2}{2\pi R} v \frac{1}{(2L+vt)(L+vt)}$$

Come  $I > 0$ , a corrente scorre o sentendo al bitetto  
 ue scolle de  $\vec{n}$



d)



$$d\vec{F} = I d\vec{l} \times \vec{B}$$

$$|\vec{F}_3| = |\vec{F}_4| = \int_{L+vt}^{2L+vt} dy I \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{1}{y}$$

$$= \frac{\mu_0 I I_0}{2\pi} \ln\left(\frac{2L+vt}{L+vt}\right)$$

$$|\vec{F}_1| = \int_{-L/2}^{L/2} dx I \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{1}{2L+vt} = \frac{\mu_0 I I_0}{2\pi} \frac{L}{2L+vt}$$

$$|\vec{F}_2| = \int_{-L/2}^{L/2} dx \, I \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{1}{L+vt} = \frac{\mu_0 I I_0}{2\pi} \frac{L}{L+vt}$$

(3)

Como  $|\vec{F}_3| = |\vec{F}_4|$  e  $|\vec{F}_2| > |\vec{F}_1|$  a resultante será

$$\vec{R} = \sum_i \vec{F}_i = \frac{\mu_0 I I_0}{2\pi} \left( \frac{L}{2L+vt} - \frac{L}{L+vt} \right) \vec{e}_y$$

$$\boxed{\vec{R} = -\frac{\mu_0 I I_0}{2\pi} \frac{L^2}{(2L+vt)(L+vt)} \vec{e}_y}$$

Se  $I_0$  mudasse o sentido a força manteria o sentido para travar o movimento de spin.

e) Para manter o spin em movimento é necessário aplicar uma força

$$\vec{F} = -\vec{R} = \frac{\mu_0 I I_0}{2\pi} \frac{L^2}{(2L+vt)(L+vt)} \vec{e}_y$$

Então

$$\frac{dW}{dt} = \vec{F} \cdot \vec{v} = \frac{\mu_0 I I_0}{2\pi} v \frac{L^2}{(2L+vt)(L+vt)}$$

$$= R I \left( \frac{\mu_0 I_0 L^2 v}{2\pi R (2L+vt)(L+vt)} \right)$$

$$\underbrace{\hspace{10em}}_I$$

$$= R I^2$$

$$a) \quad k_x = 0 \quad ; \quad k_y = |\vec{k}| \alpha \quad ; \quad k_z = \beta |\vec{k}|$$

$$|\vec{k}| = \sqrt{k_x^2 + k_y^2 + k_z^2} = |\vec{k}| \sqrt{\alpha^2 + \beta^2} \Rightarrow \boxed{\alpha^2 + \beta^2 = 1}$$

e a direcção de propagação é

$$\boxed{\vec{n} = \alpha \vec{e}_y + \beta \vec{e}_z}$$

Para ser uma onda electromagnética transversal

$$\boxed{\vec{n} \cdot \vec{E} = 0}$$

Logo

$$0 = \alpha E_y + \beta E_z = (\alpha + \beta) E_0 \sin(\dots)$$

e portanto

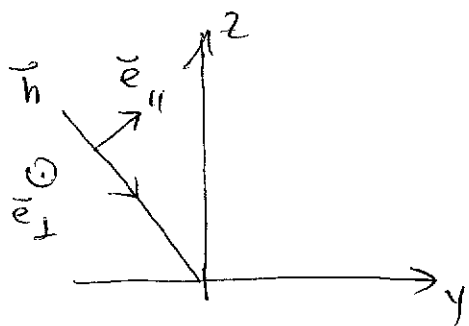
$$\boxed{\alpha + \beta = 0}$$

Como  $\alpha > 0$  a solução é

$$\boxed{\alpha = \frac{1}{\sqrt{2}} \quad ; \quad \beta = -\frac{1}{\sqrt{2}}}$$

$$b) \quad \vec{n} = \frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_y - \frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_z$$

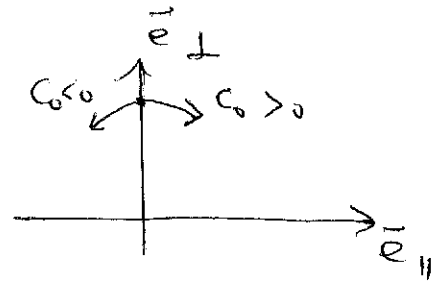
c) Para  $c_0 = 0$  temos polarização linear. Os campos estão em fase e  $E_z = E_y$ . Para  $c_0 \neq 0$  devemos ter em geral polarização elíptica excepto para  $c_0 = \pm \sqrt{2}$  onde temos polarização circular. Para este último caso temos



$$\vec{e}_{\perp} = \vec{e}_x \quad ; \quad \vec{e}_{\parallel} = \frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_y + \frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_z \quad (5)$$

$$\vec{E} = E_{\parallel} \vec{e}_{\parallel} + E_{\perp} \vec{e}_{\perp}$$

$$\text{cm} \quad \begin{cases} E_{\perp} = C_0 E_0 \cos[\dots] \\ E_{\parallel} = \sqrt{2} E_0 \sin[\dots] \end{cases}$$

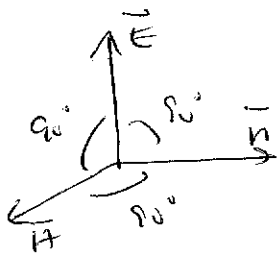


$C_0 = \sqrt{2} \Rightarrow$  circular direita

$C_0 = -\sqrt{2} \Rightarrow$  circular esquerda

$C_0 \neq 0, \pm\sqrt{2} \Rightarrow$  elíptica.

d)



$$\vec{H} = \frac{1}{Z} \vec{n} \times \vec{E} = \frac{1}{Z} \begin{vmatrix} \vec{e}_x & \vec{e}_y & \vec{e}_z \\ 0 & \frac{1}{\sqrt{2}} & -\frac{1}{\sqrt{2}} \\ 0 & E_y & E_z \end{vmatrix}$$

$$= \frac{1}{Z} \frac{1}{\sqrt{2}} (E_y + E_z) \vec{e}_x$$

$$= \frac{n}{Z_0} \sqrt{2} E_0 \sin[\dots] \vec{e}_x$$

$$\vec{H} = H_0 \sin[\dots] \vec{e}_x \quad \text{cm} \quad H_0 = 7.5 \times 10^{-6} \text{ A/m}$$

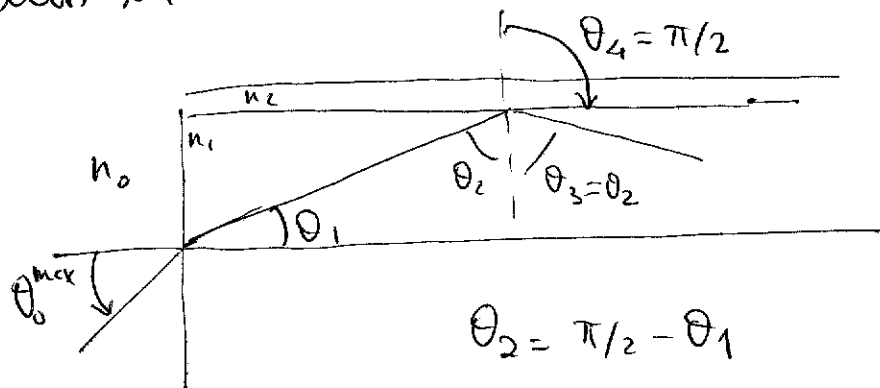
e)  $\vec{S} = \vec{E} \times \vec{H} = Z |\vec{H}|^2 \vec{n}$

$$\langle |\vec{S}| \rangle = Z \langle |\vec{H}|^2 \rangle = \frac{Z_0}{2} \frac{1}{2} H_0^2 = 5.3 \times 10^{-9} \text{ W/m}^2$$

iguamente:

$$\langle |\vec{S}| \rangle = \frac{1}{Z} \langle |\vec{E}|^2 \rangle = \frac{2}{Z_0} \left( \underbrace{\langle E_x^2 \rangle}_{\frac{1}{2} E_0^2} + \underbrace{\langle E_y^2 \rangle}_{\frac{1}{2} E_0^2} \right) = \frac{2}{Z_0} E_0^2$$

a) Para haver transmissão no fibra óptica, tem que haver reflexão total na superfície  $n_1, n_2$ . Assim devemos ter



e portanto

$$n_0 \sin \theta_0^{\max} = n_1 \sin \theta_1 = n_1 \cos \theta_2$$

$$n_1 \sin \theta_2 = n_2 \sin \frac{\pi}{2} = n_2$$

logo  $\sin \theta_2 = \frac{n_2}{n_1} (< 1 \text{ pois } n_2 < n_1)$

e finalmente

$$\sin \theta_0^{\max} = \frac{n_1}{n_0} \cos \theta_2 = \frac{n_1}{n_0} \sqrt{1 - \left(\frac{n_2}{n_1}\right)^2}$$

ou ainda

$$\theta_0^{\max} = \arcsin \left[ \frac{1}{n_0} \sqrt{n_1^2 - n_2^2} \right]$$

b) Se  $n_0 = 1$ ,  $n_1 = 1.5$ ,  $n_2 = 1.4$  obtemos

$$\theta_0^{\max} = 32.6^\circ \quad \underline{\text{vazio}}$$

Se  $n_0 = 1.33$

$$\theta_0^{\max} (\text{água}) = 23.88^\circ \quad \underline{\text{água}}$$

Se a luz incide com  $\theta_0 = 32.6^\circ$  tem

(7)

$$\theta_0 > \theta_0^{\text{max}} (\text{cabo})$$

e portanto a fibra 'c' não conduz toda a luz incidente.

c) De acordo com o vsmo me

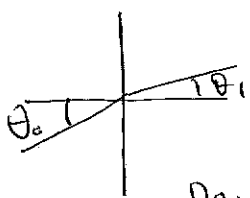
$$\sin \theta_0^{\text{max}} = \frac{1}{n_0} \sqrt{n_1^2 - n_2^2}$$

logo

$$\boxed{AN = \sqrt{n_1^2 - n_2^2}}$$

d) Como  $\theta_0 < \theta_0^{\text{max}}$  (vazio) toda a luz que entra dentro da fibra é transmitida. Contudo vai haver reflexões à entrada e à saída. Assim

$$\text{Energia transmitida} = T_{\perp}(\text{entrada}) \times T_{\perp}(\text{saída})$$



Devido à geometria:  $\theta_1' = \theta_1$  e  $\theta_0' = \theta_0$

Como os fatores de Reflexão e Transmissão são Simétricos na troca  $n \leftrightarrow r$  devemos ter

$$\begin{aligned} T_{\perp}(\text{entrada}) &= T_{\perp}(\text{saída}) = 1 - R_{\perp}(\text{entrada}) \\ &= 1 - \frac{\sin^2(\theta_0 - \theta_1)}{\sin^2(\theta_0 + \theta_1)} \end{aligned}$$

Cms

87

$$n_0 \sin \theta_0 = n_1 \sin \theta_1 \Rightarrow \theta_1 = \text{Arcsin} \left( \frac{0.5}{1.5} \right)$$

ou  $\theta_1 = 19.5^\circ$

e portanto

$$T_L (\text{entrada}) = 1 - \frac{\sin^2(30^\circ - 19.5^\circ)}{\sin^2(30^\circ + 19.5^\circ)}$$

$$= 1 - 0.06 = 0.94$$

e finalmente

$$\% \text{ Eneq transmiss\~ao} = (0.94)^2 = 0.89 \Rightarrow 89\%$$

V

Ver livro pg 83 e 84.