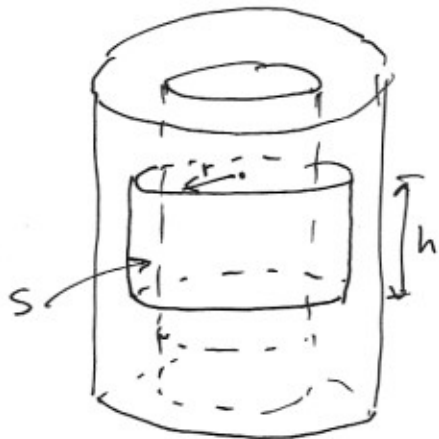


①

- a) Por razões de simetria os campos são radiais apontando para fora do condutor (caso). Temos sucessivamente



$$0 < r < r_1$$

$$\boxed{\vec{E} = \vec{D} = \vec{P} = 0} \quad (\text{dentro do condutor})$$

$$r_1 < r < r_2$$

Na superfície cilíndrica S temos

$$\int_S (\vec{D} \cdot \vec{n}) dS = Q_{int} \quad \text{cm} \quad Q_{int} = 2\pi r_1 h \sigma$$

Logo

$$|\vec{D}| 2\pi r h = 2\pi r_1 h \sigma \quad \Rightarrow \quad |\vec{D}| = \sigma \frac{r_1}{r}$$

Portanto

$$\boxed{\vec{E} = \frac{\sigma}{\epsilon} \frac{r_1}{r} \vec{e}_r ; \vec{D} = \sigma \frac{r_1}{r} \vec{e}_r ; \vec{P} = \frac{\epsilon - \epsilon_0}{\epsilon} \sigma \frac{r_1}{r} \vec{e}_r}$$

$$\underline{r > r_2}$$

Do mesmo modo

$$\boxed{\vec{D} = \sigma \frac{r_1}{r} \vec{e}_r ; \vec{E} = \frac{\sigma}{\epsilon_0} \frac{r_1}{r} \vec{e}_r ; \vec{P} = 0}$$

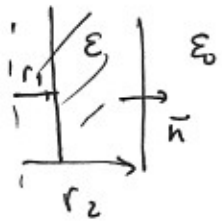
$$b) \sigma'_2 = \vec{P} \cdot \vec{n} \quad \text{cm} \quad \vec{n} \parallel \vec{e}_r \parallel \vec{P}$$

Logo

$$\boxed{\sigma'_2 = \frac{\epsilon - \epsilon_0}{\epsilon} \sigma \frac{r_1}{r_2}}$$

c)  $E_{n_2} = + \frac{\sigma}{\epsilon_0} \frac{r_1}{r_2}$  ;  $E_{n_1} = + \frac{\sigma}{\epsilon} \frac{r_1}{r_2}$

(2)



logo

$$E_{n_2} - E_{n_1} = \sigma \frac{r_1}{r_2} \left( \frac{1}{\epsilon_0} - \frac{1}{\epsilon} \right) = \sigma \frac{r_1}{r_2} \frac{\epsilon - \epsilon_0}{\epsilon \epsilon_0}$$

Comparando com a alínea b) vem

$$E_{n_2} - E_{n_1} = \frac{1}{\epsilon_0} \left( \underbrace{\frac{\epsilon - \epsilon_0}{\epsilon} \sigma \frac{r_1}{r_2}}_{\sigma'_2} \right) = \frac{1}{\epsilon_0} \sigma'_2$$

d)  $0 < r < r_1$

$\phi = 0$  (potencial constante no condutor)

$r_1 < r < r_2$

$$\phi(r_1) - \phi(r) = \int_{r_1}^r \vec{E} \cdot d\vec{r}$$

usando  $\phi(r_1) = 0$  vem

$$\phi(r) = - \int_{r_1}^r \vec{E} \cdot d\vec{r} = - \frac{\sigma}{\epsilon} r_1 \int_{r_1}^r \frac{dr}{r} = - \frac{\sigma}{\epsilon} r_1 \ln\left(\frac{r}{r_1}\right)$$

logo

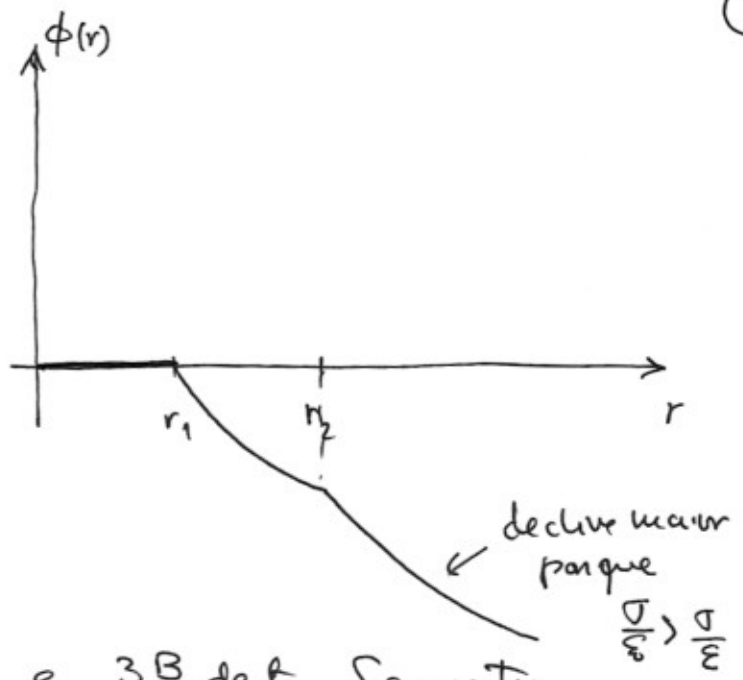
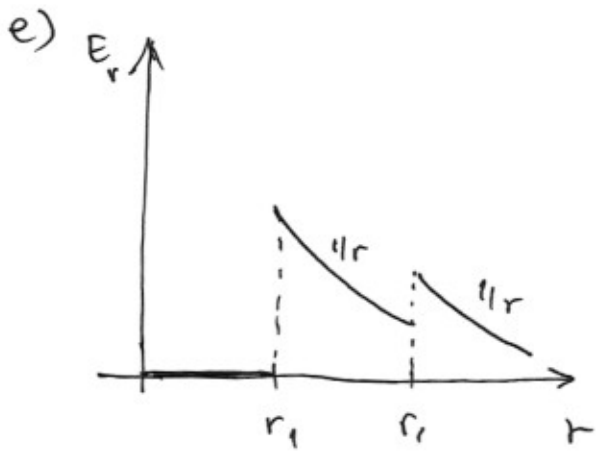
$$\boxed{\phi(r) = - \frac{\sigma}{\epsilon} r_1 \ln\left(\frac{r}{r_1}\right)}$$

$r > r_2$

$$\phi(r_2) - \phi(r) = \int_{r_2}^r \vec{E} \cdot dr = \frac{\sigma}{\epsilon_0} r_1 \ln\left(\frac{r}{r_2}\right)$$

e portanto

$$\boxed{\phi(r) = - \frac{\sigma}{\epsilon} r_1 \ln\left(\frac{r_2}{r_1}\right) - \frac{\sigma}{\epsilon_0} r_1 \ln\left(\frac{r}{r_2}\right)}$$



II

Ver soluções dos testes 2A e 3B deste Semestre.

III

a) Comparando com  $\omega t - \vec{k} \cdot \vec{r}$  o  $k_x$  e  $k_z$

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

$$\vec{k} \cdot \vec{H} = 0 \Rightarrow H_0 \sin[\dots] (\alpha + \beta) |\vec{k}| = 0 \Rightarrow \boxed{\alpha = -\beta}$$

logo  $\boxed{\alpha = -\frac{1}{\sqrt{2}}}$

verificação:  $|\vec{k}| = \sqrt{k_x^2 + k_y^2 + k_z^2} = |\vec{k}| \sqrt{\alpha^2 + \beta^2} = |\vec{k}| \sqrt{2}$

b)  $\vec{n} = \frac{\vec{k}}{|\vec{k}|} \Rightarrow \boxed{\vec{n} = -\frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_x + \frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_z}$

c) Polarização linear  $\Rightarrow$  todas as componentes em fase, ou seja  $\delta = 0, \pi (+n2\pi)$

d)  $\vec{E} = z \vec{H} \times \vec{n} = z H_0 \sin[\dots] \begin{vmatrix} \vec{e}_x & \vec{e}_y & \vec{e}_z \\ 1 & 1 & 1 \\ -\frac{1}{\sqrt{2}} & 0 & \frac{1}{\sqrt{2}} \end{vmatrix}$   
 $(\delta = 0)$

Logo

(4)

$$\vec{E} = z H_0 \sin[\dots] \left( \frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_x - \frac{2}{\sqrt{2}} \vec{e}_y + \frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_z \right)$$

e portanto

$$\begin{aligned} \vec{E} \cdot \vec{n} &= z H_0 \sin[\dots] \left( \frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_x - \frac{2}{\sqrt{2}} \vec{e}_y + \frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_z \right) \\ &\quad \cdot \left( -\frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_x + \frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_z \right) \end{aligned}$$

$$= z H_0 \sin[\dots] \left( \frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_x + \frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_z \right) \cdot \left( -\frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_x + \frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_z \right) = 0$$

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

$$\langle |\vec{S}| \rangle = z \left( \langle |\vec{H}|^2 \rangle \right) =$$

$$= z H_0^2 \left( 3 \langle \sin^2(\dots) \rangle \right) = \frac{3}{2} z H_0^2$$

(IV)

a) usando a lei de Snell/Descartes

$$\boxed{n \sin i = n' \sin r}$$

obtemos sucessivamente

$$\begin{cases} \sin \theta_1 = n_1 \sin \theta_2 \\ n_1 \sin \theta_2 = n_3 \sin \theta_3 \\ n_3 \sin \theta_3 = n_2 \sin \theta_4 \\ n_2 \sin \theta_4 = \sin \theta_1 \end{cases}$$

$$\Rightarrow \sin \theta_1 = \sin \theta_5$$

$$\Rightarrow \boxed{\theta_1 = \theta_5}$$

Porque no intervalo  $[0, \pi/2]$ , o seno é uma função monotonicamente crescente.

b) Do problema anterior resulta

$$n_1 \sin \theta_2 = n_2 \sin \theta_4$$

De figura  $\theta_2 > \theta_4 \Rightarrow \boxed{n_2 > n_1}$

c)  $\theta_1 = \theta_5$ . Na alínea a)  $n_3$  pode ser  $\neq$ .

d)

$$T = (1-R_1)(1-R_1)(1-R_2)(1-R_2) = (1-R_1)^2(1-R_2)^2$$

$\uparrow$                      $\uparrow$                      $\uparrow$                      $\uparrow$   
 transmitida    transmitida    transmitida    transmitida  
 1ª superfície    2ª sup.            3ª sup.            4ª superfície.

Logo

$$\boxed{T = (1-R_1)^2 (1-R_2)^2}$$

$\nabla$

$$-\frac{d}{dt} \int_V u_{em} dV = \int_V \nabla \cdot \vec{S} + \int_V \vec{J} \cdot \vec{E} dV$$

$\downarrow$  T. Divergência

$$\boxed{-\frac{dU_{em}}{dt} = \int_S \vec{S} \cdot \vec{n} dS + \int_V \vec{J} \cdot \vec{E} dV}$$

Taxa de Divergência de Energia no volume V

Energia que passa por área do volume através da superfície por unidade de tempo

Trabalho realizado sobre as partículas carregadas por unidade de tempo (Efeito de Joule)

(Ver livro pg 159 para mais detalhes)