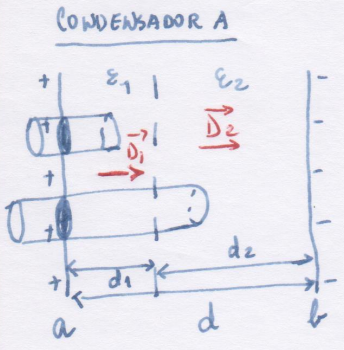


9ª AULA PRÁTICA

87 Os dois dielétricos são LHI e não estão eletrizados em volume ( $\rho=0$ )  
 $\Rightarrow \rho' = 0$  (não existem cargas elétricas de polarização em volume)



Supõe-se a armadura de espessa positiva e  
 $\sigma = \frac{q}{S}$  é a densidade de carga existente

Na armadura de direita existe uma densidade simétrica  $-\sigma < 0$ .

~ Apliquemos o Teorema de Gauss

$$\oint (\vec{D} \cdot \vec{n}) ds = \sum q_{int}$$

Consideremos os dois cilindros e as suas cargas verdadeiras

$$D_1 ds = \sigma ds$$

$$D_2 ds = \sigma ds$$

$$\Rightarrow D_1 = D_2 = \sigma$$

O vector deslocamento elétrico tem a mesma intensidade nos dois meios  
 ~ Por outro lado, o campo electrostático  $\vec{E}$  é diferente nos dois meios

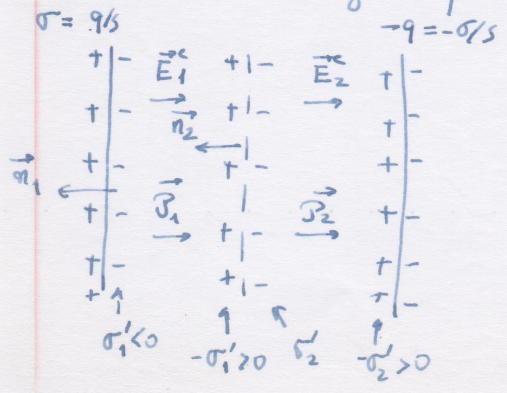
$$E_1^c = \frac{D_1}{\epsilon_1} = \frac{\sigma}{\epsilon_1} \quad e \quad E_2^c = \frac{D_2}{\epsilon_2} = \frac{\sigma}{\epsilon_2}$$

~ A diferença de potencial entre as armaduras é

$$V_a - V_b = \int_a^b (\vec{E}^c \cdot d\vec{p}) = \int_0^{d_1} E_1^c dx + \int_{d_1}^{d_1+d_2} E_2^c dx$$

$$V_a - V_b = E_1^c d_1 + E_2^c d_2 = \frac{\sigma}{\epsilon_1} d_1 + \frac{\sigma}{\epsilon_2} d_2 = \frac{q}{\epsilon_1 S} d_1 + \frac{q}{\epsilon_2 S} d_2$$

~ Densidades de carga de polarização



$\sigma' = (\vec{P} \cdot \vec{n})$  com  $\vec{n}$  dirigido para fora do dielétrico;

$$\vec{P} = \epsilon_0 \chi_e \vec{E}^c$$

$$\epsilon = \epsilon_0 (1 + \chi_e)$$

$$\epsilon_0 \chi_e = \epsilon - \epsilon_0$$

$$\sigma'_1 = (\vec{P}_1 \cdot \vec{n}_1) = (\epsilon_1 - \epsilon_0)(\vec{E}_1^e \cdot \vec{n}_1) = -(\epsilon_1 - \epsilon_0) |\vec{E}_1^e|$$

$$\sigma'_2 = (\vec{P}_2 \cdot \vec{n}_2) = (\epsilon_2 - \epsilon_0)(\vec{E}_2^e \cdot \vec{n}_2) = -(\epsilon_2 - \epsilon_0) |\vec{E}_2^e|$$

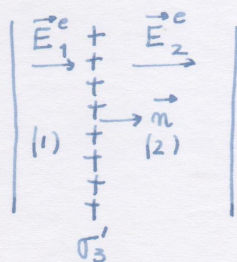
$$\vec{n}_1 \uparrow \uparrow \vec{P}_1 \quad \vec{n}_2 \uparrow \uparrow \vec{P}_2$$

$$\sigma'_1 = -\frac{\epsilon_1 - \epsilon_0}{\epsilon_1} \sigma$$

$$\sigma'_2 = -\frac{\epsilon_2 - \epsilon_0}{\epsilon_2} \sigma$$

Na superfície de separação dos dois dielétricos existe a densidade de carga de polarização

$$\sigma'_3 = -\sigma'_1 + \sigma'_2 = \frac{\epsilon_1 - \epsilon_0}{\epsilon_1} \sigma - \frac{\epsilon_2 - \epsilon_0}{\epsilon_2} \sigma = \frac{\epsilon_1 - \epsilon_2}{\epsilon_1 \epsilon_2} \epsilon_0 \sigma$$



~ Nota ~ Pode-se obter este resultado usando a relação de descontinuidade

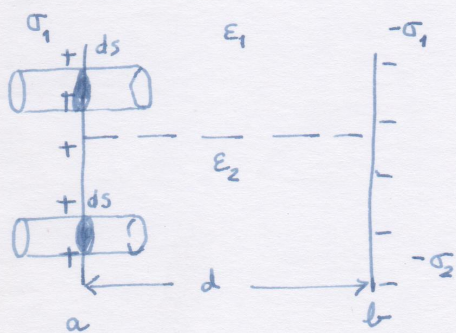
$$E_{2n}^e - E_{1n}^e = \frac{\sigma + \sigma'}{\epsilon_0}$$

na superfície de separação dos dois dielétricos

$$E_2^e - E_1^e = \frac{\sigma'_3}{\epsilon_0}$$

$$\sigma'_3 = \epsilon_0 (E_{2n}^e - E_{1n}^e) = \epsilon_0 \left( \frac{\sigma}{\epsilon_2} - \frac{\sigma}{\epsilon_1} \right) = \epsilon_0 \sigma \left( \frac{\epsilon_2 - \epsilon_1}{\epsilon_1 \epsilon_2} \right)$$

### CONDENSADOR B



Repare que a ddp entre as armaduras é uma constante, pois cada uma delas é um condutor em equilíbrio eletrostático e, atendendo a  $\mu = \infty$  se verifica:

$$V_a - V_b = E^e d,$$

o campo eletrostático é o mesmo nos

dois meios. Ver-se-á

$$E^e = \frac{D_1}{\epsilon_1} \quad e \quad E^e = \frac{D_2}{\epsilon_2}$$

$$\Rightarrow \frac{\sigma_1}{\epsilon_1} = \frac{\sigma_2}{\epsilon_2} \quad \Rightarrow \sigma_2 = \frac{\epsilon_2}{\epsilon_1} \sigma_1$$

A carga total na armadura da esquerda é

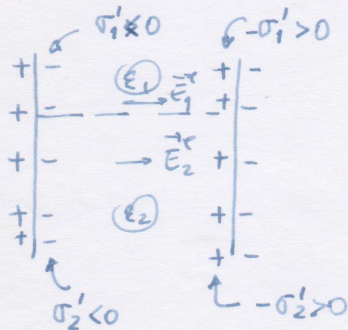
$$q = \sigma_1 s_1 + \sigma_2 s_2 = \sigma_1 s_1 + \left(\frac{\epsilon_2}{\epsilon_1} \sigma_1\right) s_2 = \sigma_1 \left(s_1 + \frac{\epsilon_2}{\epsilon_1} s_2\right)$$

donde se obtém

$$\sigma_1 = \frac{\epsilon_1 q}{\epsilon_1 s_1 + \epsilon_2 s_2} \Rightarrow q_1 = \sigma_1 s_1 = \frac{\epsilon_1 s_1}{\epsilon_1 s_1 + \epsilon_2 s_2} q$$

$$q_2 = \sigma_2 s_2 = \frac{\epsilon_2 s_2}{\epsilon_1 s_1 + \epsilon_2 s_2} q$$

verificando-se  $q_1 + q_2 = q$ .

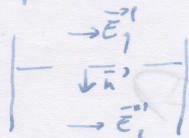


As densidades de carga de polarização são

$$\sigma'_1 = (\vec{P}_1 \cdot \vec{n}_1) = (\epsilon_1 - \epsilon_0)(\vec{E} \cdot \vec{n}_1) = -(\epsilon_1 - \epsilon_0) E^e = -\frac{\epsilon_1 - \epsilon_0}{\epsilon_1} \sigma_1$$

$$\sigma'_2 = -\frac{\epsilon_2 - \epsilon_0}{\epsilon_2} \sigma_2$$

Na superfície de separação dos dois dielétricos tem-se  $\sigma'_3 = 0$  pois o campo  $\vec{E}^e$  não tem componente normal



$$E_{2n}^e - E_{1n}^e = \frac{\sigma'_3}{\epsilon_0} = 0$$

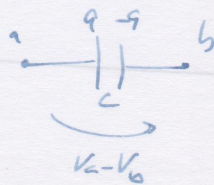
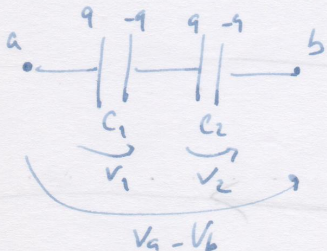
(b) CONDENSADOR A

$$V_a - V_b = \frac{q}{\epsilon_1 s} d_1 + \frac{q}{\epsilon_2 s} d_2 = \frac{q}{C}$$

$$\text{Com } \frac{1}{C} = \frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_2}$$

$$\text{sendo } C_1 = \frac{\epsilon_1 s}{d_1}$$

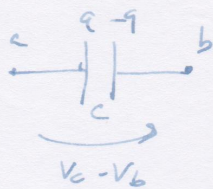
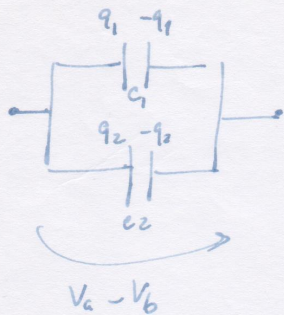
$$C_2 = \frac{\epsilon_2 s}{d_2}$$



$$V_a - V_b = V_1 + V_2$$

Associação em série

CONDENSADOR B



$$q = q_1 + q_2$$

$$q = q_1 + q_2 = \sigma_1 S_1 + \sigma_2 S_2 = D_1 S_1 + D_2 S_2 = \epsilon_1 E \epsilon_1 S_1 + \epsilon_2 E \epsilon_2 S_2$$

$$= \epsilon_1 \frac{V_c - V_b}{d} S_1 + \epsilon_2 \frac{V_c - V_b}{d} S_2 = C (V_c - V_b)$$

$$C = C_1 + C_2 \quad \text{sendo} \quad C_1 = \frac{\epsilon_1 S_1}{d} \quad C_2 = \frac{\epsilon_2 S_2}{d}$$

Associação em paralelo

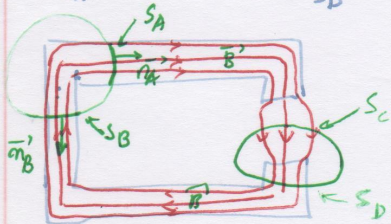
163 Admiti-se que o circuito magnético constitui um tubo de linhas de força fechado.

$$\text{div } \vec{B} = 0 \Rightarrow \oint (\vec{B} \cdot \vec{n}) ds = 0$$

$$\oint_{S_A} (\vec{B} \cdot \vec{n}_A) ds + \oint_{S_B} (\vec{B} \cdot \vec{n}_B) ds = 0$$

$$\vec{n}_A = \vec{n}_B = -\vec{n}_B$$

$$\oint_{S_A} (\vec{B} \cdot \vec{n}) ds - \oint_{S_B} (\vec{B} \cdot \vec{n}) ds = 0 \Rightarrow \Phi_A = \Phi_B$$



No mesmo modo

$$\Phi_C = \Phi_D$$

Repare que o fluxo de quaisquer de qualquer seção recta do circuito é uma constante, logo o campo de indução magnética em diferentes pontos que a seção varie

$$\Phi = \oint (\vec{B} \cdot \vec{n}) ds = C \cdot I$$

$$\Rightarrow \frac{\Phi}{\mu_0 \mu_r S_2} (2l'_2 + l'_1 - \delta) + \frac{\Phi}{\mu_0 S_2} \delta + \frac{\Phi}{\mu_r \mu_0 S_1} l'_1 = N_1 i_1 - N_2 i_2$$

$$\Phi = \frac{\mu_0 \mu_r (N_1 i_1 - N_2 i_2)}{\frac{2l'_2 + l'_1 - \delta}{S_2} + \frac{\mu_r \delta}{S_2} + \frac{l'_1}{S_1}} \quad \begin{array}{l} S_1 = 20 \text{ cm}^2 \\ S_2 = 10 \text{ cm}^2 \end{array}$$

$$\Phi = - \frac{32\pi \times 10^{-5}}{(2 \cdot 10^{-3}) + 8 + 0.275} = -9.785 \times 10^{-5} \text{ Wb}$$

$$\Rightarrow \bar{B}_1 = -4.893 \times 10^{-2} \text{ T} \quad \bar{B}_2 = -9.785 \times 10^{-2} \text{ T}$$

$$\bar{H}_1 = -4.867 \text{ A m}^{-1} \quad \bar{H}_{2R} = -9.733 \text{ A m}^{-1}$$

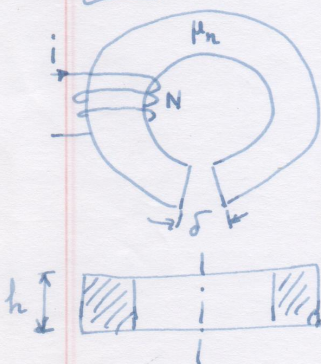
$$\bar{H}_{2en} = -7.787 \times 10^4 \text{ A m}^{-1}$$

(c) Fluxo através do enrolamento (1) e'

$$\Phi_1 = N_1 \Phi = L_{11} i_1 + L_{12} i_2$$

$$\Rightarrow L_{12} = - \frac{\mu_0 \mu_r N_1 N_2}{\frac{2l'_2 + l'_1 - \delta}{S_2} + \frac{\mu_r \delta}{S_2} + \frac{l'_1}{S_1}} = -2.935 \times 10^{-2} \text{ H}$$

164



(a) Coeficiente de auto-indução (sem entreferro)

$$\begin{aligned} \bar{\Phi}^{(1)} &= (R_2 - R_1) h \bar{B} \\ &= \int_{R_1}^{R_2} B(r) dr dz \end{aligned}$$

O cálculo de  $B(r)$  faz-se com a T. Amper

$$H(r) 2\pi r = N i \Rightarrow H(r) = \frac{N i}{2\pi r}$$

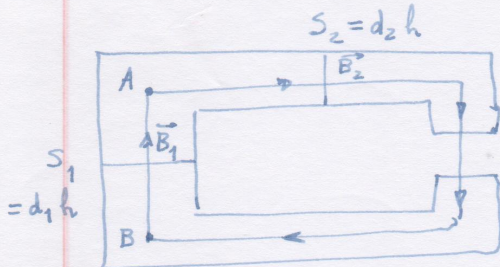
$$B(r) = \mu \frac{H(r)}{h} = \frac{\mu N i}{2\pi r h}$$

$$\Rightarrow \Phi = N \Phi^{(1)} = \frac{N^2 \mu i}{2\pi} \int_{R_1}^{R_2} \frac{dr}{r} dz = \frac{N^2 \mu i h}{2\pi} \ln \left( \frac{R_2}{R_1} \right)$$

Desprezando a variação do campo  $\vec{B}$  segundo a direção transversal do circuito, admitindo que o valor de  $\vec{B}$  em diferentes pontos é igual ao valor que ele toma sobre a linha de passe média,

$$\vec{B}_1 = \frac{\Phi}{S_1}$$

$$\vec{B}_2 = \frac{\Phi}{S_2}$$



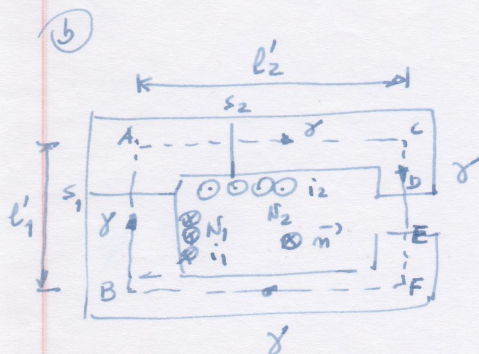
No traço da seção  $S_1$ :

$$\vec{H}_1 = \frac{\vec{B}_1}{\mu_r \mu_0} = \frac{\Phi}{\mu_r \mu_0 S_1}$$

No traço da seção  $S_2$ :

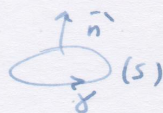
$$\vec{H}_{2Fe} = \frac{\vec{B}_2}{\mu_r \mu_0} = \frac{\Phi}{\mu_r \mu_0 S_2}$$

$$\vec{H}_{2ar} = \frac{\vec{B}_2}{\mu_0} = \frac{\Phi}{\mu_0 S_2}$$



$$\text{rot } \vec{H} = \vec{J}$$

$$\oint_Y (\vec{H} \cdot d\vec{p}') = \sum_{(S)} i$$



$$H_{2Fe} \overline{AC} + H_{2Fe} \overline{CD} + H_{2ar} \overline{DE} + H_{2Fe} \overline{EF} + H_{2Fe} \overline{FB}$$

$$+ H_{1Fe} \overline{AB} = N_1 i_1 - N_2 i_2$$

$$H_{2Fe} (\overline{AC} + \overline{CD} + \overline{EF} + \overline{FB}) + H_{1Fe} \overline{AB} + H_{2ar} \overline{DE} = N_1 i_1 - N_2 i_2$$

$$H_{2Fe} (2l'_2 + l'_1 - \delta) + H_{1Fe} l'_1 = N_1 i_1 - N_2 i_2 + H_{2ar} \delta$$

$$l'_1 = l_1 - d_2 = 55 \text{ cm}$$

$$l'_2 = l_2 - \frac{d_1}{2} - \frac{d_2}{2} = 72.5 \text{ cm}$$

$$L = \frac{\mu_0 \mu_r N^2 h}{2\pi} \ln \left( \frac{R_2}{R_1} \right)$$

(b) Com entreferro

$$\oint_{\gamma} (\vec{H} \cdot d\vec{l}) = Ni$$

$$H_1 \left( \frac{2\pi r - \delta}{\mu_r} \right) + H_2 \mu_0 \delta = Ni$$

mas

$$H_1 = \frac{B_1(r)}{\mu_r \mu_0}$$

$$H_2 = \frac{B_2(r)}{\mu_0}$$

Conservação do fluxo  $\phi_A = \phi_B \Rightarrow B_1 = B_2$

$$\frac{B(r)}{\mu_r \mu_0} (2\pi r - \delta) + \frac{B(r)}{\mu_0} \delta = Ni$$

$$B(r) = \frac{Ni \mu_0 \mu_r}{\frac{2\pi r - \delta}{\mu_r} + \mu_0 \delta}$$

$$\phi = N \phi^{(1)} = N \int_{R_1}^{R_2} B(r) dr dz = \mu_0 \mu_r N^2 i h \int_{R_1}^{R_2} \frac{dr}{2\pi r - \delta + \mu_r \delta}$$

$$\phi = \frac{\mu_0 \mu_r N^2 h i}{2\pi} \int_{R_1}^{R_2} \frac{dr}{r - \frac{\delta}{2\pi} + \frac{\mu_r \delta}{2\pi}} = \frac{\mu_0 \mu_r N^2 h i}{2\pi} \ln \left( \frac{2\pi R_2 + \delta(\mu_r - 1)}{2\pi R_1 + \delta(\mu_r - 1)} \right)$$

$$L = \frac{\mu_0 \mu_r N^2 h}{2\pi} \ln \left( \frac{2\pi R_2 + \delta(\mu_r - 1)}{2\pi R_1 + \delta(\mu_r - 1)} \right)$$

Se ignorarmos o entreferro então

$$\bar{B} = \frac{\mu Ni}{2\pi r_0} \quad \text{onde} \quad r_0 = \frac{R_1 + R_2}{2}$$

$$\phi = N \phi^{(1)} = N \bar{B} \int ds =$$

O vetor  $\vec{B}$  usa  $\mu_0 \mu_r \vec{H}$

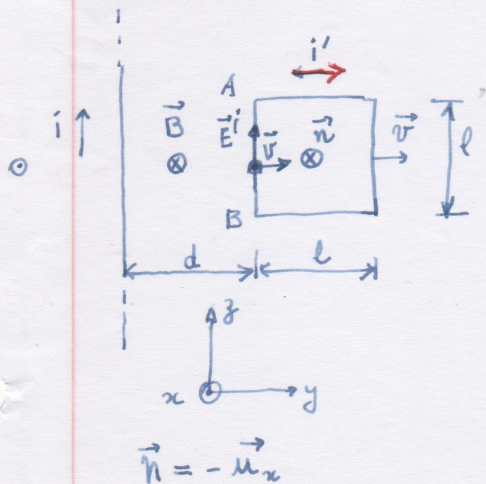
$$\vec{B} = \frac{N \mu_0 \mu_r i}{2\pi r_0 - \delta + \mu_r \delta}$$

$$\Phi = N \vec{B} \int ds = \frac{N^2 \mu_0 \mu_r i}{2\pi \mu_0 + \delta(\mu_r - 1)} (R_2 - R_1) h$$

$$L = \frac{\mu_0 \mu_r N^2 h (R_2 - R_1)}{2\pi \mu_0 + \delta(\mu_r - 1)}$$

10<sup>1</sup> AULA PRÁTICA

174



(a) Fluxo  $\Phi(t)$  através da espira

$$\Phi(t) = \iint (\vec{B}(t) \cdot \vec{n}) ds$$

$$\Phi(t) = \iint \frac{\mu_0 i}{2\pi y} (-\vec{u}_x \cdot -\vec{u}_x) ds$$

$$\Phi(t) = \frac{\mu_0 i}{2\pi} \int_{y=d+vt}^d \int_0^l \frac{dy dz}{y}$$

$$\Phi(t) = \frac{\mu_0 i l}{2\pi} \ln\left(\frac{d+vt}{d+vt}\right)$$

(b) Campo induzido no lado AB,  $\vec{E}^i(t)$ .

$$\vec{E}^i(t) = [\vec{v} \times \vec{B}] = |\vec{v}| |\vec{B}| = \frac{\mu_0 i v}{2\pi(d+vt)} \vec{u}_z$$

$v$  é a velocidade da espira

(c) Corrente  $i'$  induzida na espira, usando dois processos

$$\mathcal{E}^i(t) = -\frac{d\Phi(t)}{dt} = \frac{\mu_0 i l^2 v}{2\pi(d+vt)(d+vt)}$$

$$\text{Ora } i' = \frac{\mathcal{E}^i}{R} \Rightarrow i' = \frac{\mu_0 i l^2 v}{2\pi R (d+vt)(d+vt)}$$



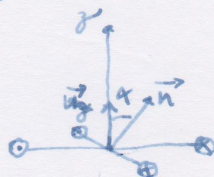
158) Duas espiras de raios  $R_1$  e  $R_2$

$R_1 \ll R_2$  (Esta condição assegura que no centro da espira 1

o campo magnético criado pela espira 2 é bem constante e orientado perpendicularmente ao eixo 2). Já vimos que o campo do indutor magnético é

$$\vec{B}_2 = \frac{\mu_0 i_2}{2R_2} \vec{u}_z$$

O fluxo através do circuito  $C_1$  é dado por



$$\Phi_{(C_1)} = \iint_{(S_1)} (\vec{B} \cdot \vec{n}) dS = \iint_{(S_1)} \frac{\mu_0 i_2}{2R_2} \cos \alpha dS$$

$$\Phi_{(C_1)} = \frac{\mu_0 i_2}{2R_2} \cos \alpha \iint_{(S_1)} dS = \frac{\mu_0 i_2}{2R_2} \cos \alpha \pi R_1^2$$

$$\Phi_{(C_1)} = \frac{\mu_0 \pi R_1^2}{2R_2} \cos \alpha i_2$$

Em geral

$$\Phi_{(C_1)} = L_{11} I_1 + M_{12} I_2$$

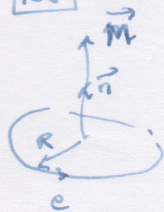
$$\Phi_{(C_2)} = M_{21} I_1 + L_{22} I_2$$

Montre-nos que  $M_{21} = M_{12} = M$  ← coeficiente de indução mútua dos dois circuitos em presença  $(C_1)$  e  $(C_2)$ . Isso depende de geometria e das posições relativas dos dois circuitos. Exprime-se em Henry.

$$M = L_M = \frac{\mu_0 \pi R_1^2}{2R_2} \cos \alpha$$

B é sempre

156



(a) Por definições de corrente elétrica, uma carga descrevendo uma curva fechada  $n$  vezes por segundo é equivalente a uma corrente  $I = nq$

$$\text{Ora } v = \omega R = 2\pi n R$$

$$\Rightarrow \boxed{I = \frac{e v}{2\pi R} = \frac{e \omega}{2\pi}}$$

(b) Como já vimos

$$|\vec{B}(0)| = \frac{\mu_0 i}{2R} = \frac{\mu_0 e \omega}{4\pi R_0}$$

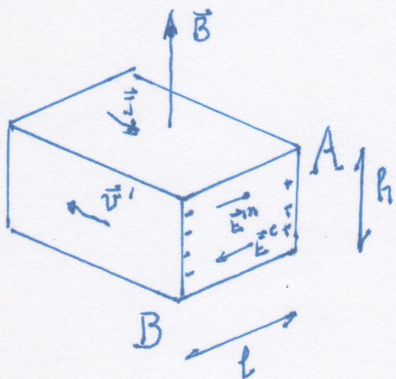
(Substituímos  $R$  por  $R_0$ , o

raio do movimento orbital,

150

a)  $\vec{J} = \rho \vec{v}$  e  $\rho = -en_e < 0$

$$|\vec{v}| = \frac{|\vec{J}|}{|\rho|} = \frac{i}{\rho n_e}$$



$$\vec{E}^m = [\vec{v} \times \vec{B}] \quad [\text{Campo induzido devido ao movimento}]$$

$$\vec{F}^m = -e \vec{E}^m \quad [\text{Força de Coulomb}]$$

$$V_A - V_B = \int_A^B (\vec{E}^m \cdot d\vec{p}) = - \int_{AB} \vec{E}^m \cdot d\vec{p}$$

$$V_A - V_B = \int_{BA} (\vec{E}^m \cdot d\vec{p}) = |\vec{E}^m| l = |\vec{v}| |B| l$$

$$V_A - V_B = \frac{i}{\rho n_e} |B| l = \frac{i |B|}{e n_e h} > 0 \Rightarrow n_e = \frac{i |B|}{(V_A - V_B) e h} =$$

$$n_e = \frac{(20A)(1T)}{(7.36 \times 10^{-6} V)(1.6 \times 10^{-19} C)(0.2 \times 10^{-2} m)} = 8.49 \times 10^{22} \text{ electrons/cm}^3$$

b)  $M_p = 63.54 \text{ g/mol}$  [massa atômica do Cobre]

$$\rho = 8.96 \text{ g/cm}^3$$

$$N_A = 6.022 \times 10^{23} \text{ átomos/mol}$$

Se  $6.022 \times 10^{23}$  átomos  $\rightarrow$  63.54 g

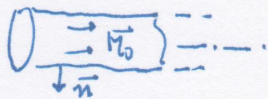
$$8.49 \times 10^{22} \text{ elétrons} \rightarrow m \Rightarrow m = \frac{8.49 \times 10^{22}}{6.022 \times 10^{23}} \times 63.54 \text{ g}$$

$$m = 8.987 \text{ g}$$

ou seja, há 8.99 g de elétrons/cm<sup>3</sup> e por  $e^-$  aproximadamente a mesma massa de átomos de Cobre por cm<sup>3</sup>. Ou seja, há 1 elétron livre por cada átomo de Cobre.

166 Imã permanente: ( $\chi_m \neq 0$ )

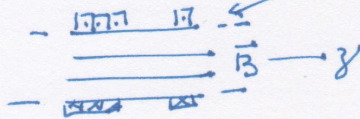
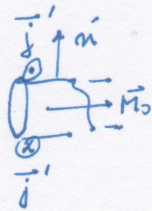
$$\vec{M} = \vec{M}_0 + \chi_m \vec{H}$$



Cilindro infinito

$$\vec{J}' = \text{rot } \vec{M}_0$$

$$\vec{J}' = [\vec{M}_0 \times \vec{n}]$$

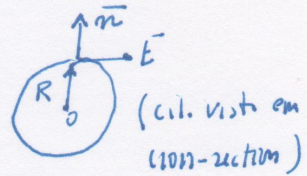


folha de corrente  
paralela ao eixo  
axial da corrente  
 $\vec{J}$

$$\vec{J} = |\vec{M}_0| \vec{E}$$

Mat recebe-se por

$$|\vec{J}| = n i \Rightarrow |\vec{M}_0| = n i$$



(cil. visto em  
non-section)

Logo o valor de densidade de corrente  $i = \frac{|\vec{M}_0|}{n}$