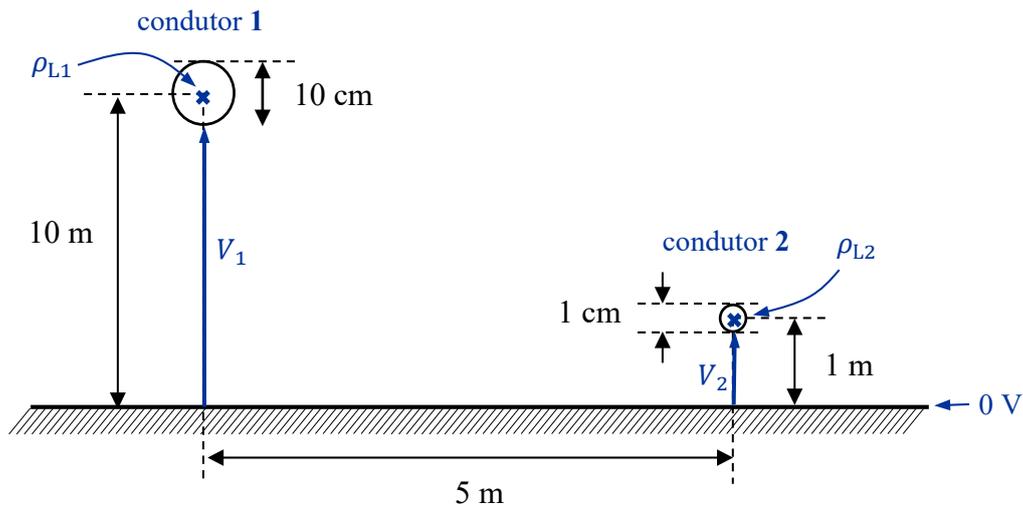


Prova remota assíncrona  
 Nome: \_\_\_\_\_  
 N.º USP: \_\_\_\_\_  
 Assinatura: \_\_\_\_\_

1ª (2,5): \_\_\_\_\_  
 2ª (2,5): \_\_\_\_\_  
 3ª (2,5): \_\_\_\_\_  
 4ª (2,5): \_\_\_\_\_  
 TOTAL: \_\_\_\_\_

**1ª Questão (2,5).** Uma linha de energia com retorno a terra é energizada a 300 kV. Uma cerca metálica está disposta paralelamente àquela linha em um comprimento muito longo, conforme mostra a figura abaixo correspondente a uma seção reta.

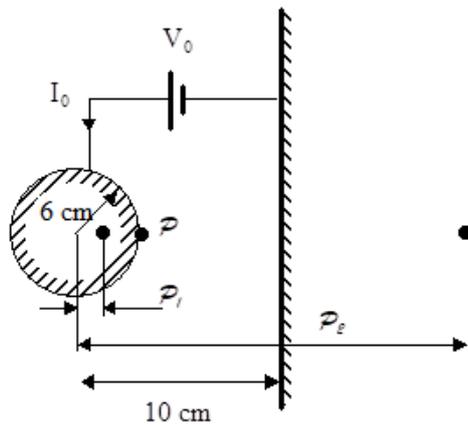


Pede-se determinar:

- (1,5) A matriz de capacitâncias e o circuito equivalente.
- (1,0) A tensão induzida na cerca sabendo-se que a linha opera em 60 Hz.

2a. Questão (2,5) É dado um condutor cilíndrico de raio  $R=6$  cm e comprimento  $l=10$  m, paralelo a um plano condutor. A distância entre o eixo do cilindro e o plano é de 10 cm. O meio tem condutividade  $= 2$  mS/m e permeabilidade do ar seco. Uma fonte de tensão  $V_0$  é ligada entre o plano e o cilindro, resultando corrente  $I_0 = 2$  A.

a)(0,5) Indique a posição e o valor de fontes filiformes de corrente que permitam determinar a função potencial na região entre o cilindro e o plano. Dica:  $R^2=x,y$ .



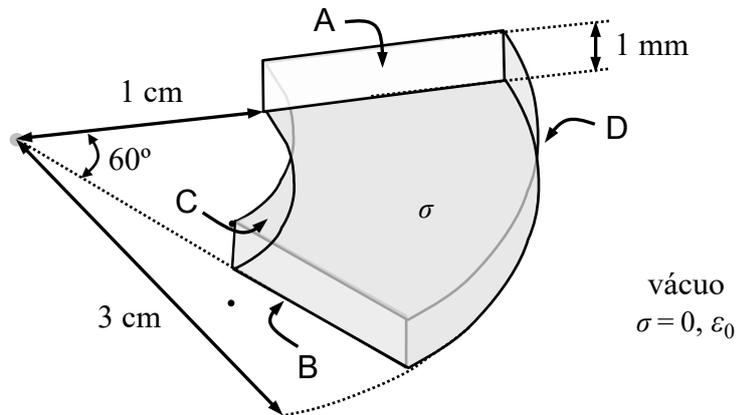
b)(0,5) Justifique a resposta do item anterior utilizando o teorema da unicidade.

c)(0,5) Determine a tensão  $V_0$  e a resistência entre o condutor cilíndrico e o plano.

d)(0,5) Calcule a capacitância entre o condutor e o plano.

e)(0,5) Calcule o valor máximo do campo elétrico na superfície do condutor cilíndrico.

**3ª Questão (2,5)** Considere um resistor cuja geometria corresponde a um setor de espessura 1 mm, ângulo  $60^\circ$ , raio interno 1 cm e externo 3 cm, conforme ilustrado na figura a seguir.

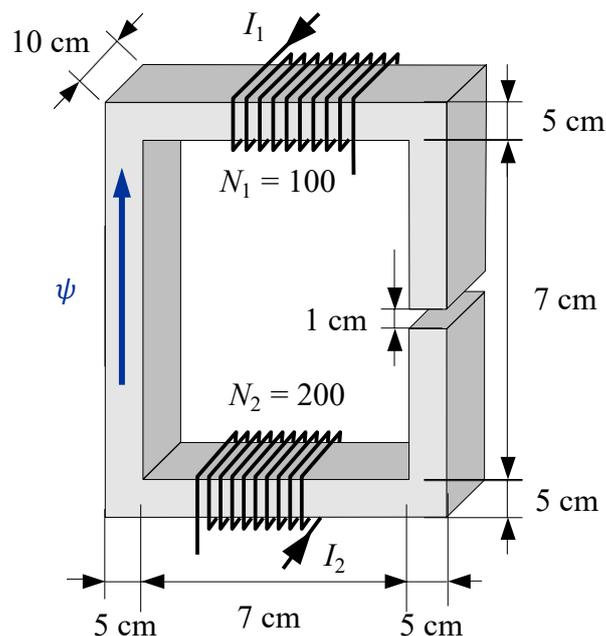


Considere as superfícies A e B inicialmente metalizadas, isto é, condutoras ideais. Entre essas superfícies, suponha que há um material condutor perfeitamente homogêneo com condutividade  $\sigma = 5,0 \times 10^4$  S/m. Pede-se calcular:

- (0,5) A função potencial  $\varphi$  aplicável ao problema;
- (0,5) A resistência  $R$  em ohms, calculada a partir da função potencial obtida no item (a);
- (0,5) O vetor densidade volumétrica de corrente  $\vec{J}$  em qualquer ponto do material condutor, supondo uma ddp entre A e B igual a 2 volts;
- (1,0) Utilizando a propriedade da dualidade, calcule a nova resistência  $R_{\text{dual}}$  se as superfícies metalizadas forem, agora, C e D.

**4ª Questão (2,5).**

- (1,5) Determine a indutância mútua com sinal no núcleo mostrado na figura abaixo. O material do núcleo pode ser suposto linear com  $\mu_r = 2500$ . A dispersão pode ser desprezada, mas não o espriamento.
- (1,0) Determine o fluxo magnético no núcleo se  $I_1 = 1$  A e  $I_2 = 0,5$  A.



## Formulário

$$\mu_0 = 4\pi \times 10^{-7} \text{ H/m} \quad \epsilon_0 = 8,854 \times 10^{-12} \text{ F/m} \quad \vec{A} \wedge \vec{B} = -\vec{B} \wedge \vec{A} \quad \vec{A} \wedge \vec{B} = \begin{vmatrix} \hat{a}_x & \hat{a}_y & \hat{a}_z \\ A_x & A_y & A_z \\ B_x & B_y & B_z \end{vmatrix}$$

Coordenadas cartesianas:

$$\nabla S = \frac{\partial S}{\partial x} \hat{a}_x + \frac{\partial S}{\partial y} \hat{a}_y + \frac{\partial S}{\partial z} \hat{a}_z$$

$$\nabla \cdot \vec{F} = \frac{\partial F_x}{\partial x} + \frac{\partial F_y}{\partial y} + \frac{\partial F_z}{\partial z}$$

$$\nabla \wedge \vec{F} = \left( \frac{\partial F_z}{\partial y} - \frac{\partial F_y}{\partial z} \right) \hat{a}_x + \left( \frac{\partial F_x}{\partial z} - \frac{\partial F_z}{\partial x} \right) \hat{a}_y + \left( \frac{\partial F_y}{\partial x} - \frac{\partial F_x}{\partial y} \right) \hat{a}_z$$

$$\nabla^2 S = \frac{\partial^2 S}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 S}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 S}{\partial z^2}$$

$$\nabla \wedge \vec{E} = -\partial \vec{B} / \partial t \quad \nabla \wedge \vec{H} = \vec{J} + \partial \vec{D} / \partial t \quad \nabla \cdot \vec{D} = \rho_v \quad \nabla \cdot \vec{B} = 0 \quad \nabla \cdot \vec{J} = -\partial \rho_v / \partial t$$

$$\vec{D} = \epsilon \vec{E} \quad \vec{J} = \sigma \vec{E} \quad \vec{B} = \mu \vec{H} \quad B_{n1} - B_{n2} = 0 \quad D_{n1} - D_{n2} = \rho_s$$

$$J_{n1} - J_{n2} = -\partial \rho_s / \partial t \quad \vec{E}_{t1} - \vec{E}_{t2} = \vec{0} \quad \vec{H}_{t1} - \vec{H}_{t2} = \vec{J}_s \wedge \hat{n}$$

$$\vec{E} = -\nabla \phi \quad \phi_2 - \phi_1 = - \int_{(1)}^{(2)} \vec{E} \cdot d\vec{\ell} \quad \nabla^2 \phi = -\rho_v / \epsilon$$

$$\phi = \frac{\rho_L}{2\pi\epsilon} \ln\left(\frac{\rho}{\rho_+}\right) \quad \phi = \frac{q}{4\pi\epsilon r} \quad \phi = \frac{V_0}{\ln(b/a)} \ln\left(\frac{b}{\rho}\right) \quad \phi = \frac{V_0}{(1/a - 1/b)} \left(\frac{1}{r} - \frac{1}{b}\right)$$

$$\vec{E} = \frac{\rho_L}{2\pi\epsilon\rho} \hat{a}_\rho \quad \vec{E} = \frac{q}{4\pi\epsilon r^2} \hat{a}_r \quad \vec{E} = \frac{V_0}{\rho \ln(b/a)} \hat{a}_\rho \quad \vec{E} = \frac{V_0}{(1/a - 1/b)r^2} \hat{a}_r$$

$$W_E = \iiint_\tau \frac{1}{2} \vec{D} \cdot \vec{E} \, d\tau = \iiint_\tau \frac{1}{2} \epsilon E^2 \, d\tau = \iiint_\tau \frac{1}{2\epsilon} D^2 \, d\tau = \frac{1}{2} \iiint_{-\infty}^{+\infty} \rho \rho_v \, d\tau + \frac{1}{2} \iint_S \phi \rho_s \, dS$$

$$W_E = \frac{1}{2} \sum_i V_i Q_i = \frac{1}{2} \sum_i \sum_j C_{ij} V_i V_j \quad F_\ell = \left. \frac{\partial W_E}{\partial \ell} \right|_{V=\text{cte}} = - \left. \frac{\partial W_E}{\partial \ell} \right|_{Q=\text{cte}}$$

fio:  $\vec{H} = \frac{I}{2\pi r} \hat{a}_\phi$       espira circular:  $\vec{H}(r=0) = \frac{Ia^2}{2(z^2 + a^2)^{3/2}} \hat{a}_z$

solenóide:  $\vec{H}(r=0) = \frac{NI}{2L} (\cos \theta_1 - \cos \theta_2) \hat{a}_z$       toróide:  $\vec{H} = \frac{NI}{2\pi R} \hat{a}_\phi$

$$\Psi = \iint_S \vec{B} \cdot d\vec{S} \quad \Psi_j = L_j I_j + \sum_{i \neq j} M_{ji} I_i$$

$$W_m = \iiint_\tau \frac{1}{2} \vec{B} \cdot \vec{H} \, d\tau = \iiint_\tau \frac{1}{2} \mu H^2 \, d\tau = \iiint_\tau \frac{1}{2\mu} B^2 \, d\tau$$

$$W_m = \frac{1}{2} \Psi I \quad W_m = \frac{1}{2} \sum_i \Psi_i I_i \quad W_m = \frac{1}{2} \sum_i \sum_j M_{ji} I_i I_j$$

$$dW_{\text{fonte}} = dW_{\text{mag}} + dW_{\text{mec}} \quad F_\ell = \left. \frac{\partial W_m}{\partial \ell} \right|_{I=\text{cte}} = - \left. \frac{\partial W_m}{\partial \ell} \right|_{\Psi=\text{cte}}$$

$$d\vec{F} = I \, d\vec{\ell} \wedge \vec{B} \quad F_x = - \frac{B^2 S}{2\mu_0} = - \frac{\Psi^2}{2\mu_0 S}$$