

Nome: GABARITO

(1ª questão) (4,0 pontos)

Considere a expansão de multipolos para o potencial eletrostático $V(\vec{r})$ de uma distribuição localizada de cargas com densidade $\rho(\vec{r}')$ em um volume $\mathcal{V}$:

$$V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \sum_{n=0}^{\infty} \frac{1}{r^{n+1}} \int_{\mathcal{V}} (r')^n P_n(\cos\theta') \rho(\vec{r}') d\tau',$$

onde θ' é o ângulo entre $\vec{r}$ e $\vec{r}'$, com o polinômio de Legendre $P_n(\cos\theta')$ sendo obtido através fórmula de Rodrigues

$$P_n(x) = \frac{1}{2^n n!} \left(\frac{d}{dx} \right)^n (x^2 - 1)^n.$$

(a) (2,0 pontos) Mostre que o termo de quadrupolo da expansão acima pode ser escrito como

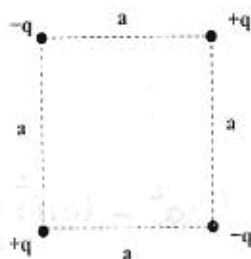
$$V_{\text{quad}}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{2r^3} \sum_{i,j=1}^3 \frac{r_i r_j}{r^2} Q_{ij},$$

onde r_i é a componente i do vetor $\vec{r}$ e Q_{ij} é o momento de quadrupolo

$$Q_{ij} = \int_{\mathcal{V}} [3r'_i r'_j - (r')^2 \delta_{ij}] \rho(\vec{r}') d\tau',$$

com δ_{ij} denotando o delta de Kronecker e r'_i a componente i do vetor $\vec{r}'$.

(b) (2,0 pontos) Determine todas as componentes do momento de quadrupolo Q_{ij} de um quadrupolo elétrico de lado a , cargas individuais de módulo q e localizado no plano xy conforme figura abaixo:



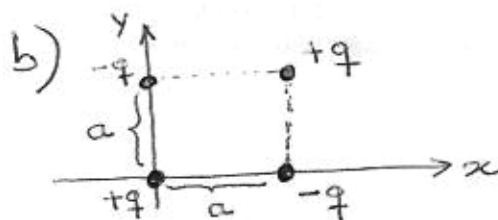
$$a) V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \left[\underbrace{\frac{1}{r} \int_V \rho d\tau'}_{\text{Termo de monopolo}} + \underbrace{\frac{1}{r^2} \int_V r' P_1(\cos\theta') \rho d\tau'}_{\text{Termo de dipolo}} + \underbrace{\frac{1}{r^3} \int_V (r')^2 P_2(\cos\theta') \rho d\tau'}_{\text{Termo de quadrupolo}} + \dots \right]$$

$$\Rightarrow V_{\text{quad}}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{2r^3} \int_V (r')^2 [3 \cos^2\theta' - 1] \rho(\vec{r}') d\tau'$$

$$\text{Mas } \cos^2\theta' = \left[\frac{\vec{r} \cdot \vec{r}'}{r r'} \right]^2 = \frac{(\sum_i r_i r'_i)(\sum_j r_j r'_j)}{(r r')^2} = \sum_{i,j=1}^3 \frac{(r_i r_j)(r'_i r'_j)}{(r r')^2}$$

$$\Rightarrow V_{\text{quad}}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{2r^3} \int_V \left[3 \frac{\sum_{i,j} (r_i r_j)(r'_i r'_j)}{r^2} - \underbrace{(r')^2}_{\substack{\text{Multiplicamos por } \sum_{i,j} \frac{r_i r_j}{r^2} \delta_{ij} = 1}} \right] \rho(\vec{r}') d\tau'$$

$$\Rightarrow \boxed{V_{\text{quad}}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{2r^3} \sum_{i,j=1}^3 \frac{r_i r_j}{r^2} Q_{ij}} \quad , \text{ com } \boxed{Q_{ij} = \int_V [3 r'_i r'_j - (r')^2 \delta_{ij}] \rho(\vec{r}') d\tau'}$$



Distribuição discreta: $Q_{ij} = \sum_{n=1}^4 [3 r'_i r'_j - (r')^2 \delta_{ij}] \Big|_m q_m$
 $\uparrow$
 Tomado p/a carga m.

$$\bullet Q_{xx} = (3a^2 - a^2 \delta_{xx})(-q) + (3a^2 - (a\sqrt{2})^2 \delta_{xx})q + (3a^2 - a^2 \delta_{xx})(-q) \\ = -2a^2 q + a^2 q + a^2 q = 0$$

$$\bullet Q_{yy} = (-\delta_{yy} a^2)(-q) + (3a^2 - (a\sqrt{2})^2 \delta_{yy})q + (3a^2 - a^2 \delta_{yy})(-q) \\ = a^2 q + a^2 q - 2a^2 q = 0$$

$$\bullet Q_{zz} = (-a^2 \delta_{zz})(-q) + (- (a\sqrt{2})^2 \delta_{zz})q + (-a^2 \delta_{zz})(-q) = 0$$

$$\bullet Q_{xz} = Q_{zx} = Q_{yz} = Q_{zy} = 0 \quad (\text{pois } r'_z = 0 \text{ p/ todas as cargas } \underline{\underline{=}} \delta_{ij} = 0 \text{ pois } i \neq j)$$

$$\bullet Q_{xy} = (3a^2 - (a\sqrt{2})^2 \delta_{xy}^0) q = 3a^2 q$$

$$\bullet Q_{yx} = (3a^2 - (a\sqrt{2})^2 \delta_{yx}^0) q = 3a^2 q$$

(2ª questão) (2,0 pontos)

Considere uma distribuição de carga cujo potencial eletrostático, dado em coordenadas esféricas, depende exclusivamente da variável θ [ou seja, $V = V(\theta)$], onde θ é o ângulo formado entre o semieixo positivo Z e o vetor posição $\vec{r}$. Determine a solução geral da equação de Laplace para $V(\theta)$, identificando em particular as constantes a serem fixadas pelas condições de contorno.

Equação de Laplace em coordenadas esféricas:

$$\nabla^2 V = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial V}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin \theta \frac{\partial V}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial^2 V}{\partial \varphi^2} = 0$$

$$\text{Mas } V = V(\theta) \Rightarrow \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{d}{d\theta} \left(\sin \theta \frac{dV}{d\theta} \right) = 0$$

$$\Rightarrow \sin \theta \frac{dV}{d\theta} = a \quad \begin{matrix} \uparrow \\ \text{constante} \end{matrix} \quad \Rightarrow \frac{dV}{d\theta} = \frac{a}{\sin \theta}$$

$$\Rightarrow \int \frac{dV}{d\theta} d\theta = \int \frac{a}{\sin \theta} d\theta \Rightarrow V = a \int \frac{d\theta}{\sin \theta}$$

$$\text{Assim: } V = a \int \frac{d\theta}{2 \sin \frac{\theta}{2} \cos \frac{\theta}{2}} = \frac{a}{2} \int \frac{d\theta}{\tan \frac{\theta}{2} \cos^2 \frac{\theta}{2}} = \frac{a}{2} \int \frac{\sec^2 \frac{\theta}{2} d\theta}{\tan \frac{\theta}{2}}$$

$$\text{Mudança de variáveis: } u = \tan \frac{\theta}{2} ; du = \frac{1}{2} \sec^2 \frac{\theta}{2} d\theta$$

$$\text{Logo: } V = a \int \frac{du}{u} = a \ln u + b \quad \begin{matrix} \uparrow \\ \text{constante} \end{matrix}$$

Portanto: $V(\theta) = a \ln \left(\tan(\theta/2) \right) + b$, com a e b sendo as constantes a serem fixadas pelas condições

Obs: $\ln \left| (\csc \theta + \cot \theta)^{-1} \right| = \ln \left| \frac{1}{\frac{1}{\sin \theta} + \frac{\cos \theta}{\sin \theta}} \right| = \ln \left| \frac{1}{\frac{1 + \cos \theta}{\sin \theta}} \right| = \ln \left| \frac{\sin \theta}{1 + \cos \theta} \right| = \ln \left| \frac{2 \sin \frac{\theta}{2} \cos \frac{\theta}{2}}{1 + \cos^2 \frac{\theta}{2} - \sin^2 \frac{\theta}{2}} \right|$
 $= \ln \left| \frac{2 \sin \frac{\theta}{2} \cos \frac{\theta}{2}}{2 \cos^2 \frac{\theta}{2}} \right| = \ln \left| \frac{\sin \frac{\theta}{2}}{\cos \frac{\theta}{2}} \right| = \ln \left| \tan \frac{\theta}{2} \right|$

(3ª questão) (4,0 pontos)

Um cilindro de raio R muito longo feito de material dielétrico linear e homogêneo de susceptibilidade χ_e é colocado em um campo inicialmente uniforme $\vec{E}_0$. O eixo do cilindro é perpendicular a $\vec{E}_0$.

(a) (1,0 ponto) Escreva as condições de contorno a serem obedecidas pelo potencial na superfície do cilindro e para distâncias muito maiores que o raio do cilindro (condição de contorno no infinito).

(b) (2,0 pontos) Encontre o campo elétrico resultante dentro do cilindro.

(c) (1,0 ponto) Mostre, a partir da expressão obtida no item (b), que o campo dentro do cilindro produz os resultados esperados nos limites de χ_e para um material condutor e para o caso em que removemos o dielétrico do espaço.

Dado útil: A solução geral da equação de Laplace, assumindo-se simetria cilíndrica, é

$$V(s, \phi) = a_0 + b_0 \ln s + \sum_{k=1}^{\infty} \left[s^k (a_k \cos k\phi + b_k \sin k\phi) + s^{-k} (c_k \cos k\phi + d_k \sin k\phi) \right].$$



Material dielétrico linear e homogêneo: ρ_b e $\rho_f = 0$. Logo, o problema é resolver $\nabla^2 V = 0$ para analisarmos como o campo $\vec{E}_0$ é deformado por uma densidade superficial cilíndrica de carga ligada σ_b .

a) Condições de contorno:

(i) $V_{\text{DENTRO}}(R, \phi) = V_{\text{FORA}}(R, \phi)$ (continuidade do potencial)

(ii) $\left(\epsilon_0 \frac{\partial V_{\text{FORA}}}{\partial s} - \epsilon \frac{\partial V_{\text{DENTRO}}}{\partial s} \right) \Big|_{s=R} = -\frac{\sigma_b}{\epsilon_0}$, com $\epsilon = \epsilon_0 (1 + \chi_e)$

$\Rightarrow \epsilon_0 \frac{\partial V_{\text{FORA}}}{\partial s} \Big|_{s=R} = \epsilon \frac{\partial V_{\text{DENTRO}}}{\partial s} \Big|_{s=R}$ (descontinuidade do campo)

(iii) $V_{\text{FORA}}(s, \phi) \rightarrow V_0$ quando $s \gg a$, onde

$$V_0 = - \int \vec{E}_0 \cdot d\vec{l} = -E_0 x = -E_0 s \cos \phi$$

Logo: $V_{\text{FORA}}(s, \phi) \rightarrow -E_0 s \cos \phi$ ($s \gg a$)

b) Impondo que $V_{\text{DENTRO}}(s, \varphi)$ seja bem comportado na origem temos:

$$V_{\text{DENTRO}}(s, \varphi) = \cancel{\phi_0} + \sum_{k=1}^{\infty} s^k (a_k \cos k\varphi + b_k \sin k\varphi)$$

Tomando $V=0$ qd $s=0$

Impondo a condição de contorno (i''): :

$$V_{\text{FORA}}(s, \varphi) = -E_0 s \cos \varphi + \sum_{k=1}^{\infty} s^{-k} (c_k \cos k\varphi + d_k \sin k\varphi)$$

Usando agora a condição (i):

$$\sum_{k=1}^{\infty} s^k (a_k \cos k\varphi + b_k \sin k\varphi) \Big|_{s=R} = \left(-E_0 s \cos \varphi + \sum_{k=1}^{\infty} s^{-k} (c_k \cos k\varphi + d_k \sin k\varphi) \right) \Big|_{s=R}$$

$$\Rightarrow \left[\begin{array}{l} \underline{k=1}: R a_1 = -E_0 R + \frac{1}{R} c_1 \Rightarrow \boxed{c_1 = R^2(a_1 + E_0)} \\ \underline{k \neq 1}: R^k a_k = R^{-k} c_k \Rightarrow \boxed{c_k = R^{2k} a_k} \quad (k \neq 1) \\ \underline{\forall k}: R^k b_k = R^{-k} d_k \Rightarrow \boxed{d_k = R^{2k} b_k} \end{array} \right.$$

Condição (ii):

$$E_0 \left[-E_0 \cos \varphi - \sum_{k=1}^{\infty} k R^{-k-1} (c_k \cos k\varphi + d_k \sin k\varphi) \right] = E \left[\sum_{k=1}^{\infty} k R^{k-1} (a_k \cos k\varphi + b_k \sin k\varphi) \right]$$

$$\Rightarrow \left[\begin{array}{l} \underline{k=1}: -E_0 - R^{-2} c_1 = E_r a_1 \Rightarrow E_r a_1 = -E_0 - R^{-2} (R^2(a_1 + E_0)) = -a_1 - 2E_0 \Rightarrow \boxed{a_1 = \frac{-2E_0}{E_r + 1}} \\ \underline{k \neq 1}: -R^{-k-1} c_k = E_r R^{k-1} a_k \Rightarrow E_r a_k = -R^{-2k} c_k \Rightarrow c_k = -E_r R^{2k} a_k \Rightarrow \boxed{c_k = a_k = 0 \quad (k \neq 1)} \\ \underline{\forall k}: -R^{-k-1} d_k = E_r R^{k-1} b_k \Rightarrow d_k = -E_r R^{2k} b_k \Rightarrow \boxed{b_k = d_k = 0 \quad \forall k} \end{array} \right.$$

→ Ali aqui 1.5

Assim $V_{\text{dentro}} = \frac{-E_0}{1 + \chi_e/2} s \cos \varphi = \frac{-E_0}{1 + \frac{\chi_e}{2}} x \Rightarrow \vec{E}_{\text{dentro}} = -\vec{\nabla} V_{\text{dentro}} \Rightarrow \boxed{\vec{E}_{\text{dentro}} = \frac{\vec{E}_0}{1 + \frac{\chi_e}{2}}}$
 (campo constante!)

→ Ali aqui 2.0

(c) Condutor: $\chi_e \rightarrow \infty \Rightarrow \vec{E}_{\text{dentro}} = 0$ (OK! Campo nulo no interior do condutor!)
 Remoção do dielétrico: $\chi_e = 0 \Rightarrow \vec{E}_{\text{dentro}} = \vec{E}_0$ (OK! Campo permanece uniforme sem o dielétrico!)