

# Eletrromagnetismo I

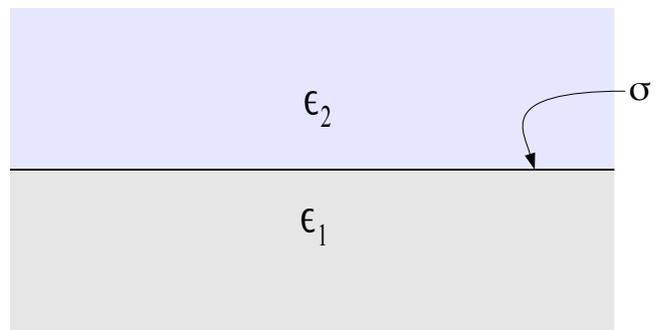
Prof. Ricardo Galvão - 2º Semestre 2015

Preparo: Diego Oliveira

## Aula 18

### Condições de Contorno para os campos $\vec{E}$ e $\vec{D}$

Suponhamos que temos dois meios com constantes dielétricas distintas  $\epsilon_1$  e  $\epsilon_2$ , separados por uma interface onde, numa situação geral, pode estar depositada uma camada de cargas livres, representada pela densidade superficial de carga  $\sigma$ . Vamos determinar as condições que relacionam os campos  $\vec{E}$  e  $\vec{D}$ , nos dois meios, na transição entre eles, ou seja, na interface.



### Componente Normal

Primeiro consideremos as componentes normais dos campos na interface. Sabemos que, mesmo na presença de cargas de polarização,

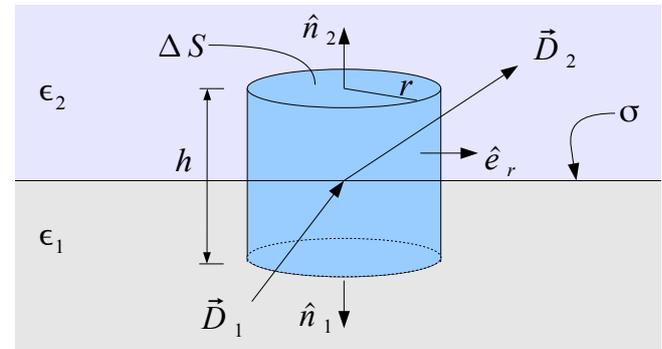
$$\oint_{S'} \vec{D} \cdot \hat{n} dS = q_{livre}$$

para qualquer superfície fechada.

Então tomemos a superfície cilíndrica mostrada na figura, de base  $\Delta S$  e altura  $h$ . Suponhamos, no caso mais geral possível, que tanto no meio 1 como no 2 podem haver cargas livres mesmo fora da superfície, com densidade volumétrica de carga  $\rho_1$  e  $\rho_2$ , respectivamente.

Como o cilindro é pequeno (vamos tomar o limite  $h \rightarrow 0$ , posteriormente), podemos escrever

$$\oint \vec{D} \cdot \hat{n} dS \approx \vec{D}_2 \cdot \hat{n} \Delta S + \vec{D}_1 \cdot \hat{n}_1 \Delta S + \frac{h}{2} \oint (\vec{D}_1 + \vec{D}_2) \cdot \hat{e}_r r d\theta$$



Por outro lado, a carga livre total dentro do cilindro será

$$q_{livre} \approx \sigma \Delta S + \rho_1 \frac{h \Delta S}{2} + \rho_2 \frac{h \Delta S}{2} = \sigma \Delta S + \frac{1}{2}(\rho_1 + \rho_2) h \Delta S$$

Substituindo estas expressões na integral para  $\vec{D}$ , temos

$$\vec{D} \cdot \hat{n}_2 \Delta S + \vec{D}_1 \cdot \hat{n}_1 \Delta S + \frac{h}{2} \oint (\vec{D}_1 + \vec{D}_2) \cdot \hat{e}_r r d\theta \approx \sigma \Delta S + \frac{1}{2}(\rho_1 + \rho_2) h \Delta S$$

$$\therefore \vec{D} \cdot \hat{n}_2 + \vec{D}_1 \cdot \hat{n}_1 = \sigma + \frac{1}{2} \left[ \rho_1 + \rho_2 - \frac{1}{\Delta S} \oint (\vec{D}_1 + \vec{D}_2) \cdot \hat{e}_r r d\theta \right] h$$

Então, no limite  $h \rightarrow 0$ , temos ( $-\hat{n}_2 = -\hat{n}_1 = \hat{n}$ )

$$\boxed{(\vec{D}_2 - \vec{D}_1) \cdot \hat{n} = \sigma}$$

onde o versor  $\hat{n}$  normal à interface aponta do meio 1 para o 2.

No caso corriqueiro  $\sigma = 0 \Rightarrow D_{n_2} = D_{n_1}$

## Componente Tangencial

Para determinar a condição de contorno para a componente tangencial, vamos utilizar outra propriedade do campo elétrico,

$$\nabla \times \vec{E} = \oint_{\mathcal{C}} \vec{E} \cdot d\vec{\ell} = 0$$

[Note que, em geral,  $\nabla \times \vec{D} \neq 0$ !]

Vamos aplicar esta condição ao contorno retangular indicado na figura, que atravessa a interface. Como, outra vez, consideramos  $\Delta \ell$  muito pequeno e que, posteriormente vamos tomar o limite  $h \rightarrow 0$ ,  $\Delta \ell \rightarrow 0$  podemos escrever

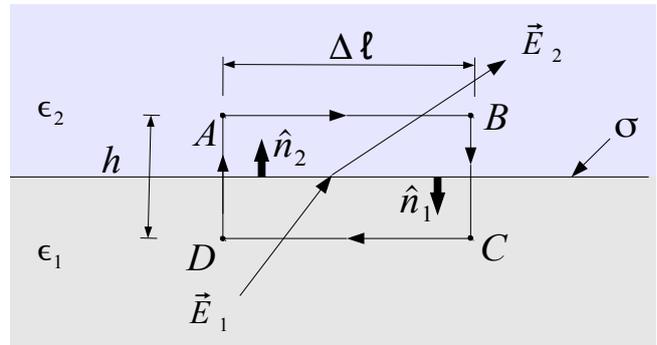
$$\oint_{\mathcal{C}} \vec{E} \cdot d\vec{\ell} \approx \vec{E}_2 \cdot \Delta \vec{\ell} - \frac{1}{2} \vec{E}_2 \cdot \hat{n}_2 h + \frac{1}{2} \vec{E}_1 \cdot \hat{n}_1 h - \vec{E}_1 \cdot \Delta \vec{\ell} - \frac{1}{2} \vec{E}_1 \cdot \hat{n}_1 h + \frac{1}{2} \vec{E}_2 \cdot \hat{n}_2 h = 0$$

Fazendo  $h \rightarrow 0$ , temos

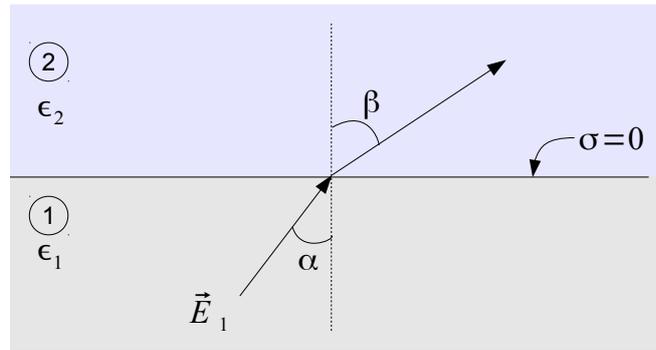
$$\therefore (\vec{E}_2 - \vec{E}_1) \cdot \Delta \vec{\ell} = 0$$

ou seja, a componente tangencial de  $\vec{E}$  é contínua na interface,

$$\boxed{E_{t_2} = E_{t_1}}$$



**Exemplo:** Consideremos a interface entre dois dielétricos sem cargas livres. Se o campo elétrico no meio 1 fizer um ângulo  $\alpha$  com a normal à interface, determine o ângulo  $\beta$  feito pelo campo no meio 2 com a normal.



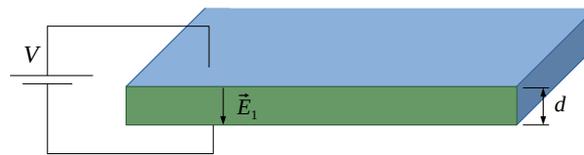
$$D_{n1} = D_{n2} \quad \therefore \epsilon_0 \epsilon_1 E_1 \cos \alpha = \epsilon_0 \epsilon_2 E_2 \cos \beta$$

$$E_{t1} = E_{t2} \quad \therefore E_1 \sin \alpha = E_2 \sin \beta$$

$$\therefore \frac{1}{\epsilon_1} \tan \alpha = \frac{1}{\epsilon_2} \tan \beta \quad \therefore \boxed{\tan \beta = \frac{\epsilon_2}{\epsilon_1} \tan \alpha}$$

## Efeito de um dielétrico em um capacitor (Ex 4.6)

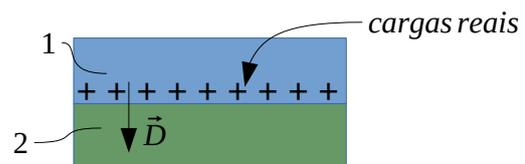
Consideremos o capacitor de placas paralelas mostrado na figura. O espaço de espessura  $d$  entre as placas está preenchido com um dielétrico de constante dielétrica  $\epsilon_r$  ( $\epsilon = \epsilon_0 \epsilon_r$ ), a área das placas é  $S$  e uma tensão  $V$  é aplicada entre elas. Calcular a capacitância  $C$  do sistema, desprezando efeitos de borda.



Desprezando esses efeitos, temos

$$\int \vec{E} \cdot d\vec{\ell} = V \quad \Rightarrow \quad V = Ed$$

Na superfície da placa estão cargas reais, no meio dielétrico cargas de polarização. Mas como, sem efeitos de borda, o campo elétrico é normal à superfície das placas, podemos utilizar, na interface placa-dielétrico, a condição de contorno para  $\vec{D}$  normal, ou seja,



$$D_{n2} - D_{n1} = \sigma$$

Mas  $D_{n1} = 0$ , porque está dentro do condutor. Portanto

$$\sigma = D_{n2} = \epsilon_0 \epsilon_r E = \epsilon_0 \epsilon_r \frac{V}{d}$$

A carga total será

$$Q = S\sigma \quad \therefore Q = \epsilon_0 \epsilon_r \frac{SV}{d} \quad \therefore \boxed{C = \frac{Q}{V} = \epsilon_r \frac{\epsilon_0 S}{d}}$$

A carga de polarização no dielétrico será  $\sigma_p = \hat{n} \cdot \vec{P} = -\epsilon_0 (\epsilon_r - 1) E$

$$\therefore \sigma_p = \left(1 - \frac{1}{\epsilon_r}\right) \sigma$$

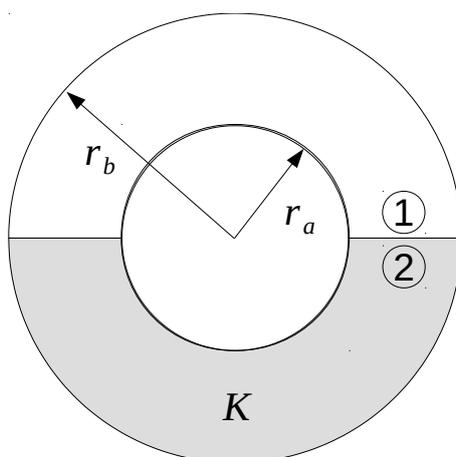
Outro problema importante deste tópico é o 4.19 do livro texto.

Como um exemplo mais complexo, vamos resolver o seguinte problema que fez parte de um das provas do Exame Unificado de Física.

---

**Q7.** Um capacitor possui carga  $+Q$  sobre o condutor interno (raio  $r_a$ ) e carga  $-Q$  sobre o condutor externo (raio  $r_b$ ). A seguir, a metade inferior do volume entre dois condutores é preenchida por um líquido de constante dielétrica  $K$ , conforme indicado na seção reta da figura abaixo.

- Calcule o módulo do campo elétrico no volume entre os dois condutores em função da distância  $r$  ao centro do capacitor. Forneça respostas para a metade superior e para a metade inferior desse volume.
- Determine a densidade superficial de cargas livres sobre o condutor interno e sobre o condutor externo.
- Calcule a densidade superficial de cargas de polarização sobre as superfícies interna ( $r_a$ ) e externa ( $r_b$ ) do dielétrico.
- Qual é a densidade superficial de cargas de polarização sobre a superfície plana do dielétrico?
- Determine a capacitância do sistema.



Notamos que nesta configuração, o dielétrico deve afetar o campo elétrico. Mas, se considerarmos que a interface entre os meios 1 e 2 está na direção radial e que  $E_{t_1} = E_{t_2}$ , temos que o campo  $\vec{E}$  também deve ser radial e o mesmo nos dois meios.

---

Por outro lado, como

$$\oint_S \vec{D} \cdot \hat{n} dS = q_{livre}$$

tomando uma superfície de Gauss esférica de raio  $r$  entre  $r_a$  e  $r_b$ , temos

$$\oint_S \vec{D} \cdot \hat{n} dS = Q \quad \therefore 2\pi r^2 (\vec{D}_1 + \vec{D}_2) = Q$$

Mas, como  $E_1 = E_2$

$$\frac{D_1}{\epsilon_0} = \frac{D_2}{\epsilon_0 K} \quad \therefore D_2 = K D_1 = K \epsilon_0 E_1$$

$$\therefore 2\pi r^2 \epsilon_0 (1 + K) E_1 = Q \quad \therefore E_1 = \frac{Q}{2\pi (1 + K) \epsilon_0 r^2} = E_2$$

Pedimos para que os alunos completarem a solução do problema.

## Equação de Laplace em Meios Materiais

Nós vimos que o vetor deslocamento elétrico satisfaz a equação

$$\nabla \cdot \vec{D} = \rho$$

onde  $\rho$  são as cargas livres do meio (a não ser quando necessário, não usaremos o subscrito “ $\ell$ ” para cargas livres). Por outro lado, como

$$\vec{D} = \epsilon_0 \vec{E} + \vec{P}$$

temos

$$\epsilon_0 \nabla \cdot \vec{E} + \nabla \cdot \vec{P} = \rho$$

Nos casos de dielétrico lineares, temos que  $\vec{P} = \epsilon_0 \chi \vec{E}$ , onde a susceptibilidade elétrica  $\chi$  é uma constante. Nesses casos, e somente neles, podemos então escrever

$$\epsilon_0 (1 + \chi) \nabla \cdot \vec{E} = \rho \quad \therefore \nabla \cdot \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0 \epsilon_r}; \quad \epsilon_r = 1 + \chi$$

ou

$$\nabla \cdot \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon}; \quad \epsilon = \epsilon_r \epsilon_0$$

Então, como  $\vec{E} = -\nabla\phi$ , temos que, mesmo na presença de dielétricos, o potencial eletrostático

satisfaz a Equação de Poisson

$$\nabla^2 \phi = -\frac{\rho}{\epsilon}$$

Se não houver cargas livres no sistema, isto é,  $\rho = 0$ , então o potencial eletrostático satisfaz a Equação de Laplace

$$\nabla^2 \phi = 0$$

Conduto, vimos que a fonte de fluxo do vetor  $\vec{D}$  é a densidade de cargas livres, ou seja,

$$\nabla \cdot \vec{D} = \rho \quad (\rho = \rho_{livre})$$

Por outro lado, em um meio dielétrico linear e isotrópico, temos que

$$\vec{D} = \epsilon_0 \epsilon_r \vec{E}$$

Portanto, se o meio dielétrico não for uniforme, ou seja, se  $\epsilon$  variar com a posição, temos que

$$\nabla \cdot \vec{D} = \nabla \cdot (\epsilon \vec{E}) = \epsilon \nabla \cdot \vec{E} + \vec{E} \cdot \nabla \epsilon = \rho$$

Como  $\vec{E} = -\nabla \phi$ , temos

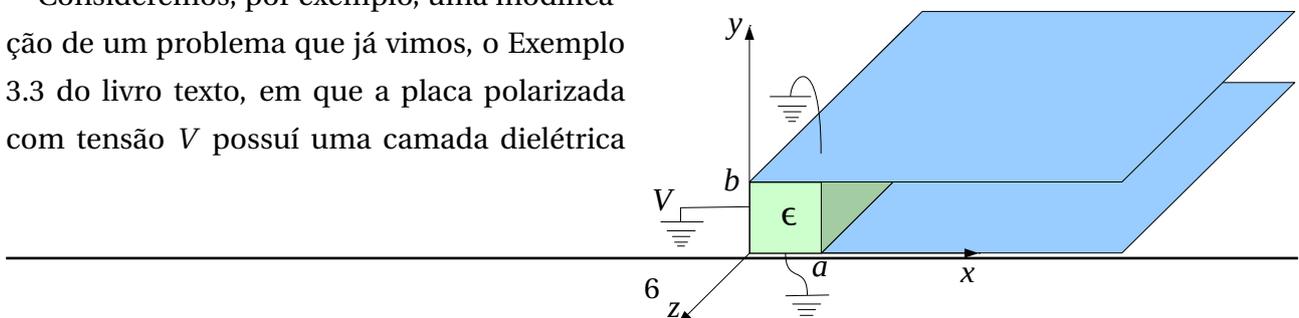
$$-\epsilon \nabla^2 \phi - \nabla \phi \cdot \nabla \epsilon = \rho \quad \therefore \nabla^2 \phi + \frac{1}{\epsilon} \nabla \phi \cdot \nabla \epsilon = \frac{\rho}{\epsilon}$$

Portanto, a equação de Poisson só é válida se o dielétrico for uniforme, ou seja,  $\nabla \epsilon = 0$ ; somente neste caso temos:

$$\nabla^2 \phi = -\frac{\rho}{\epsilon} \quad \Rightarrow \quad \nabla^2 \rho = 0 \quad \text{quando} \quad \rho_{livre} = 0$$

No entanto, a presença de dielétricos modifica substancialmente as condições de contorno que devemos satisfazer ao resolver a Equação de Laplace. Quando as superfícies que delimitam a região onde o potencial deve ser determinado são condutoras, basta impor a condição  $\phi = \text{constante}$  em cada superfície. Mas, na presença de dielétricos, podemos ter uma interface entre dois dielétricos diferentes, ou seja, com diferentes valores de  $\epsilon$ . Como a interface não é condutora, o valor do potencial não necessita ser constante nela. Porém, os campos  $\vec{E}$  e  $\vec{D}$  devem satisfazer as condições de contorno que vimos. Isso implica que, nas interfaces entre dielétricos, ao invés de impor condições de contorno para o potencial  $\phi$ , teremos que impor condições de contorno para suas derivadas, pois  $\vec{E} = -\nabla \phi$ .

Consideremos, por exemplo, uma modificação de um problema que já vimos, o Exemplo 3.3 do livro texto, em que a placa polarizada com tensão  $V$  possui uma camada dielétrica



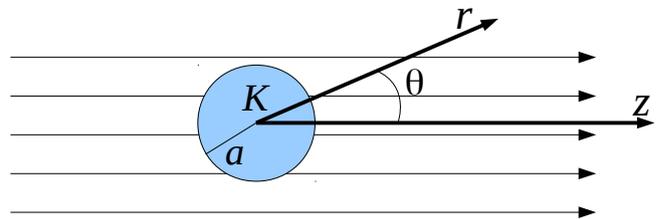
de espessura  $a$ , conforme indica a figura. Este problema será solucionado na aula de exercícios do dia 28/09. Mas o método de solução é o mesmo para todos os problemas deste tipo.

- Resolver a Equação de Laplace nas regiões com e sem dielétrico como regiões distintas
- Impor as condições de contorno apropriadas para o potencial em cada região
- Finalmente, impor as condições para as componentes normal de  $\vec{D}$  e tangencial de  $\vec{E}$  na interface dielétrica entre os dois meios

Vamos exemplificar este método para um problema um pouco mais complexo, o Exemplo 4.7 do livro texto.

## Esfera dielétrica imersa em um campo elétrico uniforme

Suponhamos um campo elétrico uniforme,  $\vec{E} = E_0 \hat{e}_z$ , no qual inserimos uma esfera dielétrica de raio  $a$  e constante dielétrica  $K$ . Esta é a versão dielétrica para o exemplo da esfera condutora, que já vimos.



Sabemos que a solução da Equação de Laplace em coordenadas esféricas é ( $\partial\phi/\partial\varphi = 0$ )

$$\phi(r, \theta) = A_0 + \frac{B_0}{r} + \left( A_1 r \frac{B_1}{r^2} \right) \cos\theta + \left( A_2 r^2 + \frac{B_2}{r^3} \right) P_2(\cos\theta) + \dots$$

e, pela solução que já vimos para a esfera condutora, quando  $r \rightarrow \infty$  o potencial é dado por

$$r \rightarrow \infty \quad \Rightarrow \quad \phi(r, \theta) = -E_0 r \cos\theta$$

(já fizemos a constante  $C = 0$ , pois sabemos que o potencial pode ser modificado somando uma constante, sem afetar o campo).

Vamos agora aplicar esta solução para as duas regiões do problema, fora e dentro da esfera.

### Região Externa

Tomando a condição de contorno para  $r \rightarrow \infty$ , temos que o potencial fora da esfera tem que satisfazer a condição

$$\phi_f(r, \theta)|_{r \rightarrow \infty} = A_0^f + A_1^f r \cos\theta + A_2^f r^2 P_2(\cos\theta) + \dots = -E_0 r \cos\theta$$

Portanto, temos que  $A_\ell^f = 0$ ;  $\ell \neq 1$ ;  $A_1^f = -E - 0$ , ou seja,

$$\phi_f(r, \theta) = \frac{B_0^f}{r} + \left( -E_0 r + \frac{B_1^f}{r^2} \right) \cos\theta + \frac{B_2^f}{r^3} P_2(\cos\theta) + \dots$$

### Região Interna

Na região interna, temos que evitar a divergência de  $\phi_d(r, \theta)$  quando  $r \rightarrow 0$ . Então, todos os coeficientes  $B_\ell^d$  dentro têm que ser nulos, ou seja,

$$\phi_d(r, \theta) = A_0^d + A_1^d r \cos \theta + A_2^d P_2(\cos \theta) + \dots$$

## Condição de Contorno na Superfície da Esfera

Na superfície da esfera o potencial não necessita ser constante, pois não é uma superfície condutora. Mas as condições de contorno para  $\vec{E}$  e  $\vec{D}$  devem ser satisfeitas. Como não há carga real na esfera, temos

$$r \rightarrow a \Rightarrow \begin{cases} E_{tf} = E_{td} \Rightarrow E_{\theta f} = E_{\theta d} \Rightarrow \left[ \frac{1}{r} \frac{\partial \phi_f}{\partial \theta} = \frac{1}{r} \frac{\partial \phi_d}{\partial \theta} \right]_{r=a} \\ D_{tf} = D_{td} \Rightarrow \epsilon_0 E_{rf} = \epsilon_0 K E_{rd} \Rightarrow \left[ \epsilon_0 \frac{\partial \phi_f}{\partial r} = \epsilon_0 K \frac{\partial \phi_d}{\partial r} \right]_{r=a} \end{cases}$$

Aplicando a condição de contorno para a componente tangencial, temos

$$E_0 a \sin \theta - \frac{B_1^f}{a^3} \sin \theta + \frac{B_2^f}{a^4} \left[ \frac{d}{d\theta} P_2(\cos \theta) \right] + \dots = -A_1^d a \sin \theta - A_2^d a^2 \left[ \frac{d}{d\theta} P_2(\cos \theta) \right]$$

Portanto,

$$A_1^d = -E_0 - 0 + \frac{B_1^f}{a^3}$$

$$A_2^d = \frac{B_2^f}{a^3}$$

Fazendo o mesmo para a componente normal de  $\vec{D}$ , temos

$$A_1^d = -E_0 + \frac{B_1^f}{a^3}$$

$$A_2^d = \frac{B_2^f}{a^3}$$

Fazendo o mesmo para a componente normal de  $\vec{E}$ , temos

$$-\frac{B_0^f}{a^2} - E_0 \cos \theta - 2 \frac{B_1^f}{a^3} \cos \theta - 3 \frac{B_2^f}{a^4} P_2(\cos \theta) + \dots =$$

$$= K \left[ A_1^d \cos \theta + 2A_2^d a P_2(\cos \theta) + \dots \right]$$

Portanto

$$B_0^f = 0$$

$$E_0 + 2\frac{B_1^f}{a^3} = -KA_1^d$$

$$-3\frac{B_2^f}{a^4} = 2KaA_2^d$$

Das duas relações para  $A_1^d$  tiramos

$$A_1^d = -3\frac{E_0}{2+K}; \quad B_1^f = \frac{(K-1)a^3 E_0}{2+K}$$

e para todas as outras constantes obtemos  $A_\ell^d = B_\ell^f = 0; \ell \geq 2$ .

Assim temos

$$r < a: \quad \phi_d(r, \theta) = A_0^d - \frac{3E_0 r}{(2+K)r^2} \cos \theta$$

$$r > a: \quad \phi_f(r, \theta) = E_0 r \cos \theta + \frac{(K-1)a^3 E_0}{(2+K)r^2} \cos \theta$$

A constante  $A_0^d$  é arbitrária. Mas, impondo que o potencial seja contínuo em  $r = a$ , é fácil obter que  $A_0^d = 0$ .

Complete a solução deste problema calculando o campo elétrico dentro e fora da esfera. Mostre que dentro da esfera o campo elétrico é uniforme

$$\vec{E} = \frac{3}{2+K} \vec{E}_0$$