

# ELECTROMAGNETISMO

2012/13

(Lic. Física)

2.º Teste : 28/Nov/2012

---

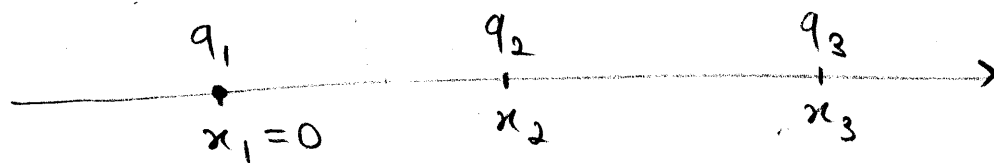
## 1. Resposta A

A energia electrostática de um sistema de três cargas  $q_i$  ( $i=1,2,3$ ) é dada por

$$W = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^3 q_i V(\vec{r}_i)$$

onde  $V(\vec{r}_i)$  é o potencial no ponto onde se encontra  $q_i$  devido a todas as outras cargas.

No caso em estudo as cargas distribuem-se sobre o eixo dos  $xx$ :



$$x_1 = 0$$

$$x_2 = a = 5,0 \text{ cm}$$

$$x_3 = x \text{ é desconhecido}$$

$$q_1 = q_2 = q$$

$$q_3 = -q$$

Tem-se então

$$W = \frac{1}{2} [q_1(V_{21} + V_{31}) + q_2(V_{12} + V_{32}) + q_3(V_{13} + V_{23})]$$

onde  $V_{ij}$  é o potencial criado pela carga  $i$  no ponto onde se encontra a carga  $j$

$$W = \frac{1}{2} \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \left[ q_1 \left( \frac{q_2}{r_{21}} + \frac{q_3}{r_{31}} \right) + q_2 \left( \frac{q_1}{r_{12}} + \frac{q_3}{r_{32}} \right) + q_3 \left( \frac{q_1}{r_{13}} + \frac{q_2}{r_{23}} \right) \right]$$

onde  $r_{ij}$  é a distância entre a carga  $i$  e a carga  $j$

$$W = \frac{1}{2} \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \left[ \frac{q_1 q_2}{a} + \frac{q_1 q_3}{x} + \frac{q_1 q_2}{a} + \frac{q_2 q_3}{x-a} + \frac{q_1 q_3}{x} + \frac{q_2 q_3}{x-a} \right]$$

$$= \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \left[ \frac{q^2}{a} - \frac{q^2}{x} - \frac{q^2}{x-a} \right]$$

Como  $W=0$  (energia que o sistema teria se as cargas estivessem infinitamente afastadas), vem:

$$\frac{1}{a} - \frac{1}{x} - \frac{1}{x-a} = 0 \Rightarrow x(x-a) - a(x-a) - ax = 0$$

$$x^2 - 3ax + a^2 = 0 \Rightarrow x = \frac{3a \pm \sqrt{9a^2 - 4a^2}}{2}$$

$$x = \frac{3a \pm a\sqrt{5}}{2} \Rightarrow x = \frac{3 \times 5 \pm 5\sqrt{5}}{2} \quad \sqrt{x \approx 13 \text{ cm}}$$

$$x \approx 2 \text{ cm}$$

## 2. Resposta E

As esferas L e M enastadas comportam-se como um só condutor (L-M). Ao aproximar-se a vareta carregada negativamente são induzidas cargas positivas nas regiões do condutor L-M mais próximas (esfera L) e cargas negativas nas regiões mais afastadas (esfera M). De facto, sendo L-M um metal, as cargas livres são electrões, com carga negativa, que são repelidos pela vareta, deixando as regiões mais próximas da vareta carregadas positivamente; globalmente o condutor L-M continua neutro.

Quando as duas esferas são separadas, continuando sob influência do campo eléctrico oriado pela vareta, a esfera L fica com carga positiva e a esfera M fica com carga negativa.

### 3. Resposta c

-4-

Num condutor com cavidade a carga que recobre a superfície interior é igual em módulo e de sinal contrário à soma das cargas situadas no interior da cavidade.

No caso apresentado não existem cargas no interior da cavidade, pelo que a superfície interior deverá ter carga nula. Consequentemente a esfera que é introduzida na cavidade e posta em contacto com a superfície não poderá adquirir qualquer carga.

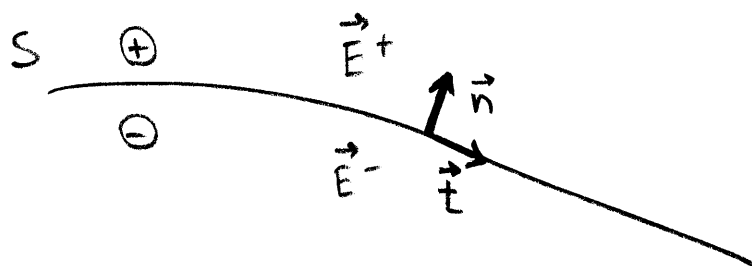
Note-se que a existência de um pequeno orifício (para a introdução da esfera) deverá dar origem a uma pequena carga sobre a superfície interior. Mas, se o orifício for muito pequeno, essa carga deverá ser desprezável.

4.

- a) Um condutor perfeito é definido como um corpo homogêneo no interior do qual as cargas elétricas têm a mais completa mobilidade. A única limitação a essa mobilidade ocorre nas superfícies do condutor no que diz respeito aos deslocamentos normais a essas superfícies.

Se no interior do condutor existisse um campo elétrico, as cargas livres mover-se-iam, dando origem a uma corrente elétrica. Ora, numa situação de equilíbrio eletrostático as cargas não podem mover-se. Conclui-se, assim, que o campo no interior do condutor em equilíbrio eletrostático só pode ser nulo.

- b) Seja  $S$  uma superfície carregada que separa as regiões  $(+)$  e  $(-)$  do espaço, como se ilustra na figura



$\vec{E}^+ \equiv$  campo elétrico na região  $(+)$  num ponto vizinho de  $S$ .

$\vec{E}^- \equiv$  campo elétrico na região  $(-)$  num ponto vizinho de  $S$ .

$\vec{n} \equiv$  vetor unitário normal à superfície  $S$

$\vec{t} \equiv$  vetor unitário tangente a  $S$

A descontinuidade do campo eléctrico quando se atravessa a superfície S com densidade superficial de carga  $\sigma$  é expressa por

$$(\vec{E}^+ - \vec{E}^-) \cdot \vec{n} = \sigma / \epsilon_0 \quad (1)$$

$$(\vec{E}^+ - \vec{E}^-) \cdot \vec{t} = 0 \quad (2)$$

A primeira expressão traduz a descontinuidade da componente do campo normal à superfície S. A segunda expressão traduz a continuidade da componente do campo tangencial à superfície S.

No caso de S ser a superfície limítrofe da placa metálica de um condensador de placas paralelas, as expressões (1) e (2) vêm

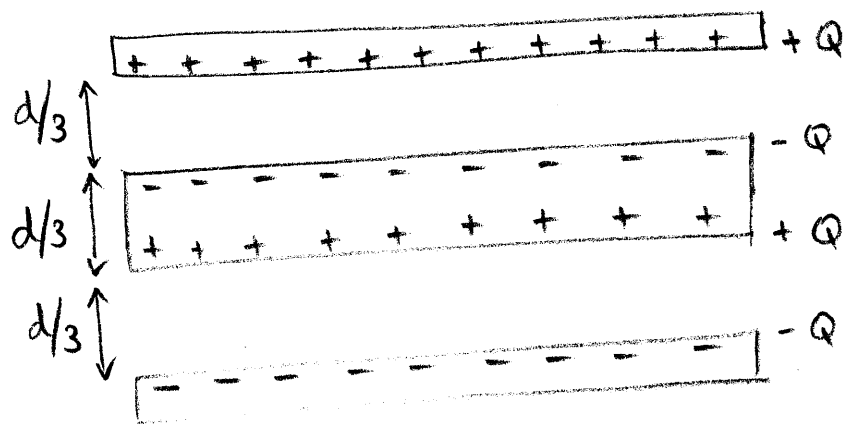
$$\vec{E}^+ \cdot \vec{n} = \frac{\sigma}{\epsilon_0}, \quad \vec{E}^+ \cdot \vec{t} = 0$$

pois  $\vec{E}^-$  (campo no interior da armadura) é nulo. Como o campo entre as placas (infinitas), é uniforme, conclui-se que o campo eléctrico entre as placas é perpendicular às placas, dirige-se da placa com carga positiva para a placa com carga negativa e tem intensidade  $E = \sigma / \epsilon_0$ .

c) A introdução da lâmina condutora neutra não altera em nada a distribuição de carga nas placas do condensador.

Assim, o campo eléctrico no espaço vazio permanece inalterado.

d) Depois de atingido o equilíbrio são induzidas na lâmina condutora as cargas  $-Q$  e  $+Q$  nas superfícies superior e inferior, respectivamente, como se ilustra na figura:



O sistema passa agora a comportar-se como uma associação de dois condensadores em série, com uma separação entre as placas de  $d/3$ .

Então a capacidade equivalente,  $C'$ , é tal que

$$\frac{1}{C'} = \frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_2}$$

onde  $C_1 = C_2 = \epsilon_0 \frac{A}{\left(\frac{d}{3}\right)} = \epsilon_0 \frac{3A}{d}$

Então

$$\frac{1}{C'} = 2 \frac{d}{3\epsilon_0 A}$$

$$C' = \epsilon_0 \frac{3A}{2d}$$



5.

- a) Todos os pontos para  $r < a$  são interiores ao condutor pelo que nessa região é nulo o campo eléctrico.

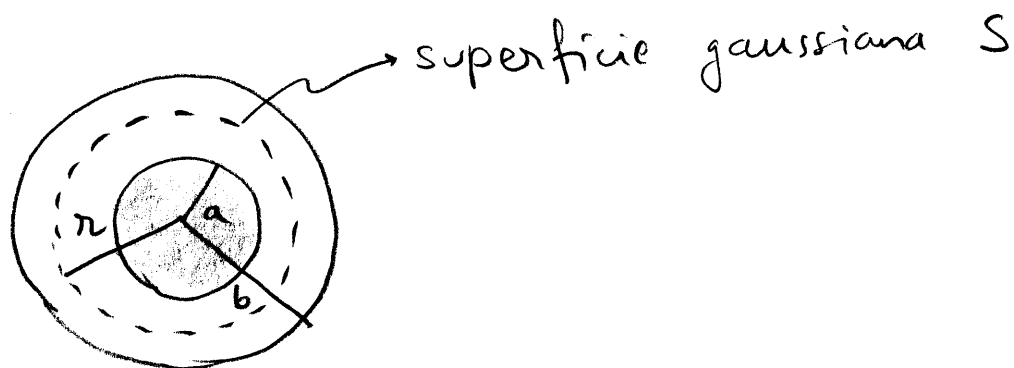
Na região  $b < r < a$  encontra-se o dieléctrico de constante dieléctrica relativa  $\epsilon_r$ .

O fluxo do deslocamento eléctrico,  $\vec{D}$ , através de uma superfície fechada que passe por esta região é dado pelo Teorema de Gauss na presença de dieléctricos

$$\oint_S \vec{D} \cdot \vec{n} da = q_{int}$$

onde  $q_{int}$  é a carga interior à superfície gaussiana  $S$  e  $\vec{n}$  é o vector unitário normal a  $S$ .

Escolhamos como superfície gaussiana uma superfície esférica concêntrica com a esfera metálica e de raio  $a < r < b$ , como se ilustra na figura:



A carga interior a  $\underline{S}$  vale

$$\begin{aligned}
 q_{\text{int}} &= \int_a^r \int_0^\pi \int_0^{2\pi} \rho r'^2 \sin\theta dr' d\theta d\phi - Q \\
 &= 4\pi \int_a^r \rho r'^2 dr' - Q \\
 &= 4\pi \int_a^r \frac{Q}{4\pi r'^2 (b-a)} r'^2 dr' - Q \\
 &= Q \frac{r-a}{b-a} - Q
 \end{aligned}$$

O vector  $\vec{D}$  está relacionado com o vector campo eléctrico,  $\vec{E}$ , no caso de um dieléctrico linear, por

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

O T. Gauss, vem então

$$\oint_S \epsilon_0 \epsilon_r \vec{E} \cdot \vec{n} da = Q \left( \frac{r-a}{b-a} - 1 \right)$$

Devido à simetria esférica,  $\vec{E}$  tem direcção radial e toma o mesmo valor sobre todos os pontos de  $S$ . Logo, a equação anterior vem

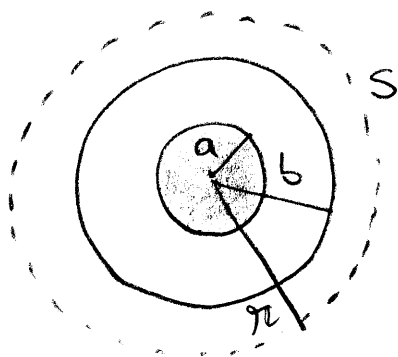
$$\epsilon_0 \epsilon_r E \cdot 4\pi r^2 = Q \left( \frac{r-a}{b-a} - 1 \right)$$

$$\vec{E} = \frac{1}{4\pi \epsilon_0 \epsilon_r} Q \left( \frac{r-b}{b-a} \right) \frac{1}{r^2} \vec{u}_r \quad (a < r < b)$$

Na região  $r > b$  podemos aplicar o Teorema de Gauss para o vácuo

$$\oint_S \vec{E} \cdot \vec{n} da = q_{int}/\epsilon_0$$

Escolhendo uma superfície gaussiana esférica centrada no centro e de raio  $r > b$



e fazendo um raciocínio análogo ao anteriormente realizado na determinação do campo para  $a < r < b$ , vem

$$4\pi r^2 E = \frac{q_{int}}{\epsilon_0}$$

onde agora  $q_{int}$  é toda carga do sistema, isto é, a soma das cargas da esfera metálica e da coroa dielétrica.

Mas a carga da coroa esférica dielétrica vale:

$$\begin{aligned} Q' &= \int_a^b \int_0^\pi \int_0^{2\pi} \rho r'^2 \sin\theta dr' d\theta d\phi \\ &= 4\pi \int_a^b \frac{Q}{4\pi r'^2 (b-a)} r'^2 dr' = +Q \end{aligned}$$

Então  $q_{int} = 0$  e logo

$$E = 0 \quad (r > b)$$

b) A polarização do dielétrico é dada

-12-

por

$$\vec{P} = \epsilon_0 \chi \vec{E}$$

,  $\chi \equiv$  susceptibilidade elétrica

$$= \epsilon_0 (\epsilon_r - 1) \vec{E}$$

$$= \cancel{\epsilon_0} (\epsilon_r - 1) \frac{1}{4\pi \cancel{\epsilon_0} \epsilon_r} Q \left( \frac{r-b}{b-a} \right) \frac{1}{r^2} \vec{u}_r$$

A distribuição volumica de cargas de polarização tem densidade

$$\rho_p = -\vec{\nabla} \cdot \vec{P}$$

usando coordenadas esféricas para o cálculo da divergência vem

$$\rho_p = -\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left[ r^2 \left( \frac{\epsilon_r - 1}{4\pi \epsilon_r} Q \left( \frac{r-b}{b-a} \right) \frac{1}{r^2} \right) \right]$$

$$= -\frac{1}{r^2} \frac{\epsilon_r - 1}{4\pi \epsilon_r} \frac{Q}{b-a}$$

$$= -\frac{\epsilon_r - 1}{4\pi \epsilon_r} \frac{Q}{r^2(b-a)}$$

A distribuição superficial de cargas de polarização tem densidade

$$\sigma_p = \vec{P} \cdot \vec{n}$$

onde  $\vec{n}$  é o vector unitário normal à superfície do dielétrico e apontando para fora.

$$\sigma_p = \frac{\epsilon_n - 1}{4\pi\epsilon_n} Q \left( \frac{n-b}{b-a} \right) \frac{1}{n^2} \vec{u}_n \cdot \vec{n}$$

Na superfície interior do dielétrico

$$n = a$$

$$\vec{u}_n \cdot \vec{n} = -1$$

e conseqüentemente

$$\begin{aligned} \sigma_{p(n=a)} &= \frac{\epsilon_n - 1}{4\pi\epsilon_n} Q \frac{b-a}{a^2(b-a)} \\ &= \frac{\epsilon_n - 1}{4\pi\epsilon_n} \frac{Q}{a^2} \end{aligned}$$

Na superfície exterior do dielétrico

$$n = b$$

$$\vec{u}_n \cdot \vec{n} = 1$$

e conseqüentemente

$$\begin{aligned} \sigma_{p(n=b)} &= \frac{\epsilon_n - 1}{4\pi\epsilon_n} Q \frac{b-b}{b^2(b-a)} \\ &= 0 \end{aligned}$$

- c) A energia electrostática do sistema pode ser determinada recorrendo à relação

$$W = \frac{1}{2} \int_{\Omega} \vec{E} \cdot \vec{D} \, dV$$

onde a integração é efectuada sobre todo o espaço.

No caso em estudo, o campo é nulo para  $r < a$  e para  $r > b$ . A integração fica limitada à região  $a < r < b$ :

$$W = \frac{1}{2} \int_a^b \int_0^\pi \int_0^{2\pi} \vec{E} \cdot \epsilon_0 \epsilon_r \vec{E} \, r^2 \sin\theta \, d\theta \, d\phi \, dr$$

$$= \frac{4\pi}{2} \epsilon_0 \epsilon_r \int_a^b \left[ \frac{1}{4\pi \epsilon_0 \epsilon_r} Q \frac{r-b}{b-a} \frac{1}{r^2} \right]^2 r^2 \, dr$$

$$= 2\pi \epsilon_0 \epsilon_r \left( \frac{Q}{4\pi \epsilon_0 \epsilon_r} \right)^2 \frac{1}{(b-a)^2} \int_a^b \frac{(r-b)^2}{r^2} \, dr$$

$$= \frac{Q^2}{8\pi \epsilon_0 \epsilon_r} \frac{1}{(b-a)^2} \int_a^b \left( 1 - \frac{2b}{r} + \frac{b^2}{r^2} \right) \, dr$$

$$= \frac{Q^2}{8\pi \epsilon_0 \epsilon_r} \frac{1}{(b-a)^2} \left[ (b-a) - 2b \ln \frac{b}{a} - b^2 \left( \frac{1}{b} - \frac{1}{a} \right) \right]$$