

Esercizio n.1 [10 punti]

Si consideri una sfera metallica di raggio R_1 , caricata con una densità di carica superficiale σ e che possiede un potenziale elettrico V_1 .

A) Calcolare il raggio R_1 e la capacità elettrica della sfera. La sfera (1) viene quindi posta in contatto con un'altra sfera metallica (2) di raggio $R_2=R_1/2$.

B) Calcolare, dopo un tempo sufficientemente lungo, il potenziale della sfera 2.

Dati: $\sigma = 11 \mu\text{C}/\text{m}^2$; $V_1 = 10 \text{ kV}$; $R_2 = R_1/2$

NOTA: tutti i calcoli possono essere fatti con un'approssimazione del 10%.

Soluzione

A) La densità di carica è definita come $\sigma = \frac{Q}{S}$ da cui $Q = \sigma S$; si ha inoltre $V_1 = \frac{Q}{C_1} = \frac{4\pi R_1^2 \sigma}{4\pi \epsilon_0 R_1} = \frac{R_1 \sigma}{\epsilon_0}$ da cui si

può calcolare $R_1 = \frac{\epsilon_0 V_1}{\sigma} \cong \frac{9 \cdot 10^{-12} \cdot 10 \cdot 10^3}{11 \cdot 10^{-6}} \text{ m} = \frac{90}{11} 10^{-3} \text{ m} \cong 8 \cdot 10^{-3} \text{ m} \quad \therefore$

Si ha inoltre $C_1 = 4\pi \epsilon_0 R_1 = \frac{R_1}{k} \cong \frac{8 \cdot 10^{-3}}{9 \cdot 10^9} \text{ F} \cong 0,9 \cdot 10^{-12} \text{ F} = 0,9 \text{ pF} \quad \therefore$

A) Anche: $C_1 = \frac{Q_1}{V_1} = \frac{\sigma \cdot S_1}{V_1} = \frac{\sigma \cdot 4\pi R_1^2}{V_1}$

B) All'equilibrio i potenziali delle due sfere saranno uguali, quindi :

$V_1^f = V_2^f$ il potenziale di una sfera caricata con una carica Q e di raggio R è $V = kQ/R$ da cui:

$\frac{kQ_1^f}{R_1} = \frac{kQ_2^f}{R_2}$ la carica finale sulla sfera 2 sarà: $Q_2^f = Q_1^f \frac{R_2}{R_1} = Q_1^f \frac{1}{2}$

Per la conservazione della carica si ha inoltre: $Q_2^f + Q_1^f = Q \rightarrow Q_1^f \frac{1}{2} + Q_1^f = \frac{3}{2} Q_1^f = Q$

Quindi $Q_1^f = \frac{2}{3} Q$ e $V_2^f = V_1^f = \frac{Q_1^f}{C_1} = \frac{2}{3} \frac{Q}{C_1} = \frac{2C_1 V_1}{3C_1} = \frac{2}{3} V_1 \quad \therefore$

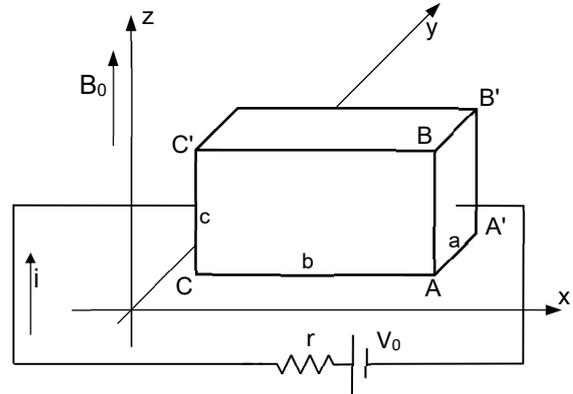
Il valore sarà: $V_2^f = \frac{2}{3} 10 \cdot 10^3 \text{ V} \cong 6,6 \text{ kV} \quad \therefore$

B) Anche: $C_{TOT} = \frac{Q_{TOT}}{V^f}$; $C_{TOT} = C_1 // C_2 = \frac{3}{2} C_1$

Da cui: $V^f = \frac{Q_{TOT}}{C_{TOT}} = \frac{Q_1}{\frac{3}{2} C_1} = \frac{2}{3} V_1$

Esercizio n.2 [10 punti]

Si consideri un tubo chiuso di sezione rettangolare di dimensioni trasversali a e c (lungo l'asse y e z), e di lunghezza b (lungo l'asse x). Il tubo è realizzato con un materiale isolante ed è riempito di Hg (a temperatura ambiente e di resistività elettrica ρ) ed è immerso in una regione di spazio in cui è presente un campo di induzione magnetica B_0 costante ed uniforme diretto secondo l'asse z . Al mercurio che sta nel tubo è collegato un generatore di f.e.m costante V_0 con una resistenza interna r , che fa scorrere nel tubo una corrente i in direzione x (vedi figura).



- A) Calcolare l'espressione e il valore della corrente i che scorre nel circuito.
- B) Calcolare l'espressione e il valore della differenza di pressione (se esiste) fra le varie facce del tubo, quindi in direzione x , in direzione y e in direzione z , specificandone la direzione ed esprimendone, se diversa da zero, il valore in atmosfere.

Nota: il disegno non è in scala.

Dati: $a = 1 \text{ mm}$; $b = 16 \text{ cm}$; $c = 2 \text{ mm}$; $B = 2 \text{ T}$; $V_0 = 0,4 \text{ V}$; $r = 20 \text{ m}\Omega$; $\rho = 1 \Omega \text{ mm}^2/\text{m}$

NOTA: tutti i calcoli possono essere fatti con un'approssimazione del 10%.

Soluzione

A) La corrente che scorre nel circuito sarà $i = \frac{V_0}{R_T}$ dove R_T è la resistenza totale del circuito, quindi la somma della resistenza interna del generatore più quella del mercurio in direzione x ; si ha quindi:

$$R(Hg) = \rho \frac{l}{S} = \rho \frac{b}{a \cdot c} = 1 \Omega \frac{\text{mm}^2}{\text{m}} \frac{160 \text{ mm}}{1 \cdot 2 \cdot \text{mm}^2} = 80 \cdot 10^{-3} \Omega \quad ; \quad R_T = R(Hg) + r = (80 + 20) \text{m}\Omega = 0,1 \Omega$$

$$\text{Quindi:} \quad i = \frac{V_0}{R_T} = \frac{0,4}{0,1} \text{ A} = 4 \text{ A} \quad \therefore$$

B) La differenza di pressione è dovuta ad una differenza fra le forze esercitate sulle facce del tubo dall'interazione fra il mercurio, la corrente i che lo attraversa e il campo magnetico B .

La forza esercitata sul mercurio è $\vec{F} = i \vec{l} \times \vec{B} = -ibB \hat{y}$; L'unica componente diversa da zero si ha quindi in direzione $-\hat{y}$. Lungo le altre direzioni la forza, quindi la pressione è zero.

La pressione si eserciterà solo sulla faccia [ABC'C] di lati bc , in direzione $-\hat{y}$

$$p = \frac{F}{S} = \frac{i \cdot b \cdot B}{b \cdot c} = \frac{iB}{c} = \frac{4 \cdot 2}{2 \cdot 10^{-3}} = 4 \cdot 10^3 \text{ Pa} = 4 \text{ kPa} \quad \therefore$$

Dato che: $1 \text{ Pa} \cong 10^{-5} \text{ Atm}$, si ha $p \cong 4 \cdot 10^{-2} \text{ Atm} \quad \therefore$

Esercizio n.3 [10 punti]

Si consideri un condensatore di capacità C , con le armature piane, parallele e di forma circolare con raggio R . All'interno del condensatore c'è il vuoto.

A questo condensatore è applicata una d.d.p. $V(t)$ a partire dall'istante $t=0$: $V(t) = V_0(1 - e^{-t/\tau})$.

A) Calcolare l'espressione e il valore la corrente di spostamento all'interno del condensatore per $t = t^* = 2s$.

B) Calcolare l'espressione e il valore dell'induzione magnetica B in un punto fra le armature, distante $r=2$ cm dall'asse del condensatore e all'istante $t = t^* = 2s$ (lo stesso tempo utilizzato nel calcolo precedente).

Dati: $C = 3 \text{ mF}$, $R = 5 \text{ cm}$; $V_0 = 2 \text{ V}$; $\tau = 4 \text{ s}$; $t^* = 2 \text{ s}$; $r = 2 \text{ cm}$

NOTA: tutti i calcoli possono essere fatti con un'approssimazione del 10%.

Soluzione

$$A) \quad \mathbf{i}(t) = \frac{dq(t)}{dt} = C \frac{dV(t)}{dt} = \frac{CV_0}{\tau} e^{-t/\tau} \quad \therefore$$

$$\text{e per } t^* = 2 \text{ s: } \quad \mathbf{i}(t^*) = \frac{3 \cdot 10^{-3} \cdot 2 \cdot e^{-1/2}}{4} A \cong 1 \cdot 10^{-3} A = \mathbf{1 \text{ mA}} \quad \therefore \quad [e^{-1/2} = \frac{1}{\sqrt{e}} = \frac{1}{\sqrt{2,7}} \cong \frac{1}{1,6} \cong \frac{2}{3}]$$

A) Anche: La corrente di spostamento sarà $i = J \cdot S$, dove J è la densità della corrente di spostamento e S la superficie delle armature del condensatore.

La densità della corrente di spostamento sarà: $J = \frac{\partial D}{\partial t} = \epsilon_0 \frac{\partial E}{\partial t}$ dove: $E = V/d$, d essendo la distanza fra le armature.

$$\text{Quindi: } \quad J = \epsilon_0 \frac{\partial V}{\partial t} \frac{1}{d} \quad \text{e} \quad i = \epsilon_0 \frac{\partial V}{\partial t} \frac{1}{d} \cdot S = C \frac{\partial V}{\partial t} \quad \text{essendo: } \quad C = \epsilon_0 \frac{S}{d}$$

$$\text{Da cui: } \quad \mathbf{i} = C \frac{\partial V}{\partial t} = \frac{CV_0}{\tau} e^{-t/\tau} \quad \therefore \quad \text{e per } t^* = 2 \text{ s: } \quad \mathbf{i}(t^*) = \frac{3 \cdot 10^{-3} \cdot 2 \cdot e^{-1/2}}{4} A \cong 1 \cdot 10^{-3} A = \mathbf{1 \text{ mA}} \quad \therefore$$

B) Si può utilizzare la relazione: $\oint \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 i_c$ in cui l'integrale viene fatto su di una circonferenza di raggio r , parallela alle due armature e con centro sull'asse del condensatore, mentre i_c è la somma delle correnti concatenate con questa circonferenza. Il verso di B deve essere tangente alle circonferenza con centro sull'asse, dovendo B essere una linea chiusa.

Nota: tutti quelli che hanno utilizzato il teorema dell'induzione scrivendo per il flusso di B : $\phi(B) = B \cdot \pi R^2$ hanno commesso un grosso errore concettuale dato che B è perpendicolare alla superficie S .

$$\text{Si ha quindi: } \quad B \cdot 2\pi r = \mu_0 i_c = \mu_0 i(t^*) \frac{S(\text{concatenata con } r)}{S(\text{totale})} = \mu_0 i(t^*) \frac{\pi r^2}{\pi R^2}$$

$$\text{Per cui: } \quad \mathbf{B}(r, t^*) = \frac{\mu_0}{2\pi} \mathbf{i}(t^*) \frac{r}{R^2} = \frac{4\pi \cdot 10^{-7}}{2\pi} \cdot 1 \cdot 10^{-3} \frac{2 \cdot 10^{-2}}{25 \cdot 10^{-4}} T = \mathbf{16 \cdot 10^{-10} T = 1,6 \text{ nT}} \quad \therefore$$