

a) Si considerino due punti arbitrari A e B nel conduttore. Detta ΔV_{AB} la d.d.p. tra A e B vale, per definizione

$$\Delta V_{AB} = - \int_A^B \underline{E} \cdot d\underline{\ell}$$

dove l'integrale è lungo un arbitrario percorso che connette A e B e $d\underline{\ell}$ è un elemento infinitesimo di tale percorso.

Perché $\underline{E} = 0$ ovunque nel conduttore, segue $\Delta V_{AB} = 0$ ovvero $V = \text{costante}$ nel conduttore per l'arbitrarietà della scelta di A e B.

b) Applichiamo il th di Gauss scegliendo una sfera di raggio $r > R$ come superficie di Gauss e concentrica al conduttore.

Sui punti della superficie \underline{E} è ovunque ortogonale alla sup. sferica. Pertanto

$$\int_S \underline{E} \cdot d\underline{S} = \int_S E dS = E \int_S dS = 4\pi r^2 E$$

dove: $d\underline{S}$: elemento infinitesimo di superficie e si è usato che, per simmetria, \underline{E} ha modulo costante sulla superficie sferica.

Ne segue, per il th di Gauss

$$4\pi r^2 E = \frac{Q}{\epsilon_0} \quad ; \quad E = \frac{Q}{4\pi \epsilon_0 r^2}$$

- 1 -

che il modulo del campo el. prodotto come se la carica Q fosse tutta concentrata nel centro del conduttore.

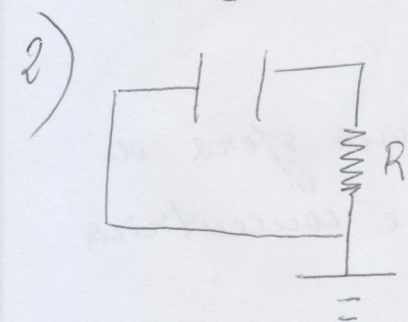
c) In punti esterni al conduttore, visti i risultati al punto b), il potenziale deve avere la stessa espressione del potenziale della carica puntiforme

$$V(r > R) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{Q}{r}$$

Per continuità, tale espressione deve valere anche sulla $\text{sfp. del conduttore}$, dove $V(r=R) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 R}$

Inoltre, poiché il potenziale è costante dentro il conduttore, $V_0 = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 R} = V(R)$ deve valere per ogni punto nel conduttore.

La capacità è definita $C = \frac{Q}{V_0}$, da cui si trova $C = 4\pi\epsilon_0 R$



Per conservazione dell'energia, ai capi della resistenza ci deve essere, in ogni istante, la stessa d.d.p. ai capi del condensatore. Ovvero:

$$\Delta V_C = \Delta V_R$$

Poiché $\Delta V_C = \frac{Q}{C}$ e $\Delta V_R = RI$

$$\frac{Q}{C} = RI$$

con $Q(t)$ la carica su ciascuna armatura del condensatore, al tempo t .

Ad una diminuzione della carica sulle armature del condensatore corrisponde una corrente (positiva) nel circuito, per cui

$$I = -\frac{dQ}{dt}$$

segue allora

$$\frac{Q}{C} + R \frac{dQ}{dt} = 0$$

b) Per separazione di variabili

$$R \frac{dQ}{dt} = - \frac{Q}{C} \quad / \quad - \frac{dQ}{Q} = \frac{dt}{RC}$$

Detto

$$\tau = RC$$

$$\int_{Q_0}^{Q(t)} \frac{dQ}{Q} = - \int_0^t \frac{dt}{\tau} ;$$

$$\ln \left[\frac{Q(t)}{Q_0} \right] = - \frac{t}{\tau} ;$$

$$Q(t) = Q_0 e^{-t/\tau}$$

Poiché

$$I(t) = - \frac{dQ}{dt}$$

$$I(t) = - Q_0 \left(- \frac{1}{\tau} \right) e^{-t/\tau} = \frac{Q_0}{RC} e^{-t/\tau}$$

c) Va determinato t^* tale che $Q(t^*) = 0.3 \cdot Q_0$

$$\cancel{Q_0} e^{-t^*/\tau} = 0.3 \cdot \cancel{Q_0}$$

$$t^* = -\tau \ln(0.3) \approx 1.2 \cdot \tau$$

3) a) Applichiamo la legge di Faraday - Neumann - Lenz

$$\text{f.e.m.} = - \frac{d\phi(B)}{dt}$$

dove $\phi(B)$ è il flusso del campo magnetico \underline{B} in

attraverso il circuito

$$\phi(\underline{B}_{in}) = \int_{\text{circuito}} \underline{B}_{in} \cdot d\underline{S} \quad \text{con} \quad d\underline{S} = l \cdot d\underline{x} \hat{n}$$

\hat{n} è un vettore \perp al circuito; $d\underline{x}$ è un elemento di linea lungo la direzione di moto della sbarretta.

Poiché $\underline{B}_{in} \cdot d\underline{S} = -B_{in} l dx$ si ha

$$\phi(\underline{B}_{in}) = - \int B_{in} l dx = -B_{in} l x$$

\uparrow
 B_{in} uniforme

$$f.e.m. = - \frac{d\phi(\underline{B}_{in})}{dt} = B_{in} l \frac{dx}{dt} = B_{in} l v_i$$

b) Dalla legge di Ohm, $f_{em} = R \cdot I \Rightarrow I = \frac{f_{em}}{R} = \frac{B_{in} l v_i}{R}$

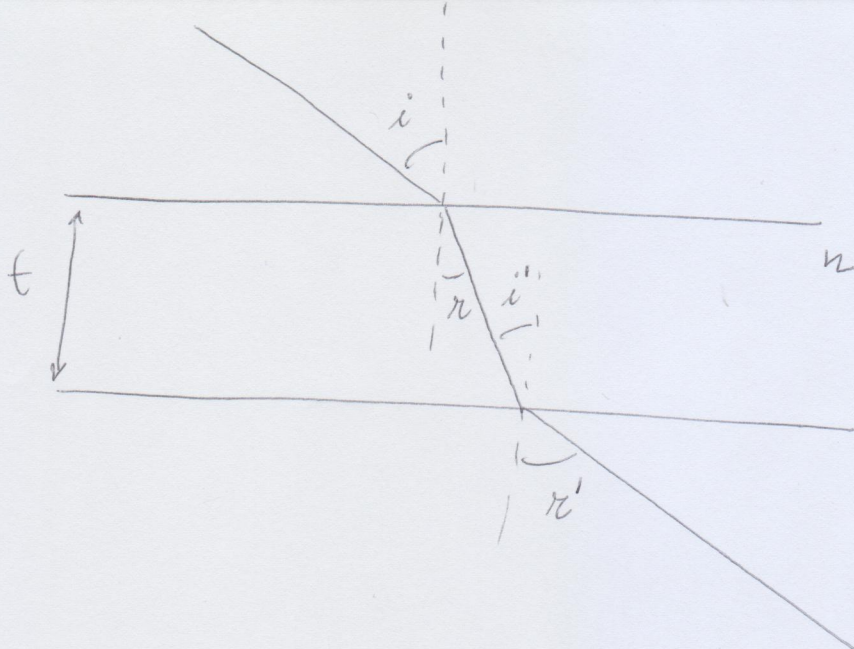
c) La forza \underline{F}_B è dovuta all'interazione tra la corrente I nella sbarretta e il campo magnetico \underline{B}_{in} , $\underline{F}_B = I \underline{l} \times \underline{B}_{in}$ ed ha direzione e verso come in figura. Poiché $\underline{l} \perp \underline{B}$, si ha

$$|\underline{F}_B| = I l B_{in} = \frac{B_{in} l v_i}{R} l B_{in} = \frac{v_i^2 l^2 B_{in}^2}{R}$$

d) Poiché la sbarretta si muove a vel. v_i e sotto l'azione della forza frenante \underline{F}_B , va applicata una forza $\underline{F} = \underline{F}_B$ in verso opposto -
La potenza associata a questa forza è $P = \underline{F} \cdot \underline{v}_i = \frac{v_i^2 l^2 B_{in}^2}{R}$

4)

a)



b)

$$\frac{\sin i}{\sin r} = n \Rightarrow \sin i = n \cdot \sin r$$

c) r ed i' sono angoli alterni interni di due rette parallele tagliate da trasversale. Per tanto: $r = i'$

d)

$$\frac{\sin i'}{\sin r'} = \frac{1}{n} \Rightarrow \sin r' = n \cdot \sin i'$$

e) Da $\begin{cases} \sin r' = n \cdot \sin i' \\ \sin i = n \sin r \\ r = i' \end{cases}$

segue

$$\sin i = n \sin r = n \sin i' =$$

$$= \cancel{n} \frac{\sin r'}{\cancel{n}} = \sin r'$$

Perché i ed r' sono angoli acuti $\Rightarrow i = r'$