



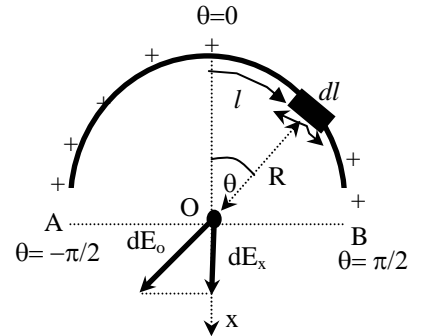
# FISICA II

A.A. 2005-2006

Ingegneria Gestionale

Soluzioni della 1<sup>a</sup> prova

1. La carica  $Q$  è distribuita uniformemente sulla semicirconfenza con densità lineare  $\lambda = Q/\widehat{AB} = Q/\pi R$ . La carica infinitesima  $dq = \lambda dl$  disposta sull'elemento di lunghezza infinitesima  $dl$ , genera nel punto  $O$  (alla distanza  $R$ ) un contributo di potenziale  $dV_o = dq/(4\pi\epsilon_o R)$  ed un contributo di campo elettrico  $dE_o = dq/(4\pi\epsilon_o R^2)$  diretto come in figura. Per ottenere i valori totali di potenziale e campo elettrico occorre sommare tutti i contributi infinitesimi integrando lungo tutta



la distribuzione di carica. In particolare  $V_o = \int dV_o = \int dq/(4\pi\epsilon_o R) = Q/(4\pi\epsilon_o R)$  essendo  $R$  costante, mentre per il calcolo del campo elettrico è necessario fare la difficile somma vettoriale di tutti i contributi elementari  $\vec{E}_o = \int d\vec{E}_o$ . Per ragioni di simmetria della distribuzione di carica, il vettore risultante  $\vec{E}_o$  è tutto diretto lungo l'asse delle  $x$  ( $E_o = E_{o,x}$ ) per cui solo le proiezioni dei contributi lungo l'asse  $x$  vanno integrati  $dE_{o,x} = dE_o \cos\theta$ . Combinando tutte le espressioni si ottiene  $E_o = E_{o,x} = \int dE_{o,x} = \int \frac{dq \cos\theta}{4\pi\epsilon_o R^2}$  dove purtroppo  $\theta$  è variabile durante

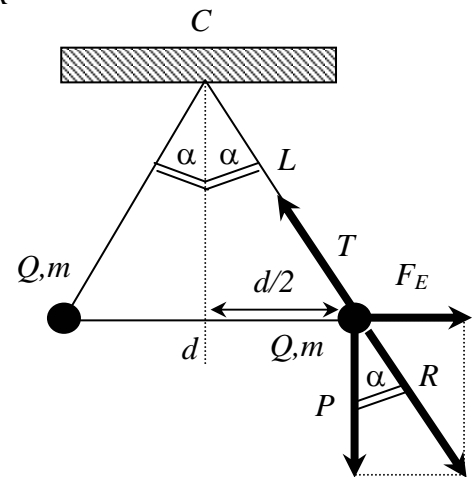
l'integrazione. Convienne quindi esprimere  $dq$  in funzione dell'angolo  $\theta$ . Per la relazione fra archi ed angoli, l'ascissa curvilinea vale  $l=R\theta$  che differenziata permette di scrivere  $dl=R d\theta$ , e quindi  $dq=\lambda dl = \lambda R d\theta = (Q/\pi) d\theta$ , che sostituito nell'espressione del campo permette di

$$\text{ottenere } E_o = \int_{-\pi/2}^{\pi/2} \left(\frac{Q}{\pi}\right) \frac{\cos\theta}{4\pi\epsilon_o R^2} d\theta = \frac{Q}{4\pi^2 \epsilon_o R^2} [\sin\theta]_{-\pi/2}^{\pi/2} = \frac{Q}{2\pi^2 \epsilon_o R^2}$$

2. Su ciascuna sferetta agiscono 3 forze: la forza peso  $P=mg$ , la forza elettrica repulsiva  $F_E = \frac{Q^2}{4\pi\epsilon_o d^2} = \frac{Q^2}{16\pi\epsilon_o L^2 \sin^2\alpha}$  e la

tensione del filo  $T$ . All'equilibrio la somma vettoriale delle tre forze deve annullarsi  $\vec{P} + \vec{F}_E + \vec{T} = 0$  e quindi la risultante parziale di peso e forza elettrica deve essere opposta alla tensione del filo  $\vec{R} = \vec{P} + \vec{F}_E = -\vec{T}$  ossia anch'essa inclinata di un angolo  $\alpha$  rispetto alla verticale. Questo avviene solo se  $F_E = P \tan\alpha$  da

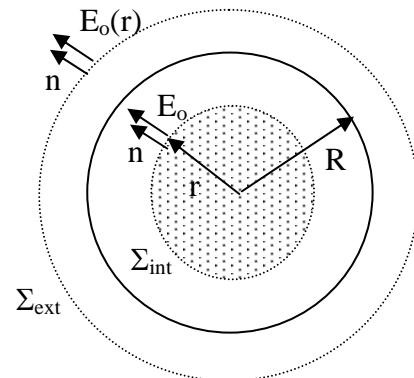
$$\text{cui } Q = \sqrt{4(4\pi\epsilon_o)L^2 mg \sin^3\alpha / \cos\alpha} = 0.93\mu\text{C}$$



3. Per la simmetria del problema il campo elettrico  $E_o(r)$  è radiale e può essere calcolato applicando la legge di Gauss. Per i punti interni che si trovano sulla superficie  $\Sigma_{\text{int}}$  di raggio  $r < R$ , il flusso uscente da  $\Sigma_{\text{int}}$  vale  $\Phi_{\Sigma_{\text{int}}} = \int_{\Sigma_{\text{int}}} \vec{E}_o \cdot \hat{n} dS = 4\pi r^2 E_o(r)$  che per Gauss deve valere  $Q_{\text{int}}/\epsilon_o$ ,

dove il valore della carica interna alla superficie  $\Sigma_{\text{int}}$  vale

$$Q_{\text{int}} = \int \rho dV = \int_0^r \rho(4\pi r^2 dr) = 4\pi \int_0^r r^2 dr = \frac{4\pi}{3} k r^3$$

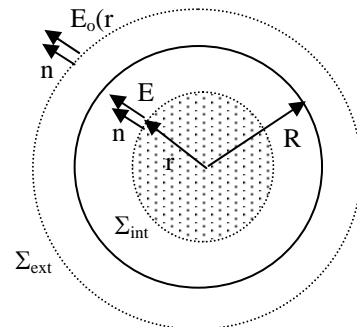


Combinando i due termini della legge di Gauss si ricava il campo interno  $E_{int} = kr^3/5\epsilon_0$ . Per i punti esterni che si trovano sulla superficie  $\Sigma_{ext}$  di raggio  $r > R$ , il flusso uscente da  $\Sigma_{ext}$  vale  $\Phi_{\Sigma_{ext}} = \int_{\Sigma_{ext}} \vec{E}_o \cdot \hat{n} dS = 4\pi r^2 E_o(r)$  che per Gauss deve valere ancora  $Q_{int}/\epsilon_0$ . Ma questa volta la

carica contenuta è tutta la carica  $Q = \int \rho dV = \int_0^R \rho(4\pi r^2 dr) = 4\pi k \int_0^R r^4 dr = \frac{4\pi}{5} kR^5$ . Combinando i due termini della legge di Gauss si ricava il campo esterno  $E_{ext} = kR^5/5\epsilon_0 r^2$ .

4. Come primo passo conviene determinare, applicando la legge di Gauss, il campo elettrico generato da un cilindro infinitamente lungo uniformemente carico con densità  $\rho_1$ . Il flusso uscente dalla superficie cilindrica generica  $\Sigma$  di raggio  $r$  e di altezza  $L$  vale  $\Phi_{\Sigma} = \int_{\Sigma} \vec{E}_o \cdot \hat{n} dS = 2\pi r L E_o(r) = Q_{int}/\epsilon_0$  dove

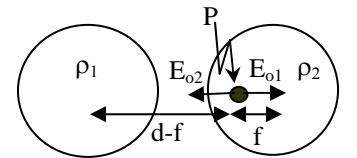
$$Q_{int} = \begin{cases} \rho_1 \pi r^2 L & r < R \\ \rho_1 \pi R^2 L & r \geq R \end{cases} \text{ da cui il campo elettrico } \begin{cases} E_{o_{int}} = \rho_1 r / 2\epsilon_0 & r < R \\ E_{o_{ext}} = \rho_1 R^2 / 2\epsilon_0 r & r \geq R \end{cases}$$



Le stesse formule possono essere applicate per la seconda distribuzione  $\rho_2$ .

La condizione di annullamento del campo elettrico nel punto P implica

$$E_{o1}(d-f) = E_{o2}(f) \text{ ossia } \frac{\rho_1 R^2}{2\epsilon_0(d-f)} = \frac{\rho_2 f}{2\epsilon_0} \text{ da cui } \rho_2 = \rho_1 \frac{R^2}{f(d-f)} = 1.23 \mu\text{C}/\text{m}^3$$



5. Il calcolo di  $\rho$  si può effettuare a partire dalla 1<sup>a</sup> equazione di Maxwell  $\nabla \cdot \vec{E}_o = \rho/\epsilon_0$  che

invertita dà luogo a  $\rho = \epsilon_0 \nabla \cdot \vec{E}_o = \epsilon_0 \left( \frac{\partial E_{ox}}{\partial x} + \frac{\partial E_{oy}}{\partial y} + \frac{\partial E_{oz}}{\partial z} \right)$  dove  $\begin{cases} E_{ox} = a\epsilon_0 x r^2 \\ E_{oy} = a\epsilon_0 y r^2 \\ E_{oz} = a\epsilon_0 z r^2 \end{cases}$ . Il primo termine

della divergenza vale  $\frac{\partial E_{ox}}{\partial x} = \frac{\partial(a\epsilon_0 x r^2)}{\partial x} = a\epsilon_0 \frac{\partial(x r^2)}{\partial x} = a\epsilon_0 \left[ \frac{\partial x}{\partial x} r^2 + 2x r \frac{\partial r}{\partial x} \right]$  dove ovviamente

$\frac{\partial x}{\partial x} = 1$ , mentre il valore  $\frac{\partial r}{\partial x} = \frac{x}{r}$  si ricava differenziando l'espressione del raggio

$r^2 = x^2 + y^2 + z^2$ , tenendo costanti le variabili  $y, z$  così da ottenere  $2r \partial r = 2x \partial x$  e quindi  $\frac{\partial r}{\partial x} = \frac{x}{r}$ .

Il primo termine della divergenza si scrive quindi  $\frac{\partial E_{ox}}{\partial x} = a\epsilon_0 [r^2 + 2x^2]$  mentre gli altri valgono

$\frac{\partial E_{oy}}{\partial y} = a\epsilon_0 [r^2 + 2y^2]$ , e  $\frac{\partial E_{oz}}{\partial z} = a\epsilon_0 [r^2 + 2z^2]$ . Da ciò possiamo calcolare la densità di carica

$\rho = \epsilon_0 \left( \frac{\partial E_{ox}}{\partial x} + \frac{\partial E_{oy}}{\partial y} + \frac{\partial E_{oz}}{\partial z} \right) = a\epsilon_0^2 (3r^2 + 2(x^2 + y^2 + z^2)) = 5a\epsilon_0^2 r^2$ . Questa densità di carica integrata

nella sfera di raggio  $R$  (con il sistema dei gusci sferici di volume  $d\tau = 4\pi r^2 dr$ ) dà luogo alla carica

interna alla sfera  $Q = \int \rho d\tau = \int_0^R \rho(4\pi r^2 dr) = 20a\pi\epsilon_0^2 \int_0^R r^4 dr = 4a\pi\epsilon_0^2 R^5$ .