

FORMULARIO A-Z

$$\vec{F}_e = k_e \frac{q_1 q_2}{r^2} \vec{u}_e$$

$$\vec{E} = \frac{\vec{F}}{q}$$

$$\vec{F}_e = q \vec{E}$$

$$\vec{E} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{q}{r^2} \vec{u}_e$$

$$W = \int_A^B \vec{F} \cdot d\vec{s} = \int_A^B q \vec{E} \cdot d\vec{s} = q \int_A^B \vec{E} \cdot d\vec{s} = q \int_A^B \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{q}{r^2} \cdot \vec{u}_e \cdot d\vec{s} = \frac{qq}{4\pi\epsilon_0} \int_A^B \frac{1}{r^2} ds$$

$$= \frac{qq}{4\pi\epsilon_0} \left[-\frac{1}{r} \right]_A^B = q (V_B - V_A) \text{ DA CUI SI DEDUCE CHE L'ENERGIA POTENZIALE E' ESPRIMIBILE MOLTIPLICANDO IL POTENZIALE PER LA CARICA}$$

$\frac{W}{q} = V$ il potenziale invece è il lavoro su unità di carica.

Lo stesso risultato si ottiene moltiplicando il campo E per la distanza a cui si vuole calcolare il potenziale

$$\vec{E}_2 = V$$

$$\phi(E)_\Sigma = \oint_\Sigma \vec{E} \cdot \vec{u}_n d\Sigma = \frac{q}{\epsilon_0} = \frac{\lambda l}{\epsilon_0} = \frac{\sigma \Sigma}{\epsilon_0} = \frac{SV_0}{\epsilon_0}$$

Se ho il flusso posso trovare il campo E .

$$\phi(E)_\Sigma = \oint_\Sigma \vec{E} \cdot \vec{u}_n d\Sigma = \vec{E} \oint_\Sigma \vec{u}_n d\Sigma = \frac{q}{4\pi\epsilon_0 r^2} \oint_\Sigma d\Sigma = \frac{q}{4\pi\epsilon_0 r^2} 4\pi r^2 = \frac{q}{\epsilon_0}$$

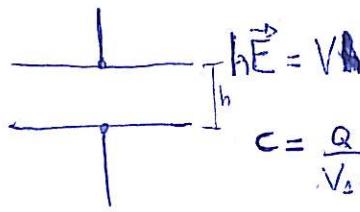
$$\phi(E)_\Sigma = \vec{E} \cdot \vec{\Sigma} \Rightarrow \vec{E} = \frac{\phi(E)}{\Sigma}$$

FORMA DIFFERENZIALE DEL TEOREMA DI GAUSS

$$\phi(E)_\Sigma = \oint_\Sigma \vec{E} \cdot \vec{u}_n d\Sigma = \oint_V \nabla \cdot \vec{E} dV = \int_V \frac{S dV}{\epsilon_0}$$

$$\nabla \cdot \vec{E} = \frac{S}{\epsilon_0}$$

CONDENSATORI

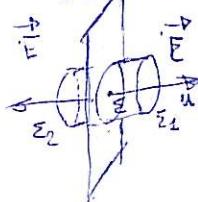


$$C = \frac{Q}{V_1 - V_2} = \frac{\sigma \Sigma}{V_1 - V_2}$$

$$\vec{E} = 2 \frac{\sigma}{\epsilon_0 \cdot 2} = \frac{\sigma}{\epsilon_0}$$

CAMPO
DI UN PIANO

il campo elettrico \vec{E} sul condensatore si calcola con la legge di GAUSS



$$\phi(E) = \int_{\Sigma_1}^{\Sigma_2} \vec{E} \cdot d\vec{\Sigma}_1 + \int_{\Sigma_2}^{\Sigma_3} \vec{E} \cdot d\vec{\Sigma}_2 + \int_{\Sigma_3}^{\Sigma_1} \vec{E} \cdot d\vec{\Sigma}_3$$

$$= \int_{\Sigma_1}^{\Sigma_2} E \cdot d\Sigma_1 + \int_{\Sigma_2}^{\Sigma_3} E \cdot d\Sigma_2$$

$$= 2 \vec{E} \Sigma = \frac{\sigma \Sigma}{\epsilon_0}$$

da cui $\vec{E} = \frac{\sigma \Sigma}{\epsilon_0 \cdot 2}$

$$\vec{E} = \frac{\sigma}{\epsilon_0 \cdot 2}$$

Se ho il campo si trova la carica dividendo per Σ

$$\vec{E} = \frac{\phi(E)_z}{4\pi \epsilon_0^2}$$

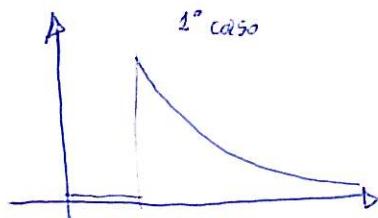
Se ho la densità di carica si trova il campo con la formula

$$\vec{E} = \frac{\sigma \Sigma}{\epsilon_0 \cdot 4\pi \epsilon_0^2} = \frac{\sigma}{\epsilon_0}$$

Dovrò ora distinguere i casi, raggio superficie di GAUSS minore del raggio della sfera, raggio della superficie di GAUSS maggiore della sfera o uguale.

Per $R > a$ e come se tutta la carica fosse concentrata nel centro e quindi vale

$$\vec{E} = \frac{Q}{4\pi \epsilon_0 R^2}$$

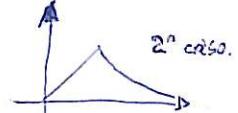


Per $R < a$ e come se tutto dipendesse dal tipo di distribuzione di carica.

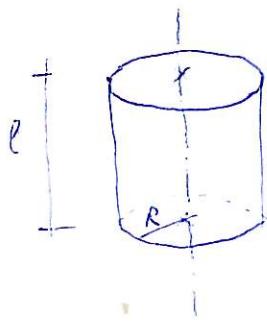
Se la carica è tutta nella superficie il campo E è nullo, se invece è uniformemente distribuita vale:

$$E = \frac{Q}{4\pi \epsilon_0 a^3}$$

che è una retta



campo generato da una distribuzione cilindrica di carica.



Supponiamo la carica distribuita sulla superficie

$$\lambda = \frac{q}{L} \quad \oint_{\Sigma} \vec{E} \cdot d\vec{\ell}_H = \int_{\Sigma} \vec{E} \cdot d\vec{\ell}_H = \vec{E} \oint_{\Sigma} d\vec{\ell}_H = \vec{E} 2\pi R \cdot L = \frac{Q_{TOT}}{\epsilon_0}$$

$$\text{da cui } \vec{E} = \frac{Q_{TOT}}{2\pi R L \epsilon_0} \quad \text{essendo } Q_{TOT} = \lambda L \text{ si ha}$$

$$\vec{E} = \frac{\lambda L}{2\pi R L \epsilon_0} = \frac{\lambda}{2\pi R \epsilon_0}$$

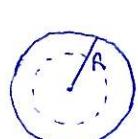
che corrisponde alla carica
concentrata tutta sull'asse del
cilindro.

Per $r < R$ si hanno due casi:

1° Distribuzione superficiale di carica che implica campo interno nullo
a causa del fatto che non ci sono cariche racchiuse.

2° Distribuzione volumetrica di carica

Applicare GAUSS alla sezione (si può fare perché il campo è radiale)

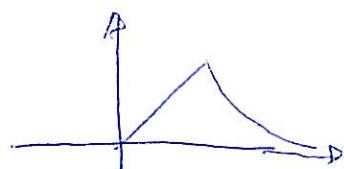


$$\oint_{\Sigma} \vec{E} \cdot d\vec{\ell}_H = \vec{E} \oint_{\Sigma} d\vec{\ell}_H = \vec{E} A = \frac{q_{int}}{\epsilon_0} \quad q_{int} = \lambda r$$

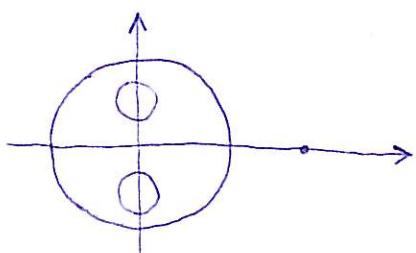
$$2\pi r L E = -\frac{q}{\epsilon_0}$$

$$\vec{E} = \frac{-q}{2\pi r L \epsilon_0}$$

$$\vec{E} = \frac{\lambda r}{2\pi \epsilon_0 r^2}$$



Per i volumi di cariche "non uniformi", cioè con buchi si applica
il principio di sovrapposizione



Vettore Polarizzazione.

È il momento di dipolo per unità di volume. $\vec{P} = \rho_m$ ed è proporzionale al campo elettrico \vec{E} . ne deriva.

$$\vec{P} = \epsilon_0 \chi_e \vec{E}$$
$$\vec{P} \parallel \vec{E}$$

χ_e = suscettività elettrica.

è la risposta del materiale al campo elettrico \vec{E}

Essendo $\vec{P} \parallel \vec{E}$ si ha che essa è perpendicolare alla superficie.

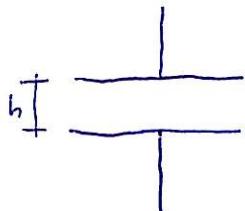
La carica per unità di superficie di un pezzo di materiale polarizzato è uguale alla componente della polarizzazione P nella direzione della normale alla superficie del corpo.

$$\Phi_H = P \cos \theta = \sigma_P$$

Collegamento campo elettrico sulla superficie di un conduttore con la carica elettrica superficiale

condensatore piano

Se d.p. viene fuori dall'integrazione del campo \vec{E} nell'usuale maniera.

$$q \int_{V_1}^{\vec{E}} ds = q(V_1 - V_2) \Rightarrow q \int_{V_1}^{\vec{E}} ds = q(V_1 - V_2)$$


con GAUSS trovo il campo \vec{E} per ogni armatura

$$\oint_{\Sigma} \vec{E} \cdot d\vec{u}_H d\Sigma = \frac{q_{int}}{\epsilon_0} \quad q_{int} = \sigma \sum$$
$$V = E \cdot h$$

$$2 \int_{\Sigma} \vec{E} \cdot d\vec{\Sigma} = 2E \Sigma = \frac{q_{int}}{\epsilon_0} \Rightarrow 2E \Sigma = \frac{\sigma \Sigma}{\epsilon_0} \Rightarrow E_{p.m.} = \frac{\sigma}{2\epsilon_0}$$

Il campo totale è dato dalla somma dei campi per ogni singola armatura, cioè s'apriva il due ai denominatori.

$$\vec{E}_{cond} = \frac{\sigma}{\epsilon_0}$$

Se capacità di un condensatore piano è data dal rapporto

$$C = \frac{Q}{V_1 - V_2} \quad \text{e si misura in Farad.}$$

Se carica $Q = \sigma \Sigma$.

La densità di carica di polarizzazione è uguale alla componente normale del vettore $\vec{\Phi}$

$$\vec{G}_p = \vec{\Phi} \cdot \vec{n}$$

$$\vec{\Phi} = \epsilon_0 \chi \vec{E} \quad \chi = (k_e - 1)$$

nei condensatori piani vale

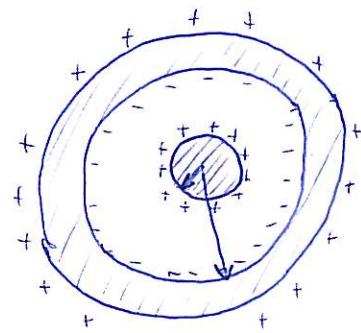
$$\boxed{\frac{V'}{V_0} = \frac{E'}{E_0}}$$

Il campo dopo l'inserimento del dielettrico in un condensatore piano vale:

$$E' = \frac{\sigma}{\epsilon_0} - \frac{G_p}{\epsilon_0} \Rightarrow E' = E_0 - \frac{\Phi}{\epsilon_0}$$

CONDENSATORE SFERICO

$$V_1 - V_2 = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \frac{R_2 - R_1}{R_1 R_2}$$



$$C = \frac{Q}{V_1 - V_2} = \frac{Q}{\frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \frac{R_2 - R_1}{R_1 R_2}} = \frac{4\pi\epsilon_0}{\frac{R_2 - R_1}{R_1 R_2}}$$

$$U_e = \frac{Q^2}{2C} \quad \text{che è il lavoro speso}$$

si è fatto l'integrale $W = \int_0^Q \frac{q}{C} dq = \frac{Q^2}{2C}$

In generale l'energia interna di un condensatore si può scrivere come funzione della carica e della capacità.

