



Appunti universitari
Tesi di laurea
Cartoleria e cancelleria
Stampa file e fotocopie
Print on demand
Rilegature

NUMERO: 2255A

ANNO: 2017

A P P U N T I

STUDENTE: Zaoli Pattone Martina

MATERIA: Fisica II - Prof. Ummarino

Il presente lavoro nasce dall'impegno dell'autore ed è distribuito in accordo con il Centro Appunti.

Tutti i diritti sono riservati. È vietata qualsiasi riproduzione, copia totale o parziale, dei contenuti inseriti nel presente volume, ivi inclusa la memorizzazione, rielaborazione, diffusione o distribuzione dei contenuti stessi mediante qualunque supporto magnetico o cartaceo, piattaforma tecnologica o rete telematica, senza previa autorizzazione scritta dell'autore.

**ATTENZIONE: QUESTI APPUNTI SONO FATTI DA STUDENTIE NON SONO STATI VISIONATI DAL DOCENTE.
IL NOME DEL PROFESSORE, SERVE SOLO PER IDENTIFICARE IL CORSO.**

ELETTROSTATICA

$$\vec{F} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{q_1 \cdot q_2}{r^2} \vec{ur}$$

↳ $\epsilon_0 = 8.85 \cdot 10^{-12} \frac{C^2}{m^2 \cdot N}$



CARICA ELEMENTARE

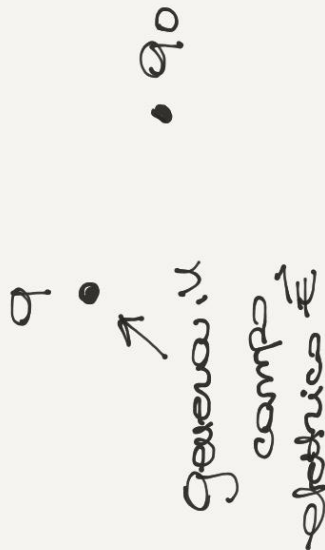
$$e = 1.6 \cdot 10^{-19} C$$

CAMPO ELETTICO

• perturbazione dello spazio tempo che opera una carica q

$$\vec{E} = \frac{\vec{F}}{q_0}$$

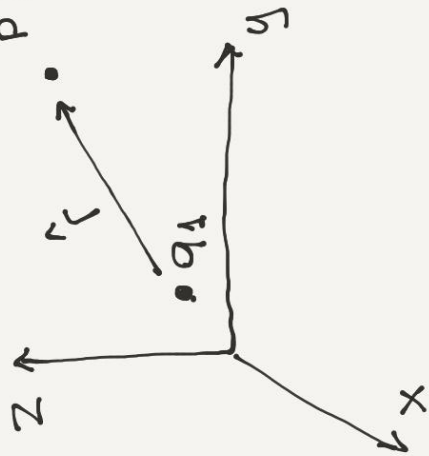
$q_0 < q$
↳ carica di prova:
normalizza la forza elettrica



CAMPO ELETRICO IN 3 DIMENSIONI

$P(x, y, z)$

q_1 genera un campo \vec{E}



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

$$\vec{ur} = \frac{\hat{r}}{|\hat{r}|} = \frac{\text{vettore}}{\text{modulo}} = \text{vettore unitario}$$

↑
indica la direzione di \hat{r} e il verso.

$$\vec{E} = E_x \hat{i} + E_y \hat{j} + E_z \hat{k}$$

$$E_x = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{q}{r^2} \vec{ur}_x = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \frac{x-x_1}{r^3}$$

→ posso scriverlo come:

$$r = \sqrt{(x-x_1)^2 + (y-y_1)^2 + (z-z_1)^2}$$

$$\Rightarrow E_x = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{q}{r^2} \frac{x-x_1}{r} = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \frac{x-x_1}{\sqrt{(x-x_1)^2 + (y-y_1)^2 + (z-z_1)^2}^3}$$

ANALOGO PER le componenti y e z

$$\Rightarrow E_x = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{q}{\left[(x-x_1)^2 + (y-y_1)^2 + (z-z_1)^2 \right]^{3/2}}$$

$$E_x(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho dV (x-x')}{((x-x')^2 + (y-y')^2 + (z-z')^2)^{3/2}}$$

[integrale di volume]

$$E_x(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int dx' \int dy' \int dz' \frac{\rho(x', y', z') (x-x')}{|\vec{r}-\vec{r}'|^3}$$

ESERCIZIO: filo uniformemente carico ①

$$q = \lambda \cdot 2L$$

$$\vec{E}(\vec{r}) = E_y \hat{j}$$

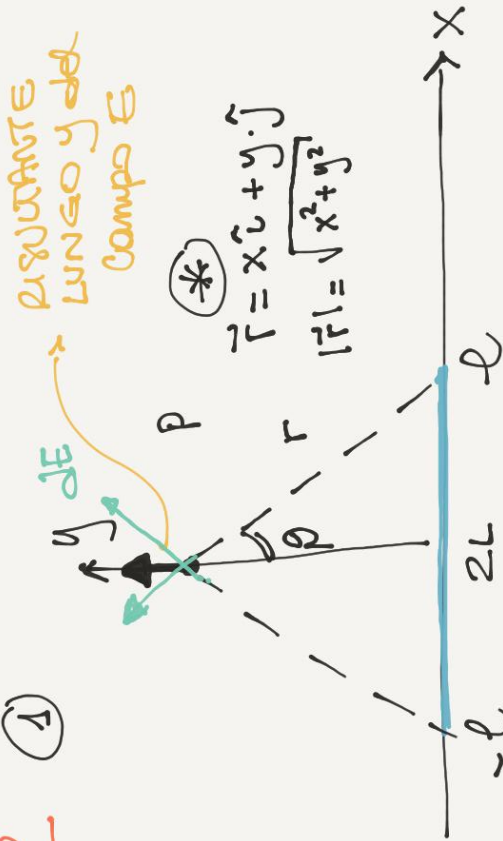
$$dE_y = dE \cos\theta$$

$$|\vec{E}| = \int \frac{dq}{4\pi\epsilon_0 r^2} \cos\theta = |E_y|$$

$$= \int \frac{\lambda 2 dL}{4\pi\epsilon_0 r^2} \cos\theta =$$

$$= \frac{2\lambda}{4\pi\epsilon_0} \int_{-l}^l \frac{dL}{r^2} \cos\theta \quad (*)$$

$$= \frac{2\lambda}{4\pi\epsilon_0} \int_{-l}^l \frac{dx}{x^2+y^2} \cos\theta$$



ANELLO UNIFORMEMENTE CARICO

$$|\vec{E}| = |\vec{E}_x|$$

$$dE_x = dE \cos \theta \rightarrow \text{INTEGRO}$$

$$|\vec{E}| = \int \frac{dq}{4\pi\epsilon_0 r^2} \cos \theta \cdot \frac{x}{\sqrt{R^2 + x^2}} =$$

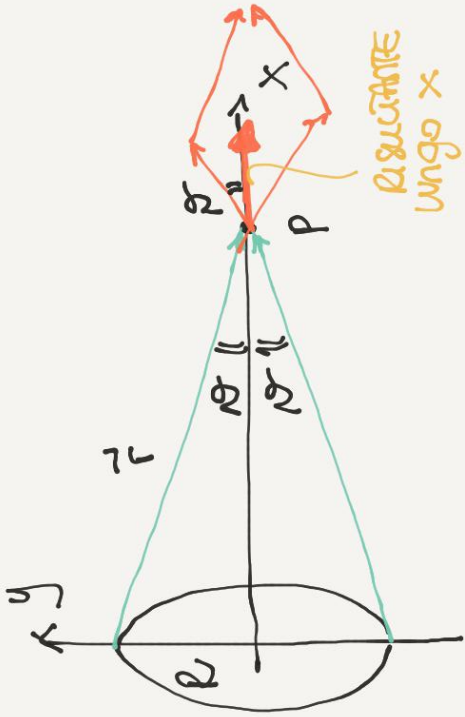
$$= \int_0^{2\pi R} \frac{\lambda dl}{4\pi\epsilon_0 r^2} \cos \theta \cdot \frac{x}{\sqrt{R^2 + x^2}} =$$

$$= \frac{\lambda x \cos \theta}{4\pi\epsilon_0 r^{3/2}} \int_0^{2\pi R} dl = \frac{\lambda x \cos \theta}{4\pi\epsilon_0 r^{3/2}} 2\pi R$$

SE $x \gg R$

l'anello è assimilabile ad una carica puntiforme

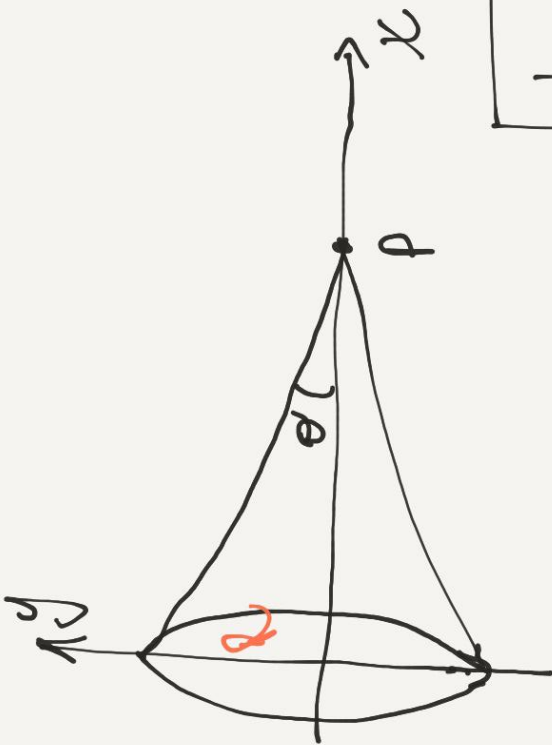
$$E = \frac{q}{4\pi\epsilon_0 x^2}$$



risultante lungo x

$$Q = \lambda 2\pi R$$

$$dq = \lambda dl$$



$$E = E_x = dE \cos \theta$$

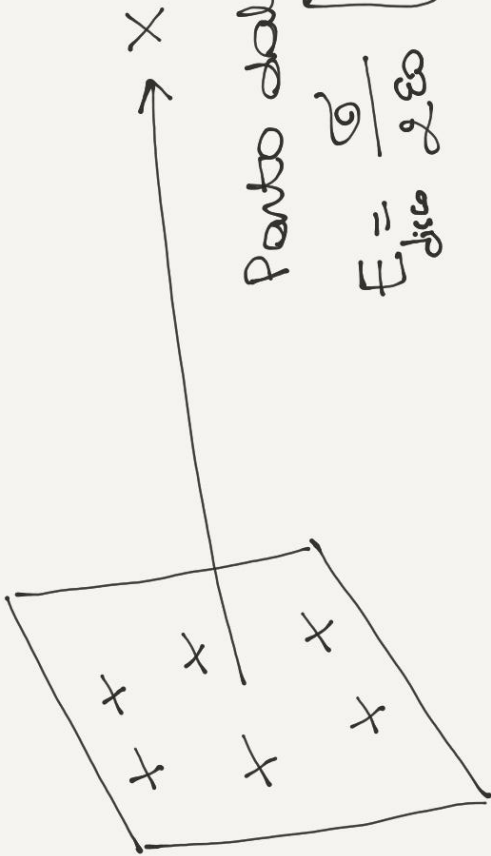
$$\int dE \cos \theta = \int \frac{dq}{4\pi\epsilon_0 r^2} \cdot \cos \theta \cdot \frac{x}{\sqrt{R^2 + x^2}}$$

$$dq = \lambda dl$$

$$E_x = \int_0^{2\pi R} \frac{\lambda dl}{4\pi\epsilon_0 (x^2 + R^2)} \cos \theta \frac{x}{\sqrt{R^2 + x^2}} = \frac{\lambda \cos \theta x}{4\pi\epsilon_0 (x^2 + R^2)^{3/2}} \cdot 2\pi R$$

PIANO INFINITO UNIFORMEMENTE CARICO

$$E = \pm \frac{\sigma}{2\epsilon_0} = \text{costante}$$



Punto del disco unif. carico dove

$$E_{\text{disco}} = \frac{\sigma}{2\epsilon_0} \left[1 - \frac{x}{(R^2 + x^2)^{1/2}} \right]$$

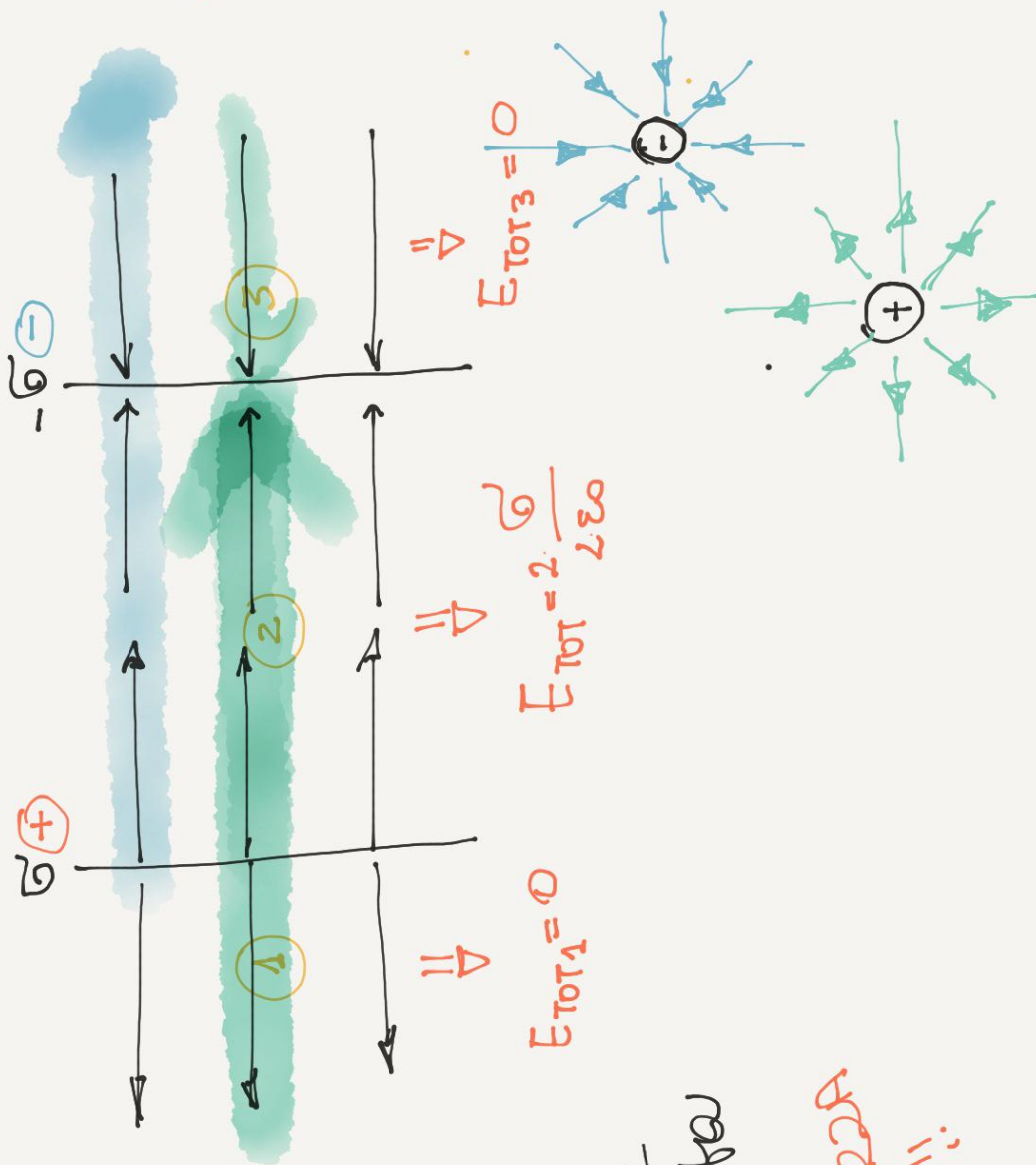
disco da R
definito

$$\lim_{R \rightarrow \infty} E_{\text{disco}} = \lim_{R \rightarrow \infty} \frac{\sigma}{2\epsilon_0} \left[1 - \frac{x}{(R^2 + x^2)^{1/2}} \right] = \frac{\sigma}{2\epsilon_0}$$

$\rightarrow 0$

se il raggio del disco $\rightarrow \infty$, non è più un disco, ma un piano \rightarrow

LASTRE UNIFORMEMENTE CARICHE



Per le linee di campo devo considerare 1 lamina per volta

NB LE LINEE DI FORZA SONO INFINITE!!

$$W_{AB} = \int_{r_A}^{r_B} dW = \int_{r_A}^{r_B} q_0 E dr = \int_{r_A}^{r_B} q_0 \frac{q}{4\pi\epsilon_0 r^2} dr$$

→ *maggiore distanza tra q e q₀ che varie maglie intermedie.*

$$W_{AB} = \frac{q_0 q}{4\pi\epsilon_0} \int_{r_A}^{r_B} \frac{dr}{r^2} = \frac{q_0 q}{4\pi\epsilon_0} \left[-\frac{1}{r} \right]_{r_A}^{r_B} =$$

$$= \frac{q_0 q}{4\pi\epsilon_0} \left(\frac{1}{r_A} - \frac{1}{r_B} \right) = q_0 \left[\frac{q}{4\pi\epsilon_0 r_A} - \frac{q}{4\pi\epsilon_0 r_B} \right] =$$

$$= q_0 (V(r_A) - V(r_B))$$

→ DIFFERENZA TRA POTENZIALE IN r_A E POTENZIALE IN r_B

ENERGIA POTENZIALE

→ U = energia potenziale

$$\Delta W = W(r_B) - W(r_A) = -\Delta U$$

$$\Delta U = q_0 (V(r_A) - V(r_B))$$

↑ Joule ↑ Coulomb → $V = \left[\frac{J}{C} \right] = [Volt]$

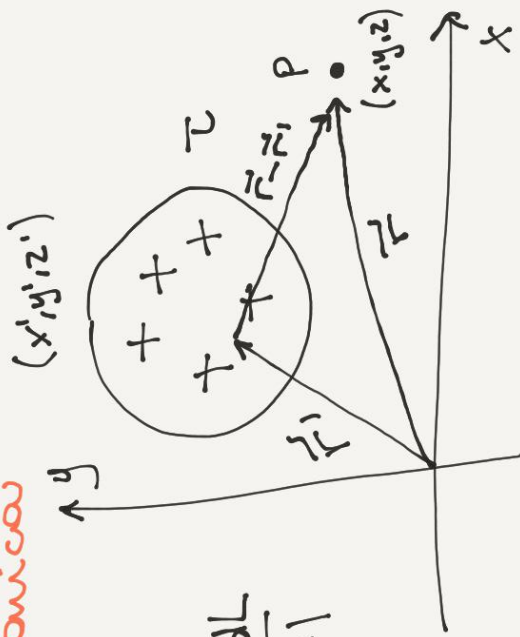
Corpi MACROSCOPICI → distribuzione di cariche

$$V(\vec{r}) = \frac{q}{4\pi\epsilon_0|\vec{r}'|}$$

$$\boxed{1D} \quad V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_{\tau} \frac{dq}{|\vec{r}-\vec{r}'|} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\lambda(\vec{r}')dL}{|\vec{r}-\vec{r}'|}$$

(analogo nelle 3 dim.)

$$|\vec{r}-\vec{r}'| = \sqrt{(x-x')^2 + (y-y')^2 + (z-z')^2}$$



$$1D \quad dq = \lambda dL$$

$$2D \quad dq = \sigma dS$$

$$3D \quad dq = \rho d\tau$$

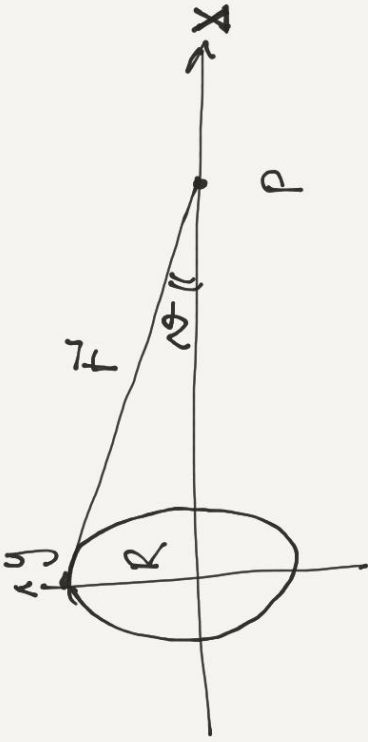
TEOREMA DI STOKES

$$\varepsilon = \oint_L \vec{E} \cdot d\vec{l} = \int_S (\vec{\nabla} \times \vec{E}) \cdot \vec{n} \, dS$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{E} = \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ E_x & E_y & E_z \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \frac{\partial E_z}{\partial y} - \frac{\partial E_y}{\partial z} & \frac{\partial E_x}{\partial z} - \frac{\partial E_z}{\partial x} & \frac{\partial E_y}{\partial x} - \frac{\partial E_x}{\partial y} \end{vmatrix}$$

← prodotto vettoriale

se \vec{E} è conservativo
 $\varepsilon = 0$



ESERCIZIO: ANELLO CARICO

$$V(r) = \frac{q}{4\pi\epsilon_0 r}$$

$$dV = \frac{dq}{4\pi\epsilon_0 r} = \frac{\lambda dl}{4\pi\epsilon_0 \sqrt{x^2 + R^2}}$$

$$V(r) = \int_0^{2\pi R} \frac{\lambda dl}{4\pi\epsilon_0 \sqrt{x^2 + R^2}} = \frac{\lambda}{4\pi\epsilon_0 \sqrt{x^2 + R^2}} \int_0^{2\pi R} dl =$$

$$= \frac{\lambda 2\pi R}{4\pi\epsilon_0 \sqrt{x^2 + R^2}} = \frac{q}{4\pi\epsilon_0 \sqrt{x^2 + R^2}}$$

$$E_x = - \frac{\partial V}{\partial x} = - \left[\frac{q}{4\pi\epsilon_0} \left(-\frac{1}{2} (x^2 + R^2)^{-3/2} \cdot 2x \right) \right] \sqrt{x^2 + R^2}^{1/2}$$

$$= \frac{q x}{4\pi\epsilon_0 (x^2 + R^2)^{3/2}}$$

$$dq = \lambda dl$$

$$q = \lambda 2\pi R$$

$$r = \sqrt{x^2 + R^2}$$

SUPERFICI EQUIPOTENZIALI

Il gradiente di potenziale sarà \perp alla superficie

$$V(x, y, z) = \text{costante} \rightarrow \text{div} = -\vec{E} \cdot d\vec{s} = -(\nabla \cdot V) d\vec{s} = 0 \uparrow$$

\perp alla superficie
perché $V = \text{cost.}$

ESERCIZIO = applicazione Teorema di STOKES

$$\vec{E} = \frac{y}{x^2+y^2} \hat{i} - \frac{x}{x^2+y^2} \hat{j}$$

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{s} = \int_{\Sigma} (\nabla \times \vec{E}) \cdot \vec{n} \, d\Sigma = 0$$

IL CAMPO È \perp CONSERVATIVO
 È VALIDO SE NON CI SONO SINGOLARITÀ (ovvero non sono considerate le tangenti)

$$\nabla \times \vec{E} = \text{rot} \left(\begin{matrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ \frac{y}{x^2+y^2} & -\frac{x}{x^2+y^2} & 0 \end{matrix} \right) = 0$$

$$= \hat{i} \cdot \frac{\partial}{\partial z} \left(-\frac{x}{x^2+y^2} \right) +$$

$$- \hat{j} \frac{\partial}{\partial z} \left(\frac{y}{x^2+y^2} \right) +$$

$$+ \hat{k} \left(\frac{\partial}{\partial x} \left(-\frac{x}{x^2+y^2} \right) - \frac{\partial}{\partial y} \left(\frac{y}{x^2+y^2} \right) \right) =$$

$$= \hat{k} \left[\frac{-1(x^2+y^2) - (z \cdot x \cdot x)}{(x^2+y^2)^2} - \frac{-1(x^2+y^2) - (y \cdot 2y)}{(x^2+y^2)^2} \right]$$

DISTINZIONE COORD. SFERICHE

$$\vec{E} = E_r \vec{u}_r + E_\theta \vec{u}_\theta + E_\varphi \vec{u}_\varphi$$

$$E_r = - \frac{\partial V}{\partial r} = \frac{2\rho \cos\theta}{4\pi\epsilon_0 r^3}$$

$$E_\theta = - \frac{1}{r} \frac{\partial V}{\partial \theta} = \frac{\rho \sin\theta}{4\pi\epsilon_0 r^3}$$

$$E_\varphi = - \frac{1}{r \sin\theta} \frac{\partial V}{\partial \varphi} = 0$$

$$\vec{E} = \frac{2\rho \cos\theta}{4\pi\epsilon_0 r^3} \vec{u}_r + \frac{\rho \sin\theta}{4\pi\epsilon_0 r^3} \vec{u}_\theta$$

$$|\vec{E}| = \sqrt{\left(\frac{2\rho \cos\theta}{4\pi\epsilon_0 r^3}\right)^2 + \left(\frac{\rho \sin\theta}{4\pi\epsilon_0 r^3}\right)^2} = \frac{\rho}{4\pi\epsilon_0 r^3} \sqrt{3\cos^2\theta + 1}$$

$$V(\vec{r}) = \frac{\rho \cos\theta}{4\pi\epsilon_0 r^2}$$

MOMENTO DI DIPLO (È COSTANTE)

IN UN CAMPO \vec{E} , IL DPOLO RUOTA, MA NON TRASLA

$$\vec{F}_{TOT} = -q\vec{E} + q\vec{E} = \vec{0}$$

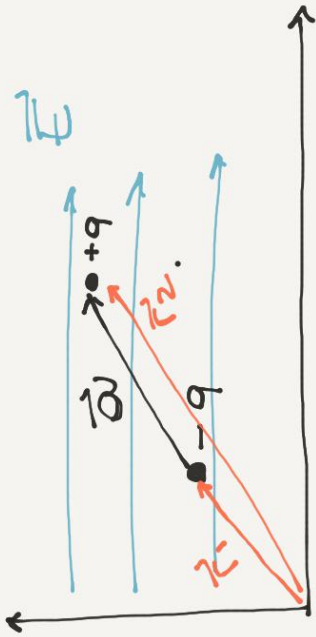
$$\vec{M} = \vec{r}_2 \times q\vec{E} - \vec{r}_1 \times q\vec{E} = (\vec{r}_2 - \vec{r}_1) \times q\vec{E} = \vec{\omega}$$

$$\Rightarrow \dot{\vec{M}} = q\vec{\omega} \times \vec{E} = \dot{\vec{p}} \times \vec{E}$$

$$|\dot{\vec{M}}| = |\dot{\vec{p}} \times \vec{E}| = pE \sin \alpha$$

$$U = \dot{\vec{p}} \cdot \vec{E} = -pE \cos \alpha \rightarrow \text{considero il modulo x derivato}$$

$$|\dot{M}| = \left| \frac{dU}{dt} \right|$$

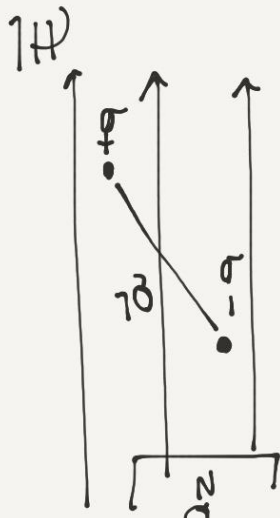


SE IL CAMPO È NON È COSTANTE

$$\vec{F}_{\text{TOT}} = -q\vec{E}(x) + q\vec{E}(x+a_x) =$$

$$= -q\vec{E}(x) + q\left[\vec{E}(x) + \frac{\partial \vec{E}}{\partial x} a_x + \frac{\partial \vec{E}}{\partial y} a_y + \frac{\partial \vec{E}}{\partial z} a_z\right]$$

$$= q \vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \vec{p} \cdot \nabla \vec{E}$$



$\neq 0 \rightsquigarrow$ IL DIPOLO SI SPOSTA
 OLTRE CHE A RUOTARE!

\vec{E} costante $\rightarrow \vec{P} = q \cdot \vec{\omega}$ (dipolo)

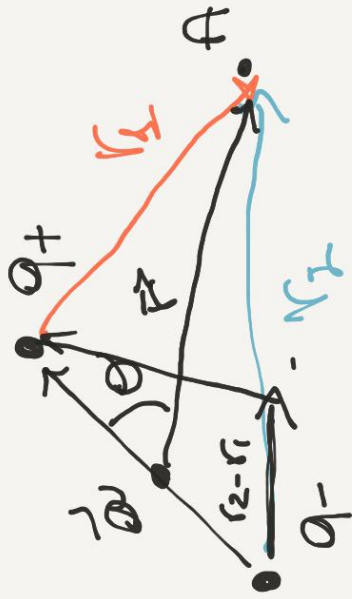
$\vec{M} = q \vec{\omega} \times \vec{E} = \vec{p} \times \vec{E}$ (momento)

$$V(A) = \frac{q}{4\pi\epsilon_0 r_1} - \frac{q}{4\pi\epsilon_0 r_2} =$$

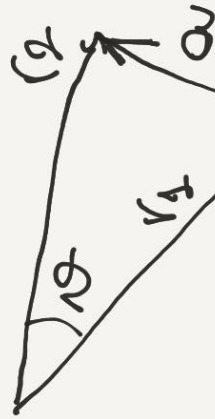
$$= \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \left(\frac{r_2 - r_1}{r_1 r_2} \right)$$

$$= \frac{q \omega \cos\theta}{4\pi\epsilon_0 r^2} = \frac{p \cos\theta}{4\pi\epsilon_0 r^2}$$

$$= \frac{\vec{P} \cdot \vec{r}}{4\pi\epsilon_0 r^2}$$



$V(A)?$



$$r_2 - r_1 = a \cos\theta$$

$$\sqrt{r_1^2 + r_2^2} = r$$

TEOREMA DI GAUSS

$$\Phi(\vec{E}) = \oint_Z \vec{E} \cdot \hat{n} dZ \quad \left[\frac{V}{m} \cdot m^2 \right]$$

FLUSSO
ATTRAVERSO
UNA SUPERFICIE Z

Flusso di una carica puntiforme

$$d\Phi = \vec{E} \cdot \hat{n} dZ \quad \rightarrow \quad \vec{E} = E \vec{u}_r$$

$$d\Phi = E \vec{u}_r \cdot \hat{n} dZ = \frac{q}{4\pi\epsilon_0 r^2} \vec{u}_r \cdot \hat{n} dZ =$$

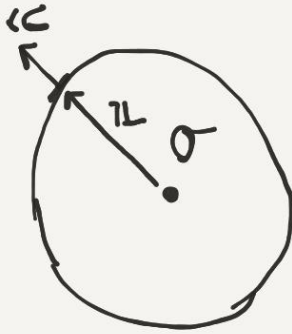
$$= \frac{q}{4\pi\epsilon_0 r^2} \cos\theta dZ \quad \rightarrow dZ_0$$

$$= \frac{q}{4\pi\epsilon_0 r^2} dZ_0 =$$

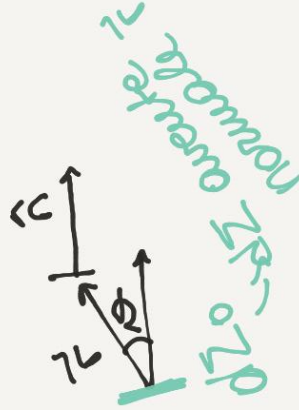
$$\Delta \Phi = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \int d\Omega \quad (\text{integro})$$

$$\Delta \Phi = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \int d\Omega = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \cdot 4\pi = \frac{q}{\epsilon_0}$$

angolo solido
 $\frac{dZ_0}{r^2} = d\Omega$



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



Flusso di una carica

DIMOSTRAZIONE DIVERGENZA

$$\Phi(A) = \vec{E} \cdot \vec{u}_x dydz = E_x dydz$$

$$\Phi(A') = \vec{E}' \cdot (-\vec{u}_x) dydz = -E'_x dydz$$

$$(E_x - E'_x) dydz = \frac{\partial E_x}{\partial x} dx dydz \quad (1D)$$

$$\boxed{3D} \left(\frac{\partial E_x}{\partial x} + \frac{\partial E_y}{\partial y} + \frac{\partial E_z}{\partial z} \right) dx dy dz = d\Phi$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \rho \quad \text{d}\tau$$

DIVERGENZA DEL CAMPO È

$$d\Phi = \frac{dq}{\epsilon_0} = \frac{\rho \, d\tau}{\epsilon_0} = \vec{\nabla} \cdot \vec{E} \, d\tau$$

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

LEGGE DI GAUSS
IN FORMA
DIFFERENZIALE!!

II EQUAZIONE DI MAXWELL

$$\vec{\nabla} \times \vec{E} = 0$$

$$\oint_{\mathcal{L}} \vec{E} \cdot d\vec{\ell} = 0$$

↳ SPOSTAMENTO

CAMPO
CONSERVATIVO

Precisazione sulla Divergenza: Equazione di Poisson

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0} \quad \vec{E} = -\vec{\nabla} \cdot V$$

$$\vec{\nabla} \cdot (-\vec{\nabla} V) = \frac{\rho}{\epsilon_0} \quad \rightarrow$$

$$\nabla^2 = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}$$

$$\nabla^2 V = -\frac{\rho}{\epsilon_0}$$

↓
LAPLACIANO

LEGGE DI
POISSON

SE $\rho = 0 \Rightarrow$ prende il
nome di eq. di Laplace

ESERCIZIO 1 Sfera carica (cava)

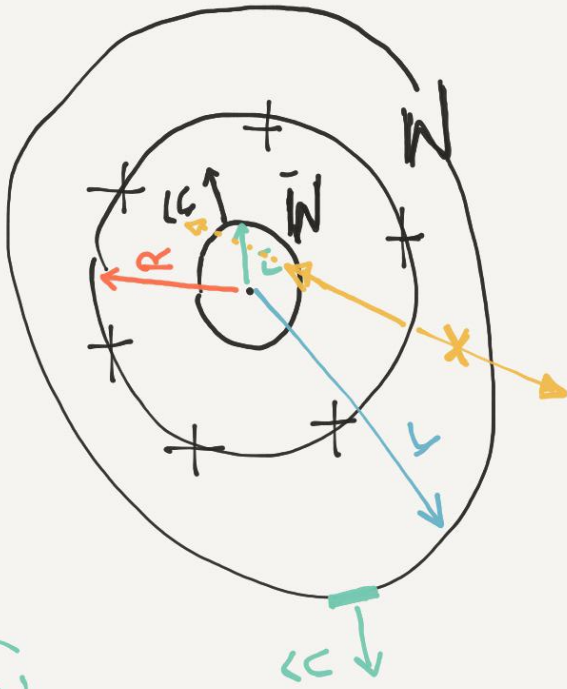
$$\oint_{\Sigma} \vec{E} \cdot \hat{n} d\Sigma = 0 \rightsquigarrow \text{finché } r' < R$$

$$r > R \quad \oint_{\Sigma} \vec{E} \cdot \hat{n} d\Sigma = \frac{q}{\epsilon_0}$$

$$\oint_{\Sigma} E(\vec{r}) d\Sigma = \frac{q}{\epsilon_0}$$

$$E(\vec{r}) \oint_{\Sigma} d\Sigma = \frac{q}{\epsilon_0}$$

$$E(\vec{r}) \cdot 4\pi r^2 = \frac{q}{\epsilon_0}$$



$$E \vec{r} \cdot \hat{n} = E$$

$\vec{r} \parallel \hat{n}$ in ogni punto

superficie sferica

$$= 4\pi r^2$$

POSSO RICAVARE

DAL FLUSSO L'ESPRESSIONE

DEL CAMPO ELETTRICO

Esercizio: Oggetto sferico unif. carico

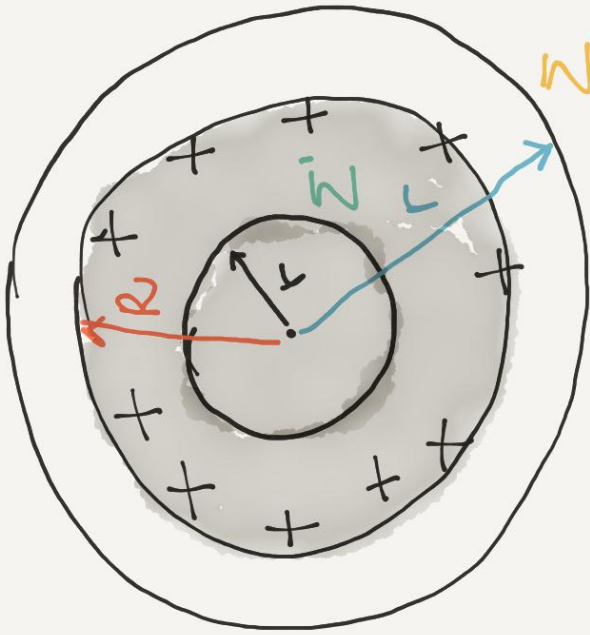
$r \leq R$ $\int_{\Sigma'} \vec{E} \cdot \hat{n} d\Sigma' = \frac{Q}{\epsilon_0}$ ($\neq 0$ perché non è cavo)

$\int_{\Sigma'} E(\vec{r}) \cdot \hat{n} d\Sigma' = E \int_{\Sigma'} d\Sigma' = E \cdot 4\pi r^2$

$E \cdot 4\pi r^2 = \frac{\rho \frac{4}{3} \pi r^3}{\epsilon_0}$

$E = \frac{\rho r}{3\epsilon_0}$

campo E interno alla sfera



$Q = \rho \tau = \rho \frac{4}{3} \pi r^3$

$\Sigma' = 4\pi r^2$

$E = \frac{Q_{TOT} \cdot r}{3\epsilon_0 \frac{4}{3} \pi R^3} = \frac{Q_{TOT} \cdot r}{4\pi \epsilon_0 R^3}$

devo mettere R perché sto da superficie e considero quindi devo considerare la carica totale

$Q_{TOT} = \rho \tau$

ESERCIZIO: CILINDRO UNIF. CARICO

$$\Phi(\text{barra}) = 0$$

$$\int_{\Sigma} \vec{E} \cdot \hat{n} d\Sigma = E \Sigma Q = E 2\pi r h$$

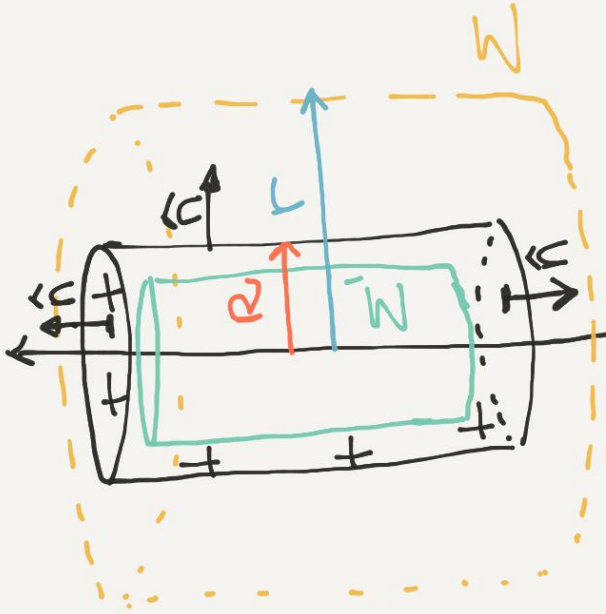
$$E 2\pi r h = \frac{Q}{\epsilon_0} = \frac{\rho \pi R^2 h}{\epsilon_0}$$

$$E = \frac{\rho \pi R^2 h}{2\pi r h \epsilon_0} = \frac{\rho R^2}{2r \epsilon_0}$$

$$r < R$$

$$\int_{\Sigma'} \vec{E} \cdot \hat{n} d\Sigma' = E \Sigma' q = E 2\pi r' h = \frac{Q}{\epsilon_0}$$

$$E = \frac{\rho \pi r'^2 h}{2\pi r' h \epsilon_0} = \frac{\rho r'}{2 \epsilon_0}$$



$$\Sigma Q = 2\pi R h$$

I GAUSS

MAXWELL \rightarrow

II MAXWELL \rightarrow

$$\vec{\nabla} \times \vec{E} = 0$$

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = 0$$

$$W = \oint \vec{F} \cdot d\vec{s} = \oint q \cdot \vec{E} \cdot d\vec{s} = q \oint \vec{E} \cdot d\vec{s} = 0 \quad \uparrow \text{ se } \vec{F} = e \cdot \vec{E}$$

Conservazione

campo conservativo

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = 0 \rightarrow \Phi(\vec{E}) = 0 \quad \downarrow$$

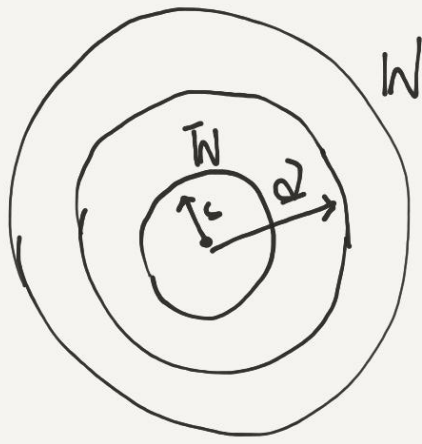
carica esterna

o su Z considerata

(\neq campo conservativo)

$$\vec{\nabla} \times \vec{E} = 0$$

CALCOLO DEL POTENZIALE ELETTRICO → sfera piena carica



$$\boxed{r \leq R} \quad V(r) - V(R) = - \int_r^R E(r) dr =$$

$$= - \int_R^r \frac{\rho \cdot r}{3\epsilon_0} dr = - \frac{\rho}{3\epsilon_0} \frac{r^2}{2} \Big|_R^r =$$

$$= - \frac{\rho}{6\epsilon_0} (r^2 - R^2)$$

$$V(r) = \frac{\rho}{6\epsilon_0} (R^2 - r^2) + V(R) = \frac{\rho}{6\epsilon_0} (R^2 - r^2) + \frac{\rho R^2}{3\epsilon_0}$$

$$V(R) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 R} \rightarrow \quad Q = \rho \left[\frac{4}{3} \pi R^3 \right]$$

$$\Rightarrow V(r) = \frac{\rho}{6\epsilon_0} [3R^2 - r^2]$$

NOTO A PRIORI

$$V(R) = \frac{\rho}{3\epsilon_0} R^2$$

non si può calcolare con l'integrale

I CONDUTTORI

→ solitamente metalli

↓
moto ordinato di cariche

↓

dentro un campo elettrico
→ le cariche si orientano
secondo \vec{E}

Isolanti = non c'è moto di cariche

Semiconduttore = cattivo isolante

↳ IN PRESENZA DI
UN CAMPO ELETTRICO,
LE CARICHE SI DISORGANO
SULLA SUPERFICIE ↓

COSÌ IL CAMPO
INTERNO
RIMANE NULLO!

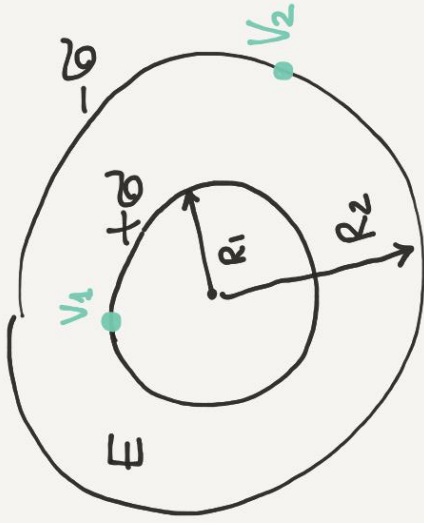
CONDENSATORE SFERICO

2 gusci sferici

$$C = \frac{Q}{V} \rightarrow \text{devo trovare } V_{TOT}$$

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

$$= \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \left(\frac{1}{R_1} - \frac{1}{R_2} \right)$$



$$C = \frac{Q}{V} = \frac{Q}{V_{TOT}} = \frac{Q}{\frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \left(\frac{1}{R_1} - \frac{1}{R_2} \right)} =$$

$$= 4\pi\epsilon_0 \left(\frac{R_1 R_2}{R_2 - R_1} \right)$$

NB $\lim_{R_2 \rightarrow \infty} C(R_2) = \lim_{R_2 \rightarrow \infty} 4\pi\epsilon_0 \left(\frac{R_1 R_2}{R_2 - R_1} \right) =$

$$\lim_{R_2 \rightarrow \infty} 4\pi\epsilon_0 \frac{R_2 \cdot R_1}{R_2 \left(1 - \frac{R_1}{R_2} \right)} = 4\pi\epsilon_0 R_1 \rightarrow \text{valore di capacit\`a di un conduttore di raggio } R_1$$

ESERCIZIO

Sfera R , ρ costante

$$\frac{r < R}{\Phi(\vec{E})} = \oint_{\Sigma'} \vec{E} \cdot \hat{n} \cdot d\Sigma' = E \oint_{\Sigma'} d\Sigma' =$$

$$= E \Sigma' = E 4\pi r^2 = \frac{Q}{\epsilon_0}$$

$$E = \frac{\rho \cdot 4\pi r^3}{3\epsilon_0 4\pi r^2} = \frac{\rho \cdot r}{3\epsilon_0}$$

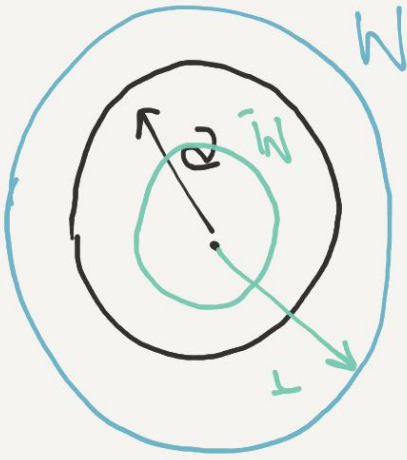
$r > R$

$$\Phi(\vec{E}) = \oint_{\Sigma} \vec{E} \cdot \hat{n} \cdot d\Sigma = E \oint_{\Sigma} d\Sigma$$

$$E = \frac{\rho 4\pi R^3}{3\epsilon_0 4\pi r^2} = \frac{\rho R^3}{3\epsilon_0 r^2} = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r^2}$$

$$V(r) - V(R) = \int_r^R \vec{E} \cdot d\vec{r} = \int_r^R \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r^2} dr =$$

$$= \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \left[-\frac{1}{r} \right]_r^R = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \left(\frac{1}{r} - \frac{1}{R} \right)$$



$$\Sigma' = 4\pi r^2$$

$$Q_{int} = \rho \tau = \rho \frac{4}{3}\pi r^3$$

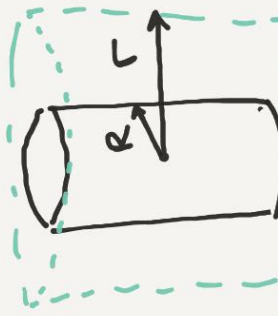
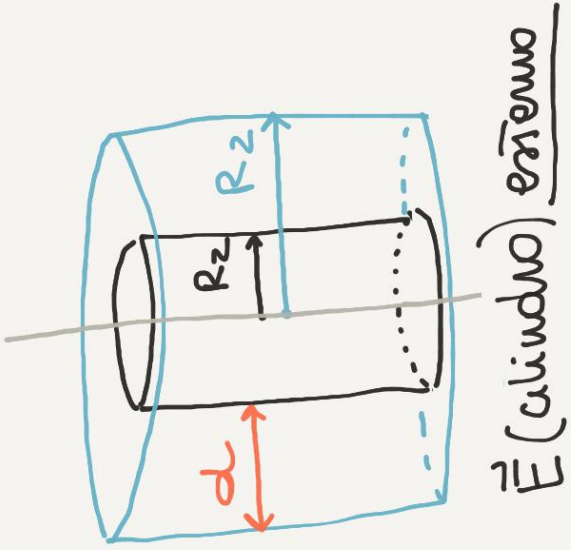
$$\Sigma = 4\pi r^2$$

$$Q = \rho \tau = \rho \frac{4}{3}\pi R^3$$

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

CONDENSATORE CILINDRICO

$$C = \frac{Q}{V} ; V = - \int \vec{E} \cdot d\vec{l}$$



$$\begin{aligned} \Phi(\vec{E}) &= \oint \vec{E} \cdot \hat{n} d\Sigma = \\ &= \int \vec{E} \cdot \hat{n} d\Sigma = E \cdot 2\pi r l = \frac{Q}{\epsilon_0} \\ \rightarrow E &= \frac{e \pi R^2 \lambda}{2\pi r \lambda \epsilon_0} = \frac{e R^2}{2r \epsilon_0} \end{aligned}$$

CONDENSATORI → accumulano energia
 POSSONO ESSERE MESSI IN SERIE O IN PARALLELO.

PARALLELO

$$q_1 = C_1 V_{AB}$$

$$q_2 = C_2 V_{AB}$$

$$q = q_1 + q_2 = V_{AB} (C_1 + C_2)$$

$$\frac{q_{TOT}}{V_{AB}} = \underline{\underline{C_1 + C_2}}$$

$$\hookrightarrow C_{eq} = C_1 + C_2$$

SERIE

$$q_1 = C_1 V_{AB} \rightarrow V_{AB} = \frac{q_1}{C_1}$$

$$q_2 = C_2 V_{BC} \rightarrow V_{BC} = \frac{q_2}{C_2}$$

$$V_{AC} = V_{BC} + V_{AB}$$

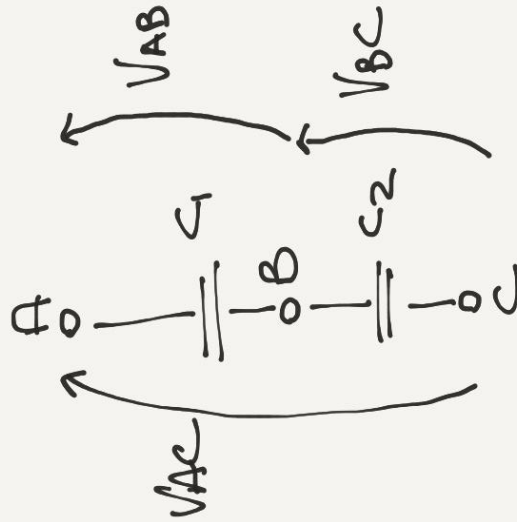
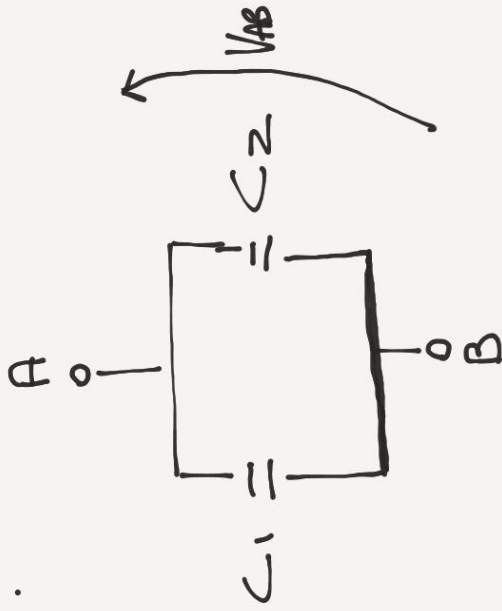
$$\hookrightarrow V_{AC} = \frac{q_1}{C_1} + \frac{q_2}{C_2} = \frac{q_1 C_2 + q_2 C_1}{C_1 C_2}$$

$$= \frac{q (C_1 + C_2)}{C_1 C_2}$$

$$\rightarrow \frac{q}{V_{AC}} = \frac{C_1 C_2}{C_1 + C_2}$$

$$\hookrightarrow C_{eq} = \left(\frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_2} \right)^{-1}$$

$$q_1 = q_2 = q$$



DENSITÀ DI ENERGIA

$$w = \frac{U}{\tau} = \frac{1}{2} \epsilon_0 E^2 \quad \left[\frac{\text{Joule}}{\text{m}^3} \right]$$

ENERGIA DI UN OGGETTO MACROSCOPICO \rightarrow Z di cariche puntiformi

$$U = \frac{1}{2} \sum q = \frac{1}{2} c v^2$$

$$c = \frac{q}{v} \rightarrow q = c v$$

$$U = \int \frac{1}{2} v dq = \int \frac{1}{2} v \rho d\tau =$$

$$\rho = \epsilon_0 \nabla \cdot \vec{E}$$

$$\nabla \cdot \vec{E} = (\nabla \cdot \nabla V) + \nabla \cdot (\nabla \cdot \vec{E})$$

$$= \int \frac{1}{2} v \epsilon_0 \nabla \cdot \vec{E} d\tau =$$

$$= \int \frac{\epsilon_0}{2} \nabla \cdot (v \cdot \vec{E}) d\tau - \frac{\epsilon_0}{2} \int \nabla \cdot (v) E d\tau =$$

$$= \int \frac{\epsilon_0}{2} \nabla \cdot (v \cdot \vec{E}) d\tau + \frac{\epsilon_0}{2} \int \nabla^2 v d\tau$$

$$= \frac{\epsilon_0}{2} \int \nabla \cdot \vec{E} \cdot \hat{n} d\tau + \frac{\epsilon_0}{2} \int \nabla^2 v d\tau$$

$$\downarrow = 0$$

derivata del prodotto

$$\nabla \cdot (v \cdot \vec{E}) = \nabla v \cdot \vec{E} + v \nabla \cdot \vec{E}$$

$$\int \nabla \cdot \vec{E} d\tau = \int \nabla \cdot \hat{n} d\tau + \int \nabla \cdot (v \cdot \vec{E}) d\tau$$

$$U = \frac{\epsilon_0}{2} \int \nabla^2 v d\tau$$

→ SISTEMA ISOLATO ⇒ avvicino le armature di un pannello infinitesimo dh

$$U = \frac{1}{2} CV^2 \quad \rightarrow \quad C = \frac{Q}{V} \quad \rightarrow \quad CV = Q$$

$$\hookrightarrow \frac{1}{2} \frac{Q^2}{C}$$

$$U = \frac{1}{2} \frac{Q^2 h}{\epsilon_0 Z} \quad \text{ma } dU = \frac{1}{2} \frac{Q^2 dh}{\epsilon_0 Z} = -dW$$

→ se avvicino le armature U diminuisce

$$dU = \frac{Q^2 Z^2}{2 \epsilon_0 Z} dh = \frac{\epsilon_0}{\epsilon_0} \frac{E^2 Z^2}{2 \epsilon_0 Z} dh = \frac{\epsilon_0 E^2 Z}{2} dh = -dW$$

$$dW = F dh$$

$$\hookrightarrow -F dh = \frac{\epsilon_0 E^2 Z}{2} dh \quad \text{ma } \text{Relazione debole-forza}$$

$$F = \ominus \frac{\epsilon_0 E^2 Z}{2}$$

FORZA ATTRATTIVA

in un condensatore a facce piane parallele

$$C = \epsilon_0 \frac{Z}{h}$$

→ CONDENSATORE PIANO CON ISOLANTE

$$C_{\text{vuoto}} = \epsilon_0 \frac{S}{h}$$

$$C_{\text{isolante}} = \epsilon_0 \cdot \epsilon_r \cdot \frac{S}{h} = \epsilon \frac{S}{h} \quad [\epsilon = \epsilon_0 \cdot \epsilon_r]$$

costante dielettrica dell'isolante

$$V_0 = \text{potenziale nel vuoto} = E_0 h$$

$V_k =$ potenziale con isolante

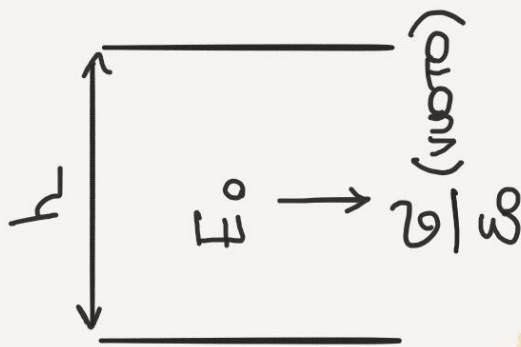
$$k = \frac{V_0}{V_k} > 1 \quad \rightarrow \text{IL POTENZIALE } V_k < V_0$$

$$E_0 = \frac{V_0}{h} ; E_k = \frac{V_k}{h} \quad \rightarrow E_k = \frac{V_0}{k \cdot h} = \frac{E_0}{k}$$

$$E_0 - E_k = \frac{V_0}{\epsilon_0} - \frac{V_0}{\epsilon_0 k} = \frac{V_0}{\epsilon_0} \left(1 - \frac{1}{k}\right) = \frac{Q_p}{\epsilon_0} \left(\frac{k-1}{k}\right) = \frac{Q_p}{\epsilon_0}$$

$$\sigma_p = \frac{k-1}{k} \frac{Q_0}{\epsilon_0}$$

$$\Rightarrow E_k = E_0 - \frac{Q_p}{\epsilon_0}$$



DENSITÀ DI ENERGIA CON ISOLANTE

$w = \frac{1}{2} \epsilon E^2$ → densità di energia in un condensatore

$$w_k = \frac{1}{2} \epsilon E_k^2 = \frac{1}{2} k \epsilon_0 \frac{E_0^2}{k^2} = \frac{1}{2} \epsilon_0 \frac{E_0^2}{k}$$

$$w_0 = \frac{1}{2} \epsilon_0 E_0^2 \rightarrow w_k = \frac{w_0}{k} = \frac{w_0}{\epsilon_r}$$

$$\boxed{L > w_k \tau = U}$$

$$\epsilon = \epsilon_0 \epsilon_r \uparrow = k \epsilon_0$$

$$E_k = \frac{E_0}{k}$$

$$w_k = \left[\frac{J}{m^3} \right]$$



$$d\vec{p} = \vec{\sigma}_p d\Sigma dh = \vec{P} d\Sigma dh$$



$$\vec{P} = \vec{F} \vec{\sigma}_p$$

$$\vec{F} \cdot \hat{n} = \vec{\sigma}_p = P \cos \alpha$$

normale su Σ

$$\frac{\vec{\sigma}_p}{\omega} = \frac{\vec{\sigma}_p}{\omega} \left(\frac{k-1}{k} \right) = \frac{\vec{\sigma}_p}{\omega} \left(\frac{k-1}{k} \right)$$

• nel DIELETTRICO

$$\rightarrow E_k = \frac{\vec{\sigma}_p}{\epsilon_0} = \frac{P}{\epsilon_0} = \epsilon_0 - \frac{P}{\epsilon_0}$$

$$\text{ma } \frac{P}{\epsilon_0} = \epsilon_0 - \frac{\epsilon_0}{k} = \epsilon_0 \left(1 - \frac{1}{k} \right) = \epsilon_0 \left(\frac{k-1}{k} \right) = E_k (k-1)$$

$$\Rightarrow P = \epsilon_0 E_k (k-1)$$

dove $k-1 = \chi_E =$ SUSCETTIVITÀ ELETTRICA



$$\Rightarrow \nabla(\phi \cdot \vec{A}) = \nabla\phi \cdot \vec{A} + \phi \cdot \nabla\vec{A}$$

$$\hookrightarrow \nabla \cdot \phi \cdot \vec{A} = \nabla(\phi \cdot \vec{A}) - \phi \cdot \nabla \cdot \vec{A}$$

APPLICO LA INTEGRALE DI GREEN

$$V_p(A) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_V \left(\vec{P} \cdot \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \right) d\tau' - \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_V \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \nabla \cdot \vec{P} d\tau'$$

$$\times \text{TEO DIVERG.} \quad \int_V \nabla \cdot \vec{E} d\tau = \int_V \vec{E} \cdot \hat{n} d\Sigma$$

$$\rightarrow V_p(A) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \oint \frac{\vec{P} \cdot \hat{n} d\Sigma}{|\vec{r} - \vec{r}'|} - \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\nabla \cdot \vec{P} d\tau}{|\vec{r} - \vec{r}'|}$$

$$\vec{P} \cdot \hat{n} = \rho_{\text{ass}} \sigma = \sigma_p$$

$$\nabla \cdot \vec{P} d\tau \Rightarrow \vec{P} \cdot \hat{n} d\Sigma$$

ALTERNATIVA DI \vec{D}

$$\vec{D} = \epsilon_0 \vec{E} + \vec{P} = \epsilon_0 \vec{E} + \epsilon_0 \chi_E \vec{E} = \epsilon_0 \vec{E} (1 + \chi_E) =$$

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

$$= k - 1$$

$$\vec{D} = \epsilon \vec{E}$$

IMPORTANTE

$$\vec{\nabla} \times \vec{D} = \vec{\nabla} \times (\epsilon \vec{E}) = \epsilon \vec{\nabla} \times \vec{E} + (\vec{\nabla} \epsilon) \times \vec{E}$$

$= 0$
 se il campo è conservativo

? E può non essere una costante
 $L > \neq 0$

È DIVERSA DA ZERO

QUINDI \vec{D} NON È CONSERVATIVO E NON LO È NESSUNO IL CAMPO ELETTROICO

CORRENTE ELETTRICA

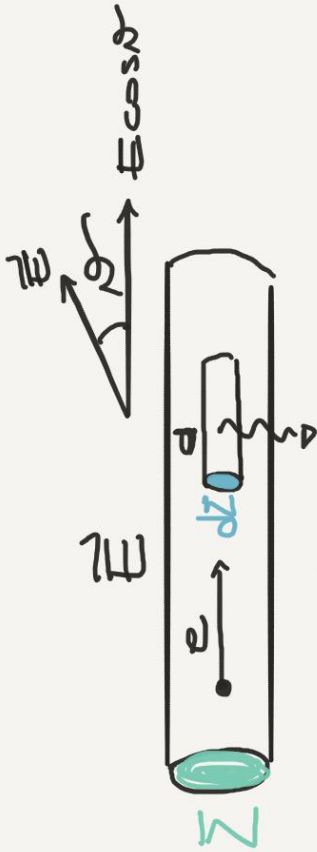
i = quantità di cariche che attraversano $d\Sigma$ in un'unità di tempo.

$$i \rightarrow i = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{\Delta q}{\Delta t} = \frac{dq}{dt} \left[\frac{C}{s} \right]$$

$$\Delta q = n e \Delta \tau = \Delta dq = n e d\Sigma d$$

cariche x unità di volume

$$di = \frac{\Delta q}{\Delta t} = n e d\Sigma v_d \cos \theta$$



$$d\tau = d\Sigma d$$

le cariche in movimento a velocità costante

v_d

$$d = v_d \Delta t$$

tempo x percorso

$v_d =$ velocità di deriva

$$v_d \parallel \vec{E}$$

PRINCIPIO DI CONSERVAZIONE DELLA CARICA

$$i = \int_{\Sigma} \vec{j} \cdot \hat{n} d\Sigma = - \frac{\partial Q_{int}}{\partial t}$$

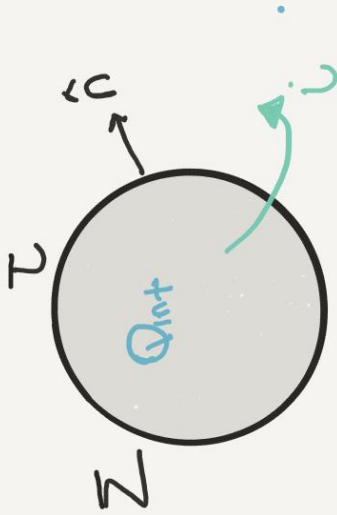
$$\int_{\tau} \vec{\nabla} \cdot \vec{j} d\tau = \int_{\Sigma} \vec{j} \cdot \hat{n} d\Sigma$$

$$i = \int_{\tau} \vec{\nabla} \cdot \vec{j} d\tau = - \frac{\partial Q_{int}}{\partial t}$$

$$i = \int_{\tau} \vec{\nabla} \cdot \vec{j} d\tau = - \frac{\partial}{\partial t} \int_{\tau} \rho d\tau$$

$$\hookrightarrow \vec{\nabla} \cdot \vec{j} = - \frac{\partial \rho}{\partial t} \quad \Rightarrow$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{j} + \frac{\partial \rho}{\partial t} = 0$$



$$i = \int_{\Sigma} \vec{j} \cdot \hat{n} d\Sigma$$

Flusso di cariche verso l'esterno \Rightarrow Q_{int} diminuisce

$$dQ_{int} = -e d\tau$$

equazione di continuità

Alternativa per \vec{J}

$$\vec{J} = \sigma \vec{E} \rightarrow$$

MODELLO DI DRUDE

L = libero cammino medio in un metallo [cammino della carica senza urto e parcella del metallo]

v_d = velocità di Fermi = v degli elettroni in assenza di un campo \vec{E} (dovuto solo alla temperatura)

τ = Tempo di cammino medio = $\frac{L}{v_d}$

v_i = velocità di un elettrone dopo l'i-esimo urto

σ = CONDUTTANZA

$$\sigma = \frac{1}{\rho} \quad \left[\frac{S}{m} \right]$$

simbolo

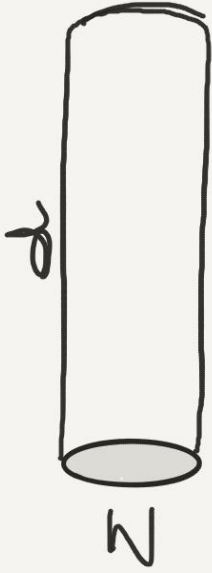
ρ RESISTIVITÀ
[$\Omega \cdot m$]

difficoltà della carica di passare in un conduttore

RESISTENZA DI UN CILINDRO (sezione omogenea)

$$J = \frac{E}{\rho} \Rightarrow J \cdot Z = \frac{E Z}{\rho}$$

$$i = \frac{E Z}{\rho}$$



ΔV (Tensione)

$$E = \frac{E_i}{Z} = \text{costante}$$

$$\Delta V = E \cdot d = \frac{E_i d}{Z}$$

Illegge di Ohm $\hookrightarrow \Delta V = R_i$

Illegge di Ohm $R_i = \frac{\rho d}{Z} \uparrow$

SE LA SEZIONE NON FOSSE OMOGENEA

$$\Delta V = \int E ds = i \int \rho \frac{ds}{Z} \quad \rightarrow \quad R = \int \rho \frac{ds}{Z}$$

$$V = \int E dx$$

$R_i = \text{resistenza}$

RESISTIVITÀ NEI METALLI

$L \rightarrow$ DIPENDE DALLA TEMPERATURA \rightsquigarrow AGITAZIONE PARTICELLE

$$\rho(T) = \rho_0 (273.15 + \alpha T)$$

\downarrow
 ≤ 1

quando $T \approx 273.15$ la $\rho(T)$ non vale zero perché i reticoli non sono puri \Rightarrow ∂ tiene conto dell'IMPURITÀ dei metalli.

LEGGE DI WIEDEMANN-FRANZ

$\frac{\kappa}{\sigma} = L T \rightarrow$ i conduttori elettrici sono anche conduttori termici

$$L = \text{costante di Lorentz} = 2.5 \cdot 10^{-8} \frac{\text{J}^2}{\text{C}^2 \text{K}^2}$$

?

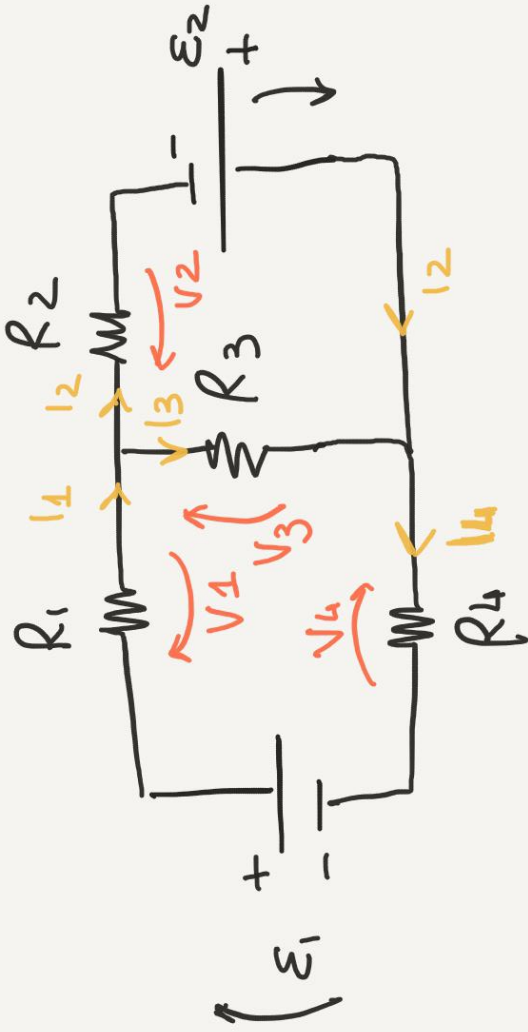
KIRCHOFF

$$\sum I_{in} = \sum I_{out} \text{ (Nodi)}$$

$$\sum R_k I_k = \sum \varepsilon_k \text{ (MAGLIE)}$$

$$L \rightarrow \left. \begin{aligned} I_1 &= I_2 + I_3 \\ I_4 &= I_3 + I_2 \end{aligned} \right\}$$

$$\left. \begin{aligned} -\varepsilon_1 + V_1 + V_3 + V_4 &= 0 \\ -\varepsilon_2 - V_3 + V_2 &= 0 \end{aligned} \right\}$$

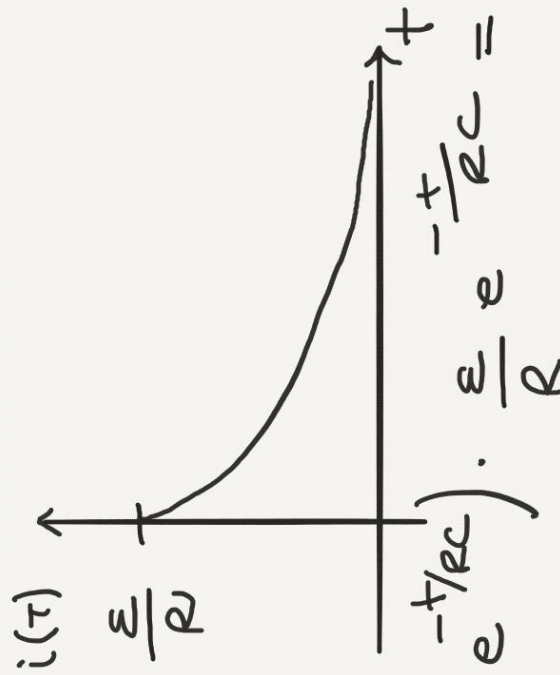


=> QUINDI

$$Q(t) = \varepsilon C \cdot \left(1 - e^{-\frac{t}{RC}}\right)$$

$$i(t) = \frac{dQ(t)}{dt} = \frac{\varepsilon}{R} e^{-\frac{t}{RC}}$$

CARICA DI UN
CONDENSATORE



POTENZE:

$$P_{\text{GENERAT}} = i(t) \varepsilon = \frac{\varepsilon^2}{R} e^{-\frac{t}{RC}}$$

$$P_{\text{RESIST.}} = R i(t)^2 = \frac{\varepsilon^2}{R} e^{-\frac{2t}{RC}}$$

$$P_{\text{CONDENS.}} = V i(t) = \frac{Q(t)}{C} i(t) = \varepsilon \left(1 - e^{-\frac{t}{RC}}\right) \cdot \frac{\varepsilon}{R} e^{-\frac{t}{RC}} =$$

$$= P_{\text{gen}} - P_{\text{res}}$$

$$\hookrightarrow P_{\text{gen}} = P_{\text{cond}} + P_{\text{res}}$$

UA POTENZA NON VA
PERSA!

SCARICA DI UN CONDENSATORE

$$q(t=0) = q_0$$

Il condensatore
all'inizio è carico

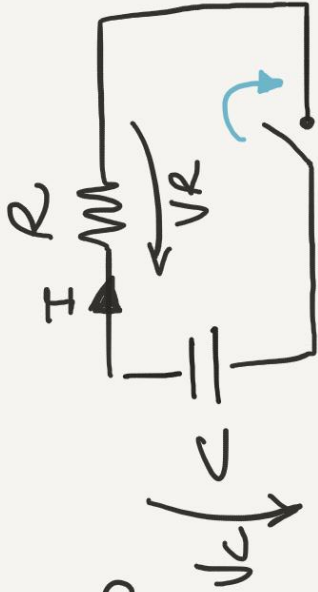
$$V_C + V_R = 0$$

$$\frac{q(t)}{C} + Ri(t) = 0$$

$$\frac{q(t)}{C} + R \frac{dq}{dt} = 0 \rightarrow$$

$$\frac{dq}{dt} = - \frac{q(t)}{RC} \rightarrow$$

$$\int_{q_0}^{q(t)} \frac{dq}{q(t)} = - \int_0^t \frac{dt}{RC} \Rightarrow \ln\left(\frac{q(t)}{q_0}\right) = - \frac{t}{RC}$$



$$V_C = V_C(t) = \frac{q(t)}{C}$$

$$\frac{dq}{q(t)} = - \frac{dt}{RC}$$

FORZA DI LORENTZ

$$\vec{F}_L = q(\vec{v} \times \vec{B})$$

una carica q , immersa in un campo \vec{B} , subisce una forza dovuta al suo moto pari a \vec{F}_L

$$m\vec{a} = q(\vec{v} \times \vec{B})$$

↓
la particella ha una velocità \vec{v} e subisce un'accelerazione

$$\frac{d^2x}{dt^2} = \frac{q}{m} \left(\frac{dx}{dt} \times \vec{B} \right)_x$$

$$\frac{d^2y}{dt^2} = \frac{q}{m} \left(\frac{dy}{dt} \times \vec{B} \right)_y$$

(uguale $\times \vec{z}$)

LAVORO

$$dW = \vec{F}_L \cdot d\vec{x} = q(\vec{v} \times \vec{B}) \cdot d\vec{x}$$

$$W_{AB} = \int_A^B q(\vec{v} \times \vec{B}) d\vec{x} = \int_A^B q(\vec{v} \times \vec{B}) \cdot \vec{v} dt = 0$$



\vec{F}_L NON SVOERGE
MAI LAVORO

caso generico

$$|\vec{F}_L| = |q(\vec{v} \times \vec{B})|$$

$$\vec{v} = \vec{v}_{||} + \vec{v}_{\perp} \quad \vec{v}_{||} \times \vec{B} = 0$$

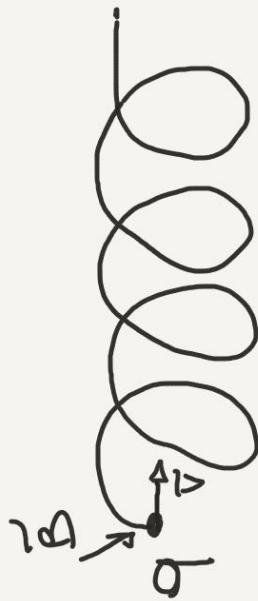
$$\hookrightarrow |\vec{F}_L| = |q[(\vec{v}_{||} + \vec{v}_{\perp}) \times \vec{B}]|$$

$$|\vec{F}_L| = |q(\vec{v}_{\perp} \times \vec{B})|$$

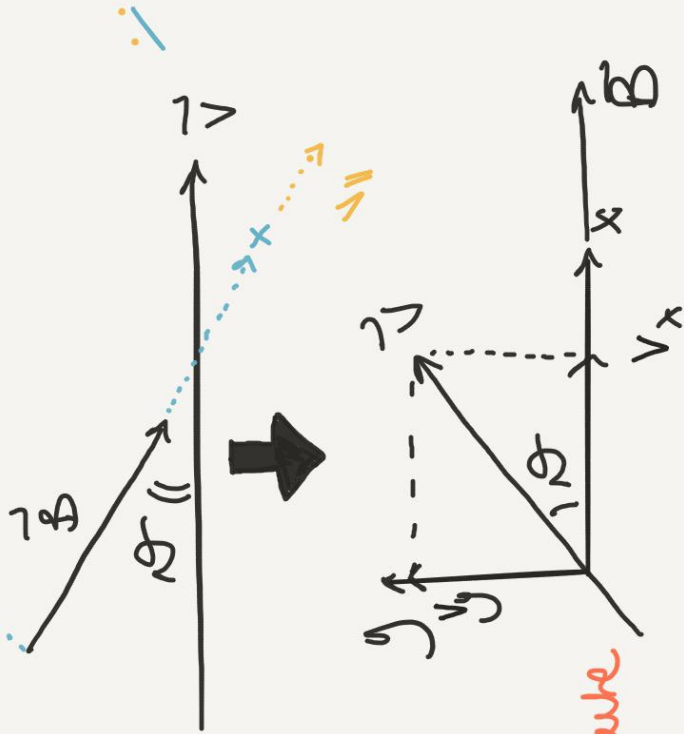
agisce solo
sulle componenti
 \perp a \vec{B}

\rightarrow moto circolare +

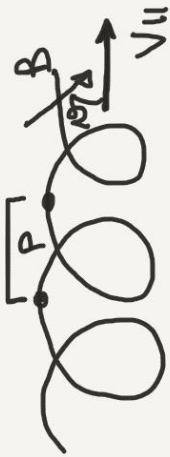
moto rettilineo ($v_{||} + v_{\perp}$) = moto ELIOTTALE



$|\vec{B}| = \text{costante}$



PASSO P



$$V_{||} = V \cos \vartheta$$

$$P = V_{||} T \quad \rightarrow \quad T = \text{PERIODO} = \frac{2\pi}{\omega}$$

$$P = V \cos \vartheta \cdot \frac{2\pi}{\omega} = \frac{V \cos \vartheta \cdot 2\pi \cdot m}{qB} = 13$$

CAMPO \vec{B} COSTANTE \perp AL CIRCUITO \rightarrow insieme di coriche

$$\vec{F}_L = i \oint_{\text{circuiti}} d\vec{s} \times \vec{B} = i \left[\oint_{\text{circuiti}} d\vec{s} \right] \times \vec{B} = 0 \rightarrow \text{perché sono in un circuito chiuso}$$

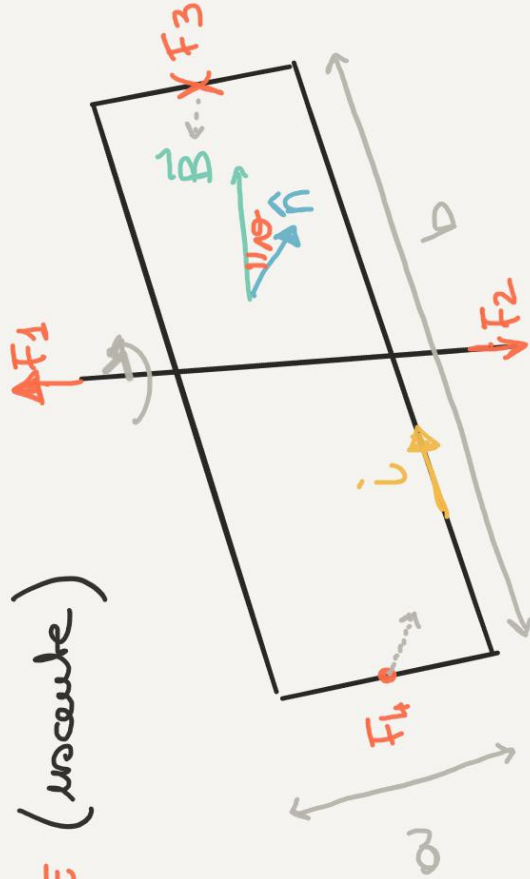
SPIRA RETTANGOLARE, \vec{B} COSTANTE (uscite)

$$\vec{F}_L = i \oint_{\text{Je}} d\vec{s} \times \vec{B}$$

$$\vec{F}_1 = i \int_{\text{Je}_1} d\vec{s} \times \vec{B} = i \ell_1 \vec{B} = i b \vec{B}$$

$$\vec{F}_2 = -\vec{F}_1 = -i b \vec{B}$$

$$\vec{F}_3 = -i a \vec{B} = -\vec{F}_4$$



MOMENTO $M = r \times F = b \sin \theta F_3 = b \sin \theta i a B = \sum \sin \theta i b =$

$$= \sum i \hat{n} \times \vec{B} = \vec{m} \times \vec{B} = \text{MOMENTO DI DIPOLLO MAGNETICO}$$

perché F_3 e F_4 fanno ruotare la spira \rightarrow ruota finché \hat{n} diventa $\parallel \vec{B}$

dipolo magnetico

\uparrow $B \sin \theta$ sarà noto da un prodotto \times (esterno)