



Corso Luigi Einaudi, 55 - Torino

**Appunti universitari**

**Tesi di laurea**

**Cartoleria e cancelleria**

**Stampa file e fotocopie**

**Print on demand**

**Rilegature**

NUMERO: 868

DATA: 12/03/2014

# **A P P U N T I**

STUDENTE: Cane

MATERIA: Essenziale di Fisica II + Eserc.

Prof. Rossani

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.

## FISICA II

PROF.: ALBERTO ROSSANI

LIBRO: INTRODUZIONE ALLA FISICA MATEMATICA

E-mail: alberto.rossani@polito.it

EXAM: 1) Teoria  
2) Teoria  
3) Esercizio

Il campo Vettoriale ( $V$ ) è definito  
come:  $V = V(x, y, z)$

In cui abbiamo termini quadratici e  
termini misti

Chiamiamo  $\varphi(x_0, y_0, z_0) = a$  e  
 $\frac{\partial \varphi}{\partial x} \Big|_0 = b_1$  ;  $\frac{\partial \varphi}{\partial y} \Big|_0 = b_2$  ;  $\frac{\partial \varphi}{\partial z} \Big|_0 = b_3$

Se vale l'uguaglianza  $\varphi(x, y, z) = \varphi(x_0, y_0, z_0)$   
allora possiamo scrivere

$$\frac{\partial \varphi}{\partial x} \Big|_0 (x - x_0) + \frac{\partial \varphi}{\partial y} \Big|_0 (y - y_0) + \frac{\partial \varphi}{\partial z} \Big|_0 (z - z_0) + \dots$$

In conclusione

$$d\varphi = \frac{\partial \varphi}{\partial x} dx + \frac{\partial \varphi}{\partial y} dy + \frac{\partial \varphi}{\partial z} dz$$

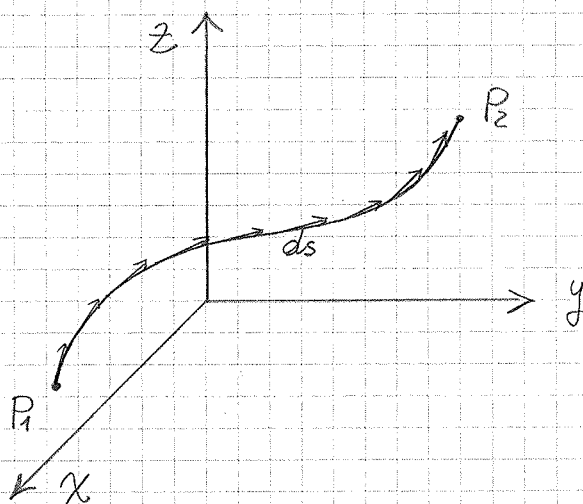
offrire ancora:

$$\nabla = \frac{\partial}{\partial x} \hat{i} + \frac{\partial}{\partial y} \hat{j} + \frac{\partial}{\partial z} \hat{k}$$

Finalmente

$$\nabla \varphi = \frac{\partial \varphi}{\partial x} \hat{i} + \frac{\partial \varphi}{\partial y} \hat{j} + \frac{\partial \varphi}{\partial z} \hat{k}$$

Integrali di linea



Considero una curva in cui ogni punto della suddetta c'è un vettore

$$\Rightarrow \text{L'INTEGRALE DI LINEA: } \int \vec{V} \cdot d\vec{s}$$

Basta calcolare:

$$\int_{P_1}^{P_2} \text{grad } \varphi \cdot d\vec{s} = \int_{P_1}^{P_2} d\varphi = \varphi(P_2) - \varphi(P_1)$$

Introduco altri due operatori  $\mathbb{R}_3 \rightarrow \mathbb{R}$   
 dato  $V$  definisco la DIVERGENZA DI  
 $V$  come lo SCALARE:

$$\operatorname{div} \bar{V} = \frac{\partial V_x}{\partial x} + \frac{\partial V_y}{\partial y} + \frac{\partial V_z}{\partial z}$$

(Le derivate parziali delle componenti)

Quindi si può:

$$\nabla \cdot V = \left( \hat{i} \frac{\partial}{\partial x} + \hat{j} \frac{\partial}{\partial y} + \hat{k} \frac{\partial}{\partial z} \right) \cdot (V_x \hat{i} + V_y \hat{j} + V_z \hat{k}) = \frac{\partial V_x}{\partial x} + \frac{\partial V_y}{\partial y} + \frac{\partial V_z}{\partial z} = \operatorname{div} V$$

Il secondo operatore però in  $\mathbb{R}_3 \rightarrow \mathbb{R}_3$   
 è il ROTORE che è definito come:

$$\operatorname{rot} V = \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ V_x & V_y & V_z \end{vmatrix}$$

Se sviluppiamo il determinante otteniamo:

$$\hat{i} \left( -\frac{\partial}{\partial z} V_y + \frac{\partial}{\partial y} V_z \right) + \hat{j} \left( -\frac{\partial}{\partial x} V_z + \frac{\partial}{\partial z} V_x \right) + \hat{k} \left( -\frac{\partial}{\partial y} V_x + \frac{\partial}{\partial x} V_y \right)$$

7-10-13

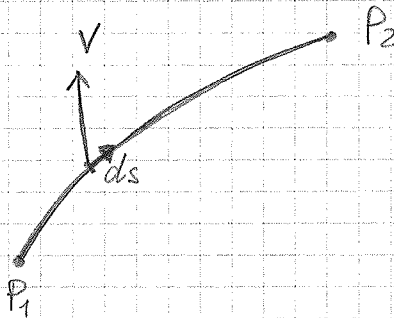
Ricordando che:

INTEGRALE DI LINEA

$$\int \vec{V} \cdot d\vec{s}$$

$$V = \text{grad. } \varphi$$

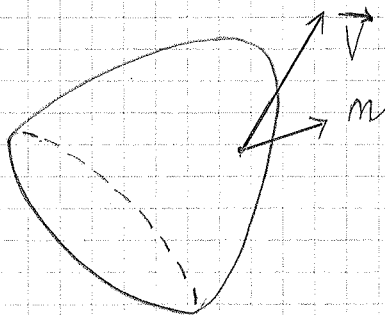
per cui



$$\int_{P_1}^{P_2} \text{grad } \vec{V} \cdot d\vec{s} = \varphi(P_2) - \varphi(P_1)$$

INTEGRALE DI FLUSSO

Consideriamo una superficie



posso scrivere:

$$\int \vec{V} \cdot \vec{n} d\vec{s}$$

TEOREMA DEL ROTORE o di STOKES

$$\int \text{rot } \vec{A} \cdot \vec{n} d\vec{s} = \int \vec{A} \cdot d\vec{s}$$

**MOST IMPORTANT!**

## DIVERGENZA DEL GRADIENTE DI $\varphi$

Noi conosciamo cos'è il gradiente per cui non è complicato trovarne la DIVERGENZA

$$\begin{aligned} \operatorname{div} \left( \frac{\partial \varphi}{\partial x} \hat{i} + \frac{\partial \varphi}{\partial y} \hat{j} + \frac{\partial \varphi}{\partial z} \hat{k} \right) \\ = \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial z^2} = \nabla^2 \end{aligned}$$

LAPLACE

APPLICO IL LAPLACIANO AD UN VETTORE

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

Moltiplicando  $\vec{V}$  ottengo:

$$\begin{aligned} = \frac{\partial^2}{\partial x^2} (V_x \hat{i} + V_y \hat{j} + V_z \hat{k}) + \frac{\partial^2}{\partial y^2} (V_x \hat{i} + V_y \hat{j} \\ + V_z \hat{k}) + \frac{\partial^2}{\partial z^2} (V_x \hat{i} + V_y \hat{j} + V_z \hat{k}) \end{aligned}$$

APPLICAZIONE COMPOSTA

$$\operatorname{rot}(\operatorname{rot} \vec{V}) = \operatorname{grad} \operatorname{div} \vec{V} - \nabla^2 \vec{V}$$

Dimostrazione:

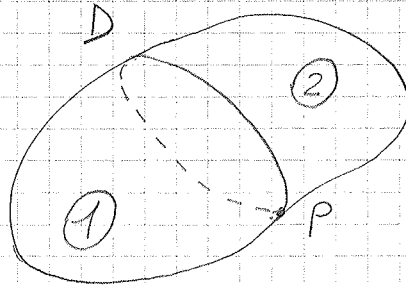
Considero un parallelepipedo elementare.

Considero ora il dominio  $D$  e lo taglio in due parti ① e ②

$$\phi_1 = \varphi_1^* + \varphi_{1,2}$$

$$\phi_2 = \varphi_2^* + \varphi_{2,1}$$

$$\Rightarrow \varphi_{1,2} = -\varphi_{2,1}$$



Quindi:

$$\phi_1 + \phi_2 = \varphi_1^* + \varphi_2^* = \phi$$

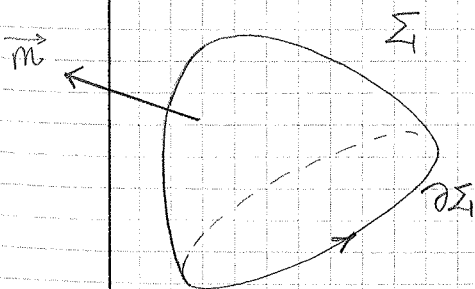
In definitiva:  $\int d\phi = \phi$  per tanto:

1/2

$$\int \operatorname{div} \vec{V} d\vec{v} = \int \vec{V} \cdot \vec{m} d\vec{s}$$

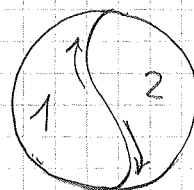
Osservazione sugli integrali di linea

Consideriamo  $\Sigma$



$C =$  circuitazione attraverso  $\partial\Sigma$

Vista dall'alto:

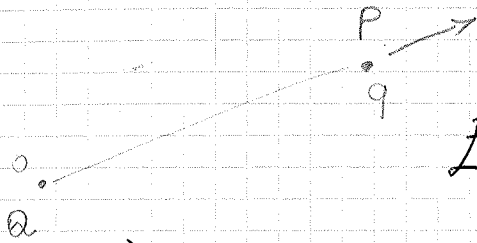




$$= k \frac{q_2 q_1}{r^2} \frac{r_1 r_2}{r}$$

$$\vec{F}_{1,2} = k \frac{q_1 q_2}{r^2} \frac{r_2 r_1}{r}$$

### INTENSITA' DEL CAMPO ELETTRICO



$$E(P) = \frac{F}{q} = \frac{Q}{r^2} \frac{\vec{r}}{r}$$

$$\text{div} \frac{\vec{r}}{r^3} =$$

$$r^2 = x^2 + y^2 + z^2$$

$$2r - \frac{\partial r}{\partial x} = 2x$$

$$\Rightarrow \frac{\partial r}{\partial x} = \frac{x}{r}$$

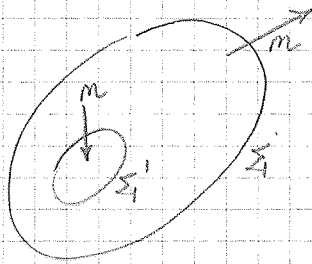
$$\frac{\partial}{\partial x} \frac{x}{r^3} + \frac{\partial}{\partial y} \frac{y}{r^3} + \frac{\partial}{\partial z} \frac{z}{r^3}$$

$$\frac{\partial}{\partial x} \frac{r}{r^3} = \frac{1}{r^3}$$

$$\Rightarrow \frac{\partial}{\partial x} \frac{1}{r^3} = \frac{d}{dx} \left( \frac{x}{r^3} \right) \frac{\partial r}{\partial x} = -3 \frac{x}{r^5}$$

Dimostrazione:

$$\int \operatorname{div} \vec{E} \, d\sigma = \int \vec{E} \cdot \vec{m} \, d\Sigma = 0$$



$$\int_{\Sigma'} \vec{E} \cdot \vec{m} \, d\Sigma + \int_{\Sigma} \vec{E} \cdot \vec{m}' \, d\Sigma' = 0$$

$$\int \vec{E} \cdot \vec{m} \, d\Sigma = \frac{Q}{r^2} \underbrace{4\pi r^2}_{\text{SUP. SFERA}} = 4\pi Q$$

$$\int_{\Sigma} \vec{E} \cdot \vec{m} \, d\Sigma - 4\pi Q = 0$$

$$\Rightarrow \int_{\Sigma} \vec{E} \cdot \vec{m} \, d\Sigma = 4\pi Q \quad \text{c.v.d.}$$

PER UNA CARICA DISTRIBUITA

$$\rho \, d\sigma = dq$$

$$\int \vec{E} \cdot \vec{m} \, d\sigma = \left( \int \rho \, d\sigma \right) 4\pi$$

$$\int \operatorname{div} \vec{E} \, d\sigma = \int (\rho \, d\sigma) 4\pi$$

$$\int (\operatorname{div} \vec{E} - 4\pi \rho) \, d\sigma = 0$$

$$V = \iiint \frac{\rho(\xi, \eta, \zeta) d\xi, d\eta, d\zeta}{\sqrt{(x-\xi)^2 + (y-\eta)^2 + (z-\zeta)^2}}$$

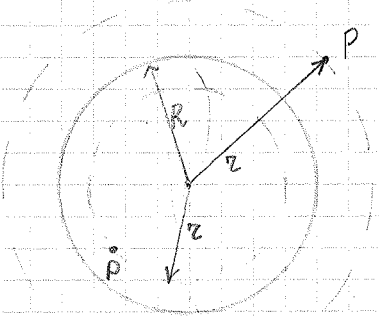
$$\operatorname{div} \vec{E} = 4\pi\rho \quad \text{invece} \quad \vec{E} = -\operatorname{grad} V$$

ED. DI POISSON:

$$-\operatorname{div} \operatorname{grad} V = 4\pi\rho$$

APPLICAZIONI TEOREMA DI GAUSS

Sfera omogenea:



Ricordiamo che:

$$\int \vec{E} \cdot \vec{m} ds = 4\pi e$$

Ne voglio calcolare il campo elettrico DENTRO e FUORI la sfera. Distingueremo due casi; in cui  $r > R$  dove il punto P è esterno e  $r < R$  in cui P è interno alla sfera, tenendo P come punto in cui voglio calcolare E ed R raggio della sfera

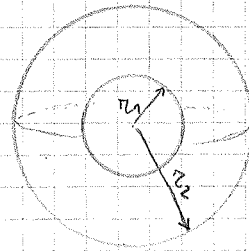
Ne voglio calcolare il campo elettrico DENTRO e FUORI la sfera. Distingueremo due casi; in cui  $r > R$  dove il punto P è esterno e  $r < R$  in cui P è interno alla sfera, tenendo P come punto in cui voglio calcolare E ed R raggio della sfera

Sfera cava

In questo caso ho  
3 possibili casi:

$$r > r_2 \quad r < r_1$$

$$r_1 < r < r_2$$



Vediamo  $r < r_1$

$$E \cdot \underbrace{4\pi r^2}_{\text{SUPERFICIE}} = 4\pi \rho \frac{4\pi}{3} (r_2^3 - r_1^3)$$

$$\Rightarrow E = \frac{4\pi \rho}{r^2} (r_2^3 - r_1^3)$$

Vediamo  $r_1 < r < r_2$

$$E \cdot 4\pi r^2 = 4\pi \rho \frac{4\pi}{3} (r^3 - r_1^3)$$

$$\Rightarrow E = \frac{4\pi \rho}{3} \frac{r^3 - r_1^3}{r^2}$$

Vediamo il caso in cui  $r > r_2$

Si deduce che in questo caso  $E = 0$

ho che

$$V = -\frac{q}{r_1} + \frac{q}{r_2}$$

$$= q \delta \frac{1/r_2 - 1/r_1}{\delta}$$

Per cui

$$= m \frac{1/r_2 - 1/r_1}{\delta}$$

$$V = \frac{\partial}{\partial x} \frac{1}{r} = -m \frac{1}{r^2} \frac{\partial r}{\partial x} = x/r^2$$

$$= -m \frac{1}{r^2} \frac{x}{r}$$

$$= -m \frac{1}{r^2} \frac{x}{r}$$

$$= -\frac{1}{r^2} m \cdot \hat{b}$$

$$\Rightarrow V = -m \frac{\cos \theta}{r^2}$$

(con il momento di dipolo orientato discorde l'asse x)

È banale dire che se  $m$  è concorde l'asse  $x$  si ha:

$$V = m \frac{\cos \theta}{r^2}$$

$$= \mathcal{D}$$

$$\begin{vmatrix} -\rho \sin \vartheta & \rho \cos \vartheta \\ \cos \vartheta & \sin \vartheta \end{vmatrix} = -\rho \sin^2 \vartheta - \rho \cos^2 \vartheta = -\rho$$

Mentre

$$\begin{vmatrix} \frac{\partial f}{\partial \rho} & \rho \cos \vartheta \\ \frac{\partial f}{\partial \vartheta} & \sin \vartheta \end{vmatrix} = \frac{\partial f}{\partial \vartheta} \sin \vartheta - \rho \frac{\partial f}{\partial \rho} \cos \vartheta$$

$$\begin{vmatrix} -\rho \sin \vartheta & \frac{\partial f}{\partial \rho} \\ \cos \vartheta & \frac{\partial f}{\partial \vartheta} \end{vmatrix} = -\rho \sin \vartheta \frac{\partial f}{\partial \rho} - \cos \vartheta \frac{\partial f}{\partial \vartheta}$$

$$\frac{\partial f}{\partial x} = \frac{\mathcal{D}_x}{\mathcal{D}} = -\frac{1}{\rho} \left( \frac{\partial f}{\partial \vartheta} \sin \vartheta - \frac{\partial f}{\partial \rho} \cos \vartheta \right)$$

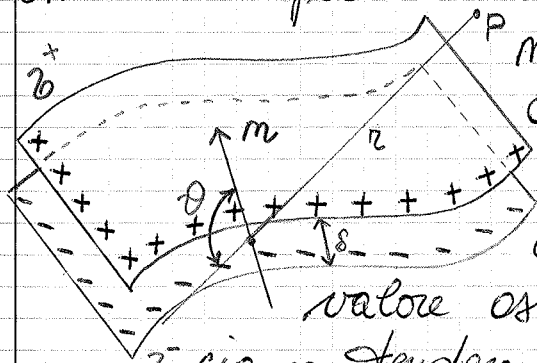
$$\frac{\partial f}{\partial y} = \frac{\mathcal{D}_y}{\mathcal{D}} = -\frac{1}{\rho} \left( -\rho \sin \vartheta \frac{\partial f}{\partial \rho} - \cos \vartheta \frac{\partial f}{\partial \vartheta} \right)$$

Si ottiene

$$\frac{\partial f}{\partial \rho} (\cos \vartheta \hat{i} + \sin \vartheta \hat{j}) + \frac{1}{\rho} \frac{\partial f}{\partial \vartheta} (\cos \vartheta \hat{j} + \sin \vartheta \hat{i})$$

## POTENZIALE del DOPPIO STRATO

Sia  $\sigma$  una superficie qualsiasi (chiusa o no) per cui sia fissata arbitrariamente, la direzione positiva della NORMALE e sia  $\sigma'$  la superficie, ad essa infinitamente vicina ottenuta riportando da ogni punto di  $\sigma$



mella direzione positiva di  $\vec{m}$  un segmento infinitesimo  $\delta$ . Ogni carica è uguale in

valore assoluto. Se possiamo far  $\sigma'$  ciamo tendere il  $\delta \rightarrow 0$  ma contemporaneamente tendere ad  $\infty$  il valore assoluto della densità di distribuzione  $\rho_\sigma$  in modo che sia in ogni punto

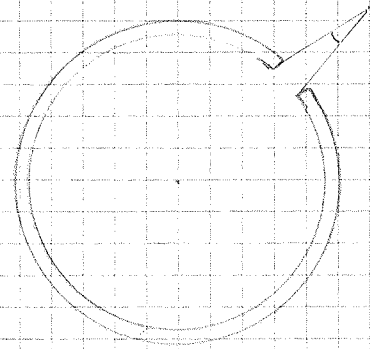
$\rho_\sigma \delta = M_0$  con  $M_0$  FINITO, noi diremo di aver ottenuto su  $\sigma$  un DOPPIO STRATO o LAMINA MAGNETICA

Il potenziale si calcola facendo:

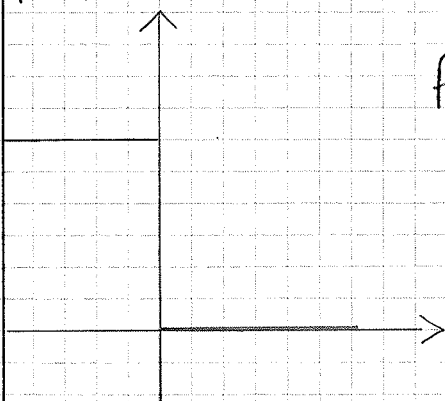
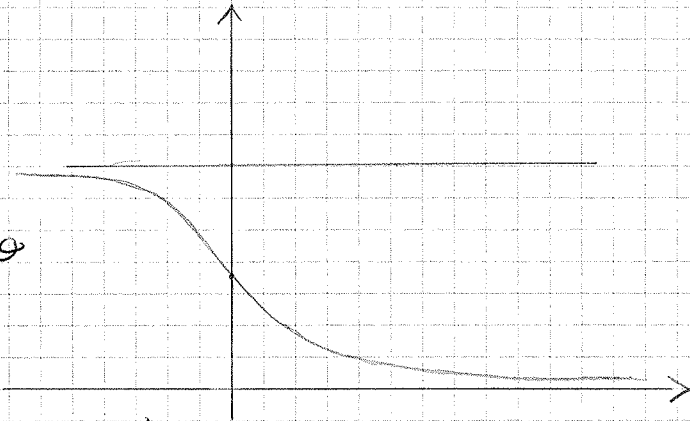
$$V(P) = \int_{\sigma} M_0 \frac{d\frac{1}{r}}{dm} d\sigma$$

oppure introducendo l'angolo  $\vartheta = \widehat{r\vec{m}}$  si ha:

Ora vediamo il caso in cui abbiamo un **DOPIO STRATO CHIUSO** e ci praticiamo un piccolo foro, considerando la **DISTRIBUZIONE** del **DIPOL** **UNIFORME** avremo un grafico:



è abbastanza facile dire che se il foro  $\rightarrow$  ottenso una vera e propria **DISCONTINUITA'**



Perciò  $V_- = -4\pi\epsilon_0$

↑ DENSITA' DI DISTRIBUZIONE DEI DIPOLI

**DOPIO STRATO NON CHIUSO E DISTRIBUZIONE DI DIPOL** **NON UNIFORME**

Vediamo anche questo caso:



## I CONDUTTORI

Finora abbiamo supposto che le cariche elettriche non possono muoversi. Però esistono, dei corpi (conduttori) nei quali le cariche possono muoversi, anzi, tali corpi hanno la proprietà che se nell'interno di essi esiste un CAMPO ELETTRICO  $\vec{E}$  nasce in essi un flusso di CARICHE (corrente elettrica). Si definisce come « DENSITA' DI CORRENTE  $\vec{J}$  » il vettore che ha direzione opposta al moto delle cariche elettriche negative, e per modulo il valore della quantità di elettricità che passa per unità di tempo attraverso l'unità di superficie normale alla direzione di  $\vec{J}$ .

$$\vec{J}(\vec{m}) = \frac{\text{Carica}}{\text{Tempo}}$$

↑  
DIREZ. NORMALE

Tredimensionalmente si ha:

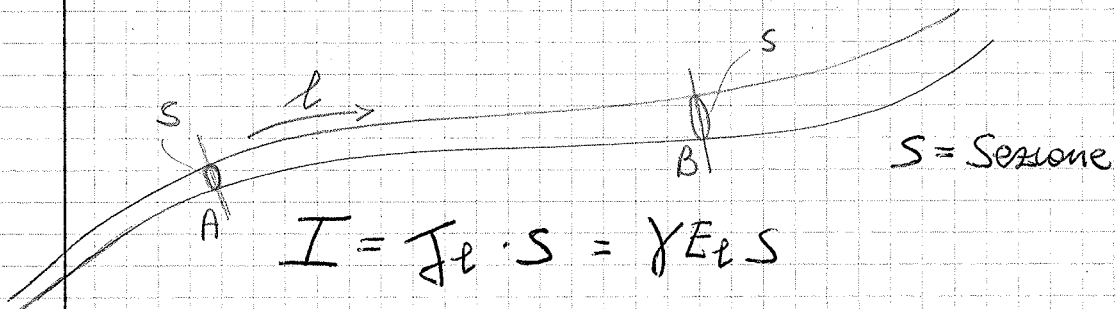
$$\int \vec{J}(\vec{i}) ds + \int \vec{J}(\vec{j}) ds + \int \vec{J}(\vec{k}) ds$$

$$= \frac{d}{dt} \int P dV + \int \vec{J}(\vec{m}) ds$$

$$\Rightarrow S_x \langle \vec{J}(\vec{i}) \rangle + S_y \langle \frac{\partial P}{\partial t} \rangle + S_m \langle \vec{J}(\vec{m}) \rangle$$

Mentre il suo inverso  $1/\gamma$  si chiama RESISTIVITA' (o resistenza specifica)  
 I valori di  $\gamma$  possono variare entro limiti estesissimi ( $\dots \cdot 10^{18} \div \dots \cdot 10^{-7}$ ) I corpi per cui  $\gamma = 0$  (in pratica  $\gamma$  molto piccolo) si dicono ISOLANTI.

Consideriamo: un conduttore



$$\frac{I}{\gamma S} = E_l \quad \text{definiamo } R = \text{RESISTENZA}$$

come:

$$R = \int_A^B \frac{dl}{\gamma S}$$

abbiamo:

$$IR = V_A - V_B$$

QUESTA IN PRATICA È LA LEGGE DI OHM APPLICABILE AI CONDUTTORI FILIFORMI

Ricordiamo che in un istante dt abbiamo

$$J S dt \quad \rightsquigarrow \text{CORRENTE}$$

$$E J S dt \quad \rightsquigarrow \text{FORZA}$$

$$V_A - V_B = \int_A^B E^x \cdot dl \leftarrow \text{EQUILIBRIO e } \oint E^x \cdot dl \neq 0$$

$$\frac{I}{\gamma S} = E_l + E_l^x$$

RESISTENZA

$$\Rightarrow IR = \mathcal{E} \quad \text{FORZA ELETTROMOTRICE}$$

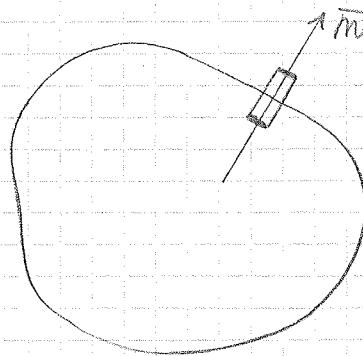
$$\mathcal{E} = \int (E_l + E_l^x) \cdot dl$$

Più in generale:

$$\oint E_l \cdot dl = 0 \quad \oint E_l^x \cdot dl \neq 0$$

Osservazioni sui conduttori

Consideriamo



$$(E_{m+} - E_{m-}) ds = 4\pi\sigma ds$$

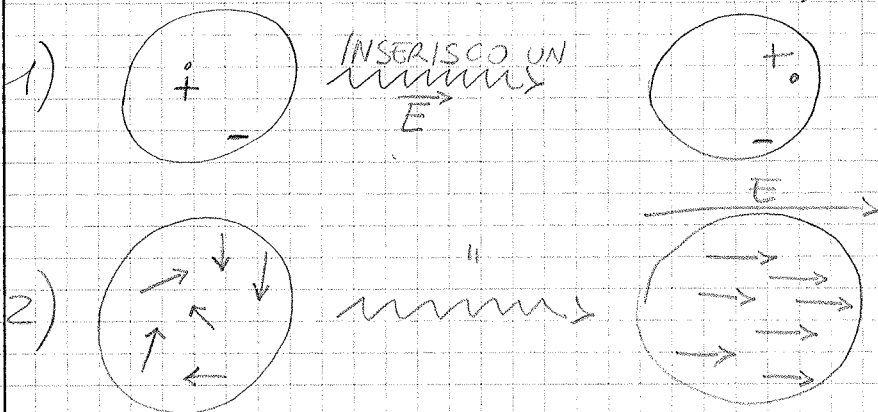
$$E_{m+} = 4\pi\sigma$$

$$\frac{d\sigma}{dm} = -4\pi\sigma$$

$$= \overline{m} \nabla \frac{1}{r}$$

## DIELETTRICI

Vediamo i seguenti casi:



$$V = \int \vec{P} \cdot \nabla \frac{1}{r} dv$$

$$\nabla \cdot \left( \vec{P} \frac{1}{r} \right) = \vec{P} \cdot \nabla \frac{1}{r} + \frac{1}{r} \nabla \cdot \vec{P}$$

$$V = \int \left( \nabla \cdot \left( \vec{P} \frac{1}{r} \right) - \frac{1}{r} \nabla \cdot \vec{P} \right) dv$$

Ricordiamo che  $\text{div}(\varphi \vec{V}) =$   
 $= \varphi \text{div} \vec{V} + \vec{V} \text{grad} \varphi$

la applico: con  $\varphi = \frac{1}{r}$  e  $\vec{P} = \vec{V}$

$$\Rightarrow \underbrace{\int \frac{\rho}{r} \cdot \vec{n} ds}_{\text{Su } \phi} - \underbrace{\int \frac{1}{r} \nabla \cdot \vec{P} dv}_{\text{Su VOL}}$$

CASO 1:

$$\sigma_1 = \bar{P}_1 \cdot \vec{m} = P_{m-}$$

$$\sigma_2 = \bar{P}_2 \cdot (-\vec{m}) = -P_{m+}$$

$$\sigma = \sigma_1 + \sigma_2 = P_{m-} - P_{m+}$$

$$(E_{m+} - E_{m-}) ds = 4\pi (\sigma_1 + \sigma_2) ds$$

$$E_{m+} - E_{m-} = 4\pi (P_{m-} - P_{m+})$$

$$E_{m+} + 4\pi P_{m+} = E_{m-} + 4\pi P_{m-}$$

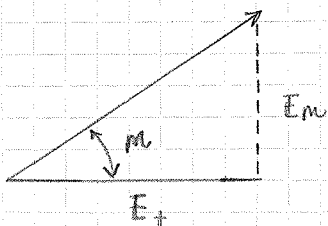
$$D_{m+} = D_{m-}$$

$$E = E_{m+} = \epsilon_1 E_{m-}$$

$$\Rightarrow \epsilon_2 \frac{E_{m+}}{E_{t+}} = \epsilon_1 \frac{E_{m+}}{E_{t-}}$$

$$\frac{E_{m+}}{E_{t+}} = \tan \alpha_+ ; \quad \frac{E_{m-}}{E_{t-}} = \tan \alpha_-$$

In definitiva:



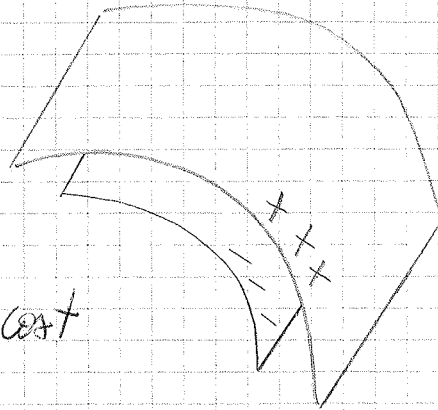
$$\epsilon_2 \tan \alpha_+ = \epsilon_1 \tan \alpha_-$$

## ENERGIA POTENZIALE DI UN DOPPIO STRATO

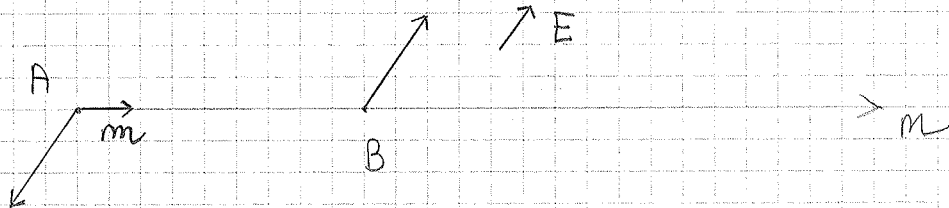
$$U = - \int \vec{M} \cdot \vec{E} \, ds$$

$$U = - M \int \vec{E} \cdot \vec{m} \, ds$$

con  $M = \text{cost}$



Consideriamo un DIPOLO



$$\begin{aligned} Q &= e \vec{E}_B - e \vec{E}_A \\ &= e (\vec{E}_B - \vec{E}_A) \\ &= e \delta \frac{\vec{E}_B - \vec{E}_A}{\delta} \\ &= m \frac{\partial \vec{E}}{\partial x} = \vec{m} (\hat{1} \cdot \vec{\nabla}) \vec{E} \\ &= (\vec{m} \cdot \vec{\nabla}) \vec{E} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \vec{M} \text{ (mom. di dipolo)} &= \delta \frac{\vec{AB}}{\delta} \times e \vec{E} \\ &= m \frac{\vec{AB}}{\delta} \times \vec{E} \end{aligned}$$

$$= m \hat{1} \times \vec{E}$$

$$\vec{M} = \vec{m} \times \vec{E}$$

Per trovare la FORZA di un DIPOLO IMMERSO in un altro DIPOLO ( $\theta$ )

$$\vec{a} = m'_z \left( -2m \frac{\cos\theta}{z^4} \hat{u}_z - 3m \frac{\sin\theta}{z^4} \hat{u}_\theta \right) + \frac{m'_\theta}{z} \left( -2m \frac{\sin\theta}{z^3} \hat{u}_z + \frac{m}{z^3} \frac{\cos\theta}{z^3} \hat{u}_\theta + 2m \frac{\cos\theta}{z^3} \hat{u}_\theta - \frac{m}{z^3} \sin\theta \hat{u}_z \right)$$

$$\vec{a} = - \frac{m'_z m}{z^4} (2 \cos\theta \hat{u}_z + 3 \sin\theta \hat{u}_\theta) + \frac{m'_\theta m}{z^4} (-3 \sin\theta \hat{u}_z + 3 \cos\theta \hat{u}_\theta)$$

Ora vediamo:

$$\begin{aligned} M &= m' \times E \\ &= m' \times (E_z \hat{u}_z + E_\theta \hat{u}_\theta) \\ &= (m'_z \hat{u}_z + m'_\theta \hat{u}_\theta) \times (E_z \hat{u}_z + E_\theta \hat{u}_\theta) \\ &= m'_z E_\theta \hat{K} - m'_\theta E_z \hat{K} \\ &= \hat{K} m \left( m'_z \frac{\sin\theta}{z^3} - m'_\theta \frac{2 \cos\theta}{z^3} \right) \end{aligned}$$

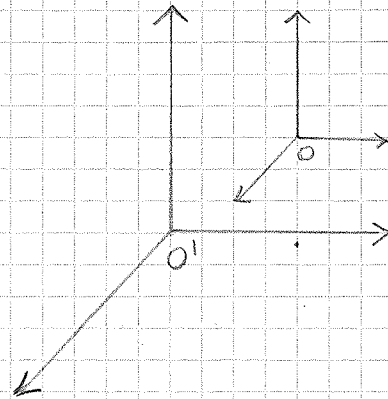
$$\frac{1}{|\bar{R} - \bar{d}|} = \frac{1}{R} + \bar{d} \cdot \frac{\bar{R}}{R^3} + \dots$$

$$V = \sum_i \frac{q_i}{R} + \frac{\bar{R}}{R^3} \cdot \sum_i q_i d_i + \dots$$

Se  $\sum_i q_i = 0$  allora

$$\bar{m} = \sum_i q_i d_i$$

$$\begin{aligned} \bar{m}' &= \sum_i q_i (\bar{d}_i + o'o) \\ &= \bar{m} + o'o \cdot \sum_i q_i \\ &= \bar{m} \end{aligned}$$



ENERGIA POTENZIALE DI UN SISTEMA DI CARICHE AVEN-  
TE UN CAMPO GENERATO DALLE STESSÉ  
CARICHE

$$\begin{aligned} W &= \frac{1}{2} \sum_{j=1}^N \sum_{i \neq j} \frac{q_i q_j}{r_{ij}} \\ &= \frac{1}{2} \sum_j q_j V_j \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} W &= \frac{1}{2} \int \rho V \, dv \\ &= \frac{1}{2} \int V \frac{div \, \bar{D}}{4\pi} \, dv \end{aligned}$$



$$\vec{E} = \frac{q}{r^2}$$

$$V_{01} - V_{02} = \int_{V_{02}}^{V_{01}} dV = \int_{r_2}^{r_1} \frac{dV}{dr} dr$$

per cui

$$= \int_{r_2}^{r_1} -q \frac{dr}{r^2} = q \left[ \frac{1}{r} \right]_{r_2}^{r_1} = q \left( \frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_2} \right)$$

$$= q \frac{r_2 - r_1}{r_2 r_1} = q \frac{4\pi d}{\sqrt{S_1 S_2}}$$

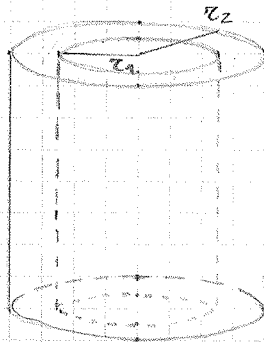
Sappiamo che  $S_1 = 4\pi r_1^2$  e  $S_2 = 4\pi r_2^2$

$$\Rightarrow S_1 \cdot S_2 = 16\pi^2 r_1^2 r_2^2$$

$$\Rightarrow \sqrt{S_1 S_2} = 4\pi r_1 r_2$$

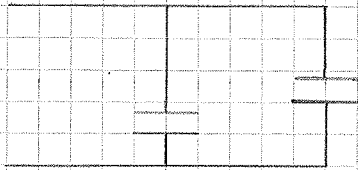
$$C = \frac{q}{V_{01} - V_{02}} = \frac{\sqrt{S_1 S_2}}{4\pi d} = \frac{S}{4\pi d}$$

b) CILINDRO



IN PARALLELO o IN SERIE ?

PARALLELO



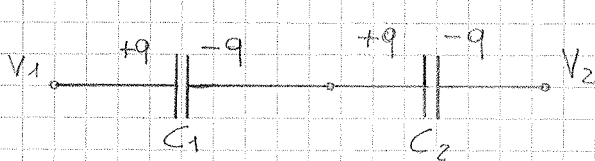
$$q_1 = C_1 (V_1 - V_2)$$

$$q_2 = C_2 (V_1 - V_2)$$

$$q_1 + q_2 = (C_1 + C_2) (V_1 - V_2)$$

con  $C = C_1 + C_2$

SERIE



$$q = C_1 (V_1 - V_i)$$

$$q = C_2 (V_i - V_2)$$

$$V_1 - V_2 = \left( \frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_2} \right) q$$

$$\Rightarrow \frac{1}{C} = \frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_2}$$

$$d\mathcal{E} = dq (V_A - V_B)$$

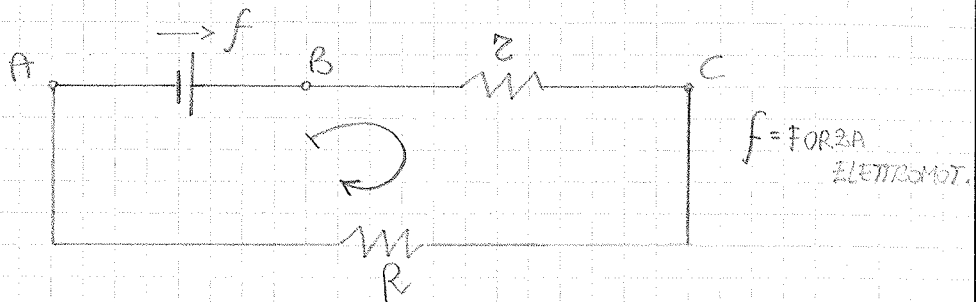
$$P = \frac{d\mathcal{E}}{dt} I (V_A - V_B) = I V$$

Caso Ohmico

$$I = \frac{V}{R} \Rightarrow P = \frac{V}{R} V = \frac{V^2}{R} \quad P = R I^2$$

$$\sum I_i = \sum I_j$$

### LEGGE DI KIRCHHOF

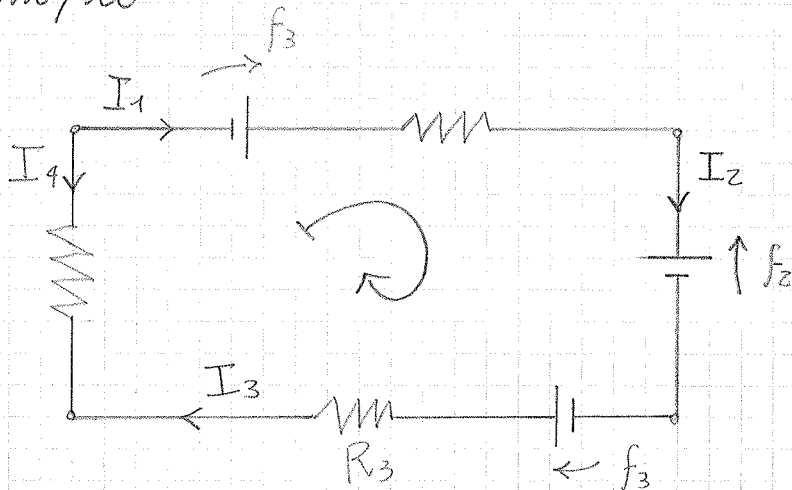


$$\left. \begin{aligned} V_B - V_A &= f \\ V_C - V_B &= -Iz \end{aligned} \right\} V_C - V_A = f - Iz$$

$$V_A - V_C = -IR$$

$$\Rightarrow 0 = f - Iz - IR$$

esempio



$$V_B - V_A = f_1 - I_1 R_1$$

04-11-13

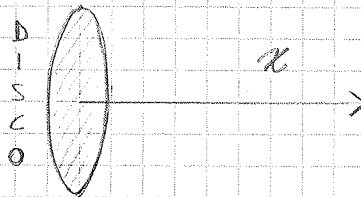
$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{R} = - \oint \text{grad } V \cdot d\vec{R} = 0$$

Applico il teorema di Stokes

$$\oint_{\partial S} \vec{E} \cdot d\vec{l} = \int_S \text{rot } \vec{E} \cdot \vec{m} \, ds$$

$$0 = \int_S \text{rot } \vec{E} \cdot \vec{m} \, ds$$

Teorema della media ...



$$\langle (\text{rot } \vec{E})_x \rangle = 0$$

$$\Rightarrow (\text{rot } \vec{E})_x = 0$$

per cui  $\text{rot } \vec{E} = 0$

oppure

$$- \text{rot } \vec{E} = \text{rot grad } V = \vec{\nabla} \times \vec{\nabla} V = 0$$

Finché sono nel vuoto ho:

$$\begin{cases} \text{div } \vec{E}_0 = 4\pi \rho_{lib} \\ \text{rot } \vec{E}_0 = 0 \end{cases}$$

in un dielettrico ho:

$$\begin{cases} \text{div } \epsilon \vec{E} = 4\pi \rho_{lib} \\ \text{rot } \epsilon \vec{E} = 0 \end{cases}$$

$$\oint -IR - \frac{q}{C} = 0$$

Derivo rispetto al tempo:

$$I'R + \frac{I}{C} = 0$$

$$\oint -I_0 R = 0$$

$$I = I_0 e^{-t/\tau}$$

$$\frac{I}{R} e^{-t/\tau}$$

$$q = \int_0^t I(t') dt' = \int_0^t \frac{I_0 R}{R} e^{-t'/\tau} dt' = \int_0^t I_0 e^{-t'/\tau} dt'$$

$$I = \frac{dq}{dt}$$

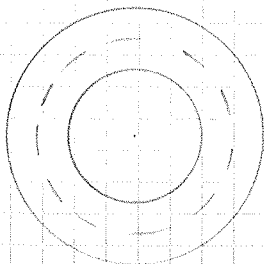
$$E_x = \frac{E_{x_0}}{\epsilon} = \frac{4\pi\sigma}{\epsilon}$$

$$D_x = 4\pi\sigma$$

$$\frac{dD_x}{dt} = 4\pi \frac{d\sigma}{dt} = \frac{4\pi}{S} \frac{dq}{dt} = 4\pi \frac{I}{S}$$

Vediamo i casi funzionali:

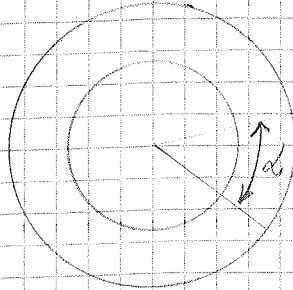
SFERE CONCENTRICHE (cioè due condensatori sferici in serie il primo riempito con  $\epsilon_1$  mentre il secondo con  $\epsilon_2$ )



$$r_1 < r < r_2 \quad \epsilon = \epsilon_1$$

$$r_2 < r < r_3 \quad \epsilon = \epsilon_2$$

#### 4) SFERE IN PARALLELO



$$0 < \alpha < d \quad E = E_1$$

$$d < \alpha < 2\pi \quad E = E_2$$

$$C_1 = \frac{\alpha}{2\pi} \epsilon_1 \frac{r_2 - r_1}{r_2 r_1}$$

$$C_2 = \frac{2\pi - \alpha}{2\pi} \epsilon_2 \frac{r_2 - r_1}{r_2 r_1}$$

$$C = C_1 + C_2 = \frac{r_2 - r_1}{2\pi (r_2 \times r_1)} (\alpha \epsilon_1 + (2\pi - \alpha) \epsilon_2)$$

Sfere in parallelo

#### 5) CILINDRI IN PARALLELO

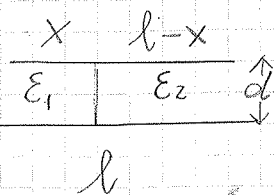
$$C_1 = \frac{\alpha}{2\pi} \epsilon_1 \frac{l}{2 \ln \frac{r_2}{r_1}}$$

$$C_2 = \frac{2\pi - \alpha}{2\pi} \epsilon_2 \frac{l}{2 \ln \frac{r_2}{r_1}}$$

Cilindri in parallelo

$$C = C_1 + C_2 = \frac{l}{4\pi \ln \frac{r_2}{r_1}} (\alpha \epsilon_1 + (2\pi - \alpha) \epsilon_2)$$

#### 6) PIANI IN PARALLELO



$$C_1 = \frac{\epsilon_1}{4\pi} \frac{x}{l} \frac{s}{d}$$

$$C_2 = \frac{\epsilon_2}{4\pi} \frac{l-x}{l} \frac{s}{d}$$

$$+ \frac{m_0}{r} \left( \frac{\partial H_z}{\partial \vartheta} \hat{u}_z + H_z \hat{u}_\vartheta + \frac{\partial H_\vartheta}{\partial \vartheta} \hat{u}_\vartheta - H_\vartheta \hat{u}_z \right)$$

CAMPO MAGNETICO

$$\vec{H} = \frac{e}{r^2} \hat{u}_z \quad H_\vartheta = 0$$

$$\frac{\partial H}{\partial r} = -2 \frac{e}{r^3} \hat{u}_z; \quad \frac{\partial H}{\partial \vartheta} = \frac{e}{r^2} \hat{u}_\vartheta$$

Quindi

$$\vec{F} = -\frac{2e}{r^3} \hat{u}_z m_z + \frac{m_0}{r} \left( \frac{e}{r^2} \hat{u}_\vartheta + \frac{e}{r^2} \mu_0 \right) m_\vartheta$$

$$= 2 \frac{e}{r^3} (m_z \hat{u}_z - m_\vartheta \hat{u}_\vartheta)$$

$$\vec{M} = \vec{m} \times \vec{H}$$

$$= (m_z \hat{u}_z + m_\vartheta \hat{u}_\vartheta) \times (H_z \hat{u}_z + H_\vartheta \hat{u}_\vartheta)$$

$$\vec{H} = \frac{e}{r^2} \hat{u}_z$$

$$\vec{M} = -\frac{m_0 e}{r^2} \hat{k}$$

Introduciamo il concetto di campo magnetico

$$\vec{H} = -\text{grad } \mathcal{F} \quad \rho = 0 \quad \mathcal{C} = 0$$

$$\text{div } H = 0$$

$$\rho^* = -\text{div } \vec{F}$$

$$\mathcal{C}^* = \vec{F} \cdot \vec{m}$$

$$\vec{B} = \vec{H} + 4\pi \vec{F}$$

$$\text{div } B = 0$$

1° CAT. PARAMAGNETICI

$$\vec{F} = K H$$

$K =$  Suscettibilità magnetica

$$\vec{B} = \mu \vec{H}$$

$\mu = 1 + 4\pi K$  (permeabilità magnetica)

alluminio

$$K = 1,8 \cdot 10^{-6}$$

platino

$$K = 0,1 \cdot 10^{-6}$$

bismuto

$$K = -14 \cdot 10^{-6}$$

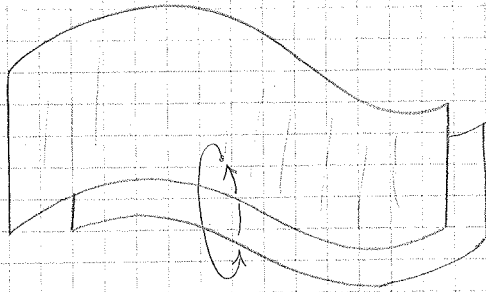
grafite

$$K = -8 \cdot 10^{-6}$$

mercurio

$$K = -2 \cdot 10^{-6}$$





$$\begin{aligned} \mathcal{F}_- - \mathcal{F}_0 &= 4\pi \frac{m}{\mu} \\ &= \mu \frac{4\pi}{c} \frac{I}{\mu} \\ &= \frac{4\pi}{c} I \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \mathcal{F}_+ - \mathcal{F}_- &= \int_{\ominus}^{\oplus} \text{grad } \mathcal{F} \, ds \\ &= - \int_{\oplus}^{\ominus} \text{grad } \mathcal{F} \, ds \\ &= \int_{\oplus}^{\ominus} \vec{H} \cdot d\vec{s} \end{aligned}$$

$$\int \vec{H} \cdot d\vec{s} = \frac{4\pi}{c} \int \hat{j} \cdot \vec{m} \, ds$$

$$\int \text{rot } \vec{H} \cdot \vec{m} \, ds = \frac{4\pi}{c} \int \hat{j} \cdot \vec{m} \, ds$$

$$\int (\text{rot } \vec{H} - \frac{4\pi}{c} \hat{j})_x \, ds$$

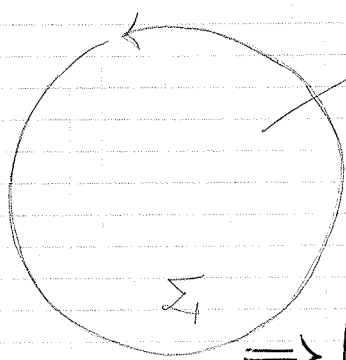
$$\pi R^2 \langle (\text{rot } \vec{H} - \frac{4\pi}{c} \hat{j})_x \rangle = 0$$

$$\text{rot } \vec{H} = \frac{4\pi}{c} \hat{j} \quad \text{Maxwell}$$

$$= -\frac{I}{c} \phi \quad \text{con } c = \text{Velocità della luce}$$

$$\oint \vec{H} \cdot d\vec{s} = 4\pi \frac{I}{c}$$

$$\oint \vec{H} \cdot d\vec{s} = \frac{4\pi}{c} \int_{\Sigma} \hat{j} \cdot \vec{m} \, ds$$



$$\int_{\Sigma} \text{rot } \vec{H} \cdot \vec{m} \, ds = \frac{4\pi}{c} \int_{\Sigma} \hat{j} \cdot \vec{m} \, ds$$

$$\Rightarrow \int (\text{rot } \vec{H} - \frac{4\pi}{c} \hat{j}) \cdot \vec{m} \, ds = 0$$

Se la direzione non fosse più quella NORMALE bensì allineata con l'asse  $x$  ( $\hat{i}$ ) allora

$$\int (\text{rot } \vec{H} - \frac{4\pi}{c} \hat{j}) \cdot \hat{i} \, ds = 0$$

per cui:

$$\pi r^2 \left\langle \text{rot } \vec{H} - \frac{4\pi}{c} \hat{j} \right\rangle \cdot \hat{i} = 0$$

↑  
VALORE MEDIO

allora

$$\text{rot } \vec{H} = \frac{4\pi}{c} \hat{j}$$

$$\text{rot rot } \vec{H} = \frac{4\pi}{c} \text{rot } \hat{j}$$

$$\text{rot}(\varphi \vec{v}) = \varphi \text{rot} \vec{v} + \text{grad} \varphi \times \vec{v}$$

$$\vec{H} = \frac{1}{c} \int_D \left( \text{rot} \left( \frac{\vec{J}}{r} \right) - \frac{1}{c} \text{grad} \frac{1}{r} \times \hat{j} \right) dv$$

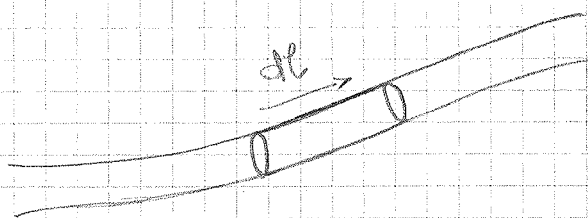
$$\int \left[ \frac{\partial}{\partial m} \left( \frac{1}{r} \hat{j}_z \right) - \frac{\partial}{\partial z} \left( \frac{1}{r} \hat{j}_y \right) \right] dv$$

$$= \int_{\text{ov}} \left( \hat{j}_z \frac{m_1}{r} + \hat{j}_y \frac{m_3}{r} \right) ds = 0$$

$$\vec{H} = - \frac{1}{c} \int \text{grad} \frac{1}{r} \times \hat{j} dv$$

$$\text{grad} \frac{1}{r} = - \frac{1}{r^2} \frac{\partial r}{\partial z} = - \frac{1}{r^2} \frac{z}{r}$$

$$= - \frac{1}{r^3} z$$



$$\vec{J} ds dl = I dl$$

### 1<sup>a</sup> LEGGE DI LAPLACE

$$\vec{H} = \frac{1}{c} \int \frac{\vec{r}}{r^3} \times \vec{J} dv$$

$$= \frac{I}{c} \int \frac{\vec{r} \times dl}{r^3}$$

$$2) H \cdot 2\pi r = \frac{4\pi}{c} \int \pi r^2 \cdot z$$

$$H = \frac{2}{c} \int z$$

$$\vec{H} = \frac{2}{c} \int \vec{j} \times z$$

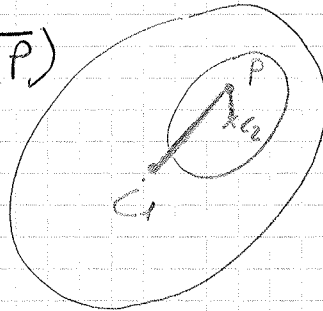
3) Simmetria cilindrica

$$H = \frac{2}{c} \int \vec{j} \times C_1 P - \frac{2}{c} \int \vec{j} \times C_2 P$$

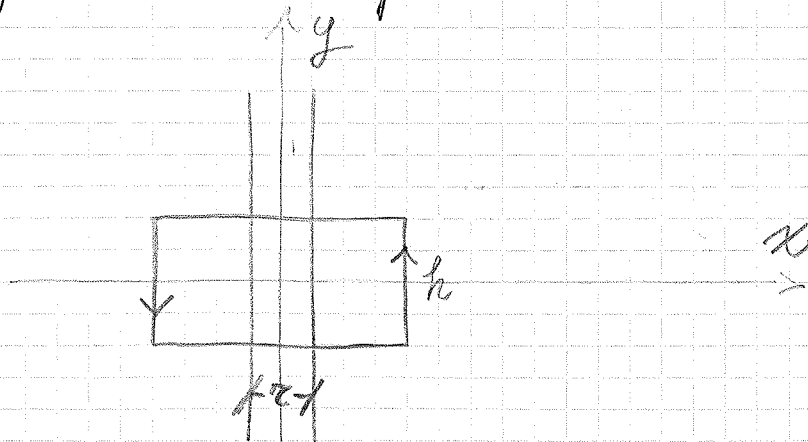
$$= \frac{2}{c} \int \vec{j} \times (C_1 P - C_2 P)$$

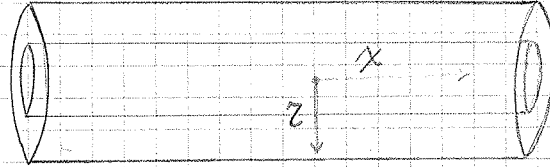
$$= \frac{2}{c} \int \vec{j} \times (C_1 P + C_2 P)$$

$$= \frac{2}{c} \int \vec{j} \times C_1 C_2$$



4) Simmetria piana





$$H_x l = \int \rho \cdot l (r_2 - r)$$

$$r_1 < r < r_2$$

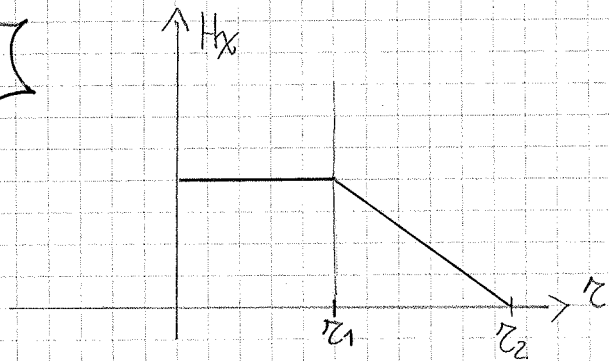
$$H_x = \int \rho (r_2 - r)$$

$$H_x l = \int \rho l (r_2 - r_1)$$

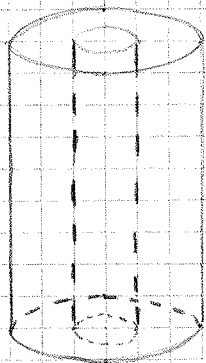
$$r_1 < r_2$$

$$H_x = \int \rho (r_2 - r_1)$$

Graficamente



Ultimo caso



$$\frac{4\pi}{c} \cdot 2\pi r_1 \int \rho = 2\pi r_2 H_2$$

$$H_c = \int \rho \frac{4\pi}{c r_2} \quad (\text{tokamak})$$

$$\phi = \int_B^A \vec{E} \cdot d\vec{s}$$

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{s} = - \frac{1}{c} \int \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \cdot \vec{m} \, ds$$

$$\int_{\Sigma} \left( \text{rot } \vec{E} + \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \right) \cdot \vec{m} \, ds = 0$$

2° EQUAZIONE DI  
MAXWELL

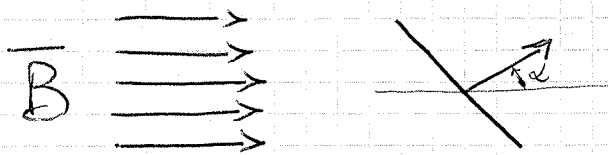
$$\int \left( \text{rot } \vec{E} + \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \right) \cdot \vec{v} \, ds = 0$$

$$\pi r^2 \left\langle \text{rot } \vec{E} + \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \right\rangle \cdot \vec{v} = 0$$

$$\text{rot } \vec{E} - \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = 0$$

2° EQUAZIONE DI MAXWELL

Applicazione:



$$\phi = BS \cos(\omega t + \varphi)$$

$$\phi' = -\omega BS \sin(\omega t + \varphi)$$

$$\mathcal{E} = \frac{\omega BS}{c} \sin(\omega t + \varphi)$$

$$D = \frac{1}{C^2} + \omega^2 R^2$$

$$D_2 = \begin{vmatrix} -f_1 \omega & -\omega R \\ f_2 \omega & 1/C \end{vmatrix}$$

$$= -f_1 \frac{\omega}{C} + f_2 \omega^2 R$$

$$D_1 = \begin{vmatrix} 1/C & -f_1 \omega \\ \omega R & f_2 \omega \end{vmatrix}$$

$$= \frac{\omega}{C} f_2 + f_1 \omega^2 R$$

$$A_2 = \frac{-f_1 \frac{\omega}{C} + f_2 \omega^2 R}{\frac{1}{C^2} + \omega^2 R^2}$$

$$A_1 = \frac{\frac{\omega}{R} f_2 + f_1 \omega^2 R}{\frac{1}{C^2} + \omega^2 R^2}$$

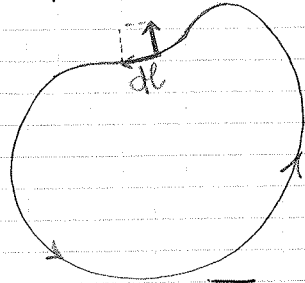
Altra tipologia di moto

$$e = F e^{i\omega t} \quad I = a e^{i\omega t}$$

$$L\omega F = \frac{a}{C} e^{i\omega t} + i\omega a R e^{i\omega t}$$

$$a = \frac{L\omega F}{\frac{1}{C} + i\omega R}$$

18-11-13



$$U = - \frac{I}{c} \Phi$$

$$dU = - \frac{I}{c} d\Phi = - \frac{I}{c} \vec{B} \cdot m ds$$

↑  
VARIAZ. ENERGIA  
POTENZIALE

$$m ds = \vec{\tau} \times dl$$

$$dU = - \frac{I}{c} (\vec{\tau} \times dl) \cdot \vec{B}$$

$$= - \frac{I}{c} (dl \times \vec{B}) \cdot \vec{\tau}$$

per

$$\vec{\tau} = \tau \hat{t}$$

~~$$\tau F_x = \frac{I}{c} (dl \times B) \cdot \hat{t} \tau$$~~

Questa procedura si ripete per l'asse y e z

$$I dl = I dl \hat{u}$$

$$I \hat{u} = \int \vec{j} ds$$

← SEZIONE  
← DENSITÀ DI CORRENTE

$$I dl = \int \vec{j} ds dl = \int \vec{j} d\sigma$$

$$dF = \frac{I}{c} dl \times \vec{B}$$

$$= \frac{d\sigma}{c} \vec{j} \times \vec{B}$$

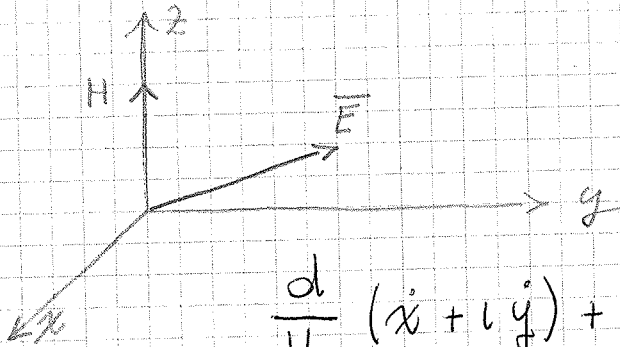
2<sup>a</sup> LEGGE DI

LAPLACE



$$m \dot{\vec{w}} = q \left( \vec{E} + \frac{1}{c} \vec{w} \times \vec{H} \right)$$

$$\begin{cases} m \ddot{x} = \frac{q}{c} \dot{y} H \\ m \ddot{y} = q \left( E_y - \frac{1}{c} \dot{x} H \right) \\ m \ddot{z} = q E_z \end{cases}$$



$$z = \frac{q E_z}{2m} t^2 + v_{0z} t$$

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} (\dot{x} + i \dot{y}) + i \omega (\dot{x} + i \dot{y}) \\ = \frac{q}{m} E_y \end{aligned}$$

$$\omega = \frac{q H}{m c}$$

↑  
FREQUENZA DI  
CIRCOLAZIONE

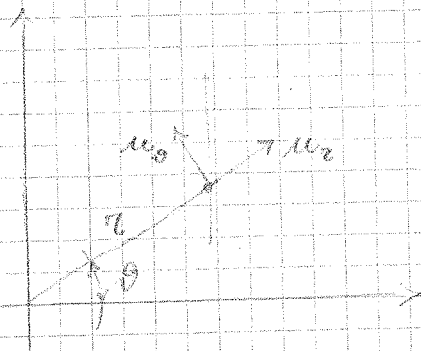
$$\dot{x} + i \dot{y} = a e^{-i \omega t} + \frac{c E_y}{H}$$

$$\dot{x} = a \cos \omega t + \frac{c E_y}{H}$$

$$\dot{y} = -a \sin \omega t$$

$$\vec{r} = r \hat{u}_r$$

$$\dot{\vec{r}} = \dot{r} \hat{u}_r + r \dot{\hat{u}}_r$$



$$= - \frac{c^2}{r^2} \left( \frac{d^2}{d\vartheta^2} \frac{1}{r} + \frac{1}{r} \right)$$

$$Qq = mc^2 \left( \frac{d^2}{d\vartheta^2} \frac{1}{r} + \frac{1}{r} \right)$$

$$\frac{d^2}{d\vartheta^2} \frac{1}{r} + \frac{1}{r} = \Delta \quad \text{Attrazione}$$

SOLUZIONE PARTICOLARE

$$\frac{1}{r} = A \cos(\vartheta + \varphi) + \Delta = \text{costante}$$

$$\left(\frac{1}{r}\right)' = -A \sin(\vartheta + \varphi)$$

$$\left(\frac{1}{r}\right)'' = -A \cos(\vartheta + \varphi)$$

$$\frac{1}{r} = A \cos \vartheta + \Delta$$

per cui

$$r = \frac{1}{A \cos \vartheta + \Delta} = \frac{p}{1 + \varepsilon \cos \vartheta}$$

$$\varepsilon < 1 \quad \text{ELLISSE}$$

$$\varepsilon = 1 \quad \text{PARABOLA}$$

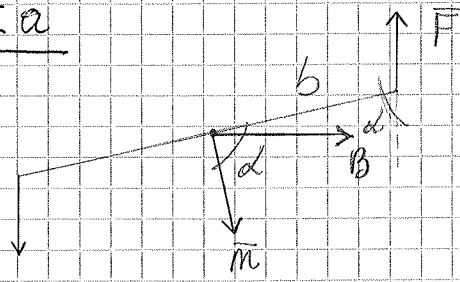
$$\varepsilon > 1 \quad \text{IPERBOLE}$$

$$\bar{F} = \frac{BI}{c} \frac{1}{S} \cdot Sa = \frac{BIa}{c}$$

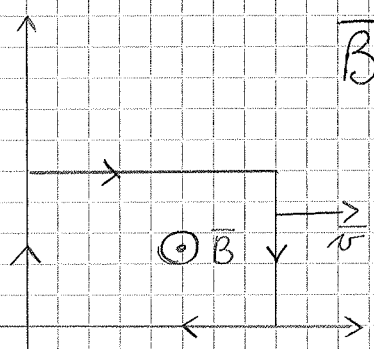
$$M = Fb \sin \alpha =$$

$$= \frac{BIa}{c} b \sin \alpha$$

$$= \frac{I \Sigma}{c} B \sin \alpha$$



es. m.



$$\bar{B} = B \hat{K} \quad \bar{m} = -\hat{K}$$

$$v = v \hat{i}$$

$$f = \int \left( \frac{v}{c} \times \bar{B} \right) \cdot d\bar{l}$$

$$= \left( \frac{v}{c} \times B \right) \cdot \bar{a}$$

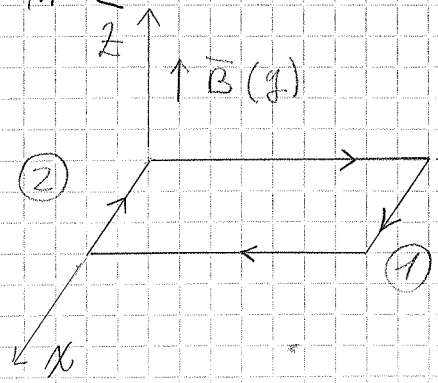
$$= \left( \bar{a} \times \frac{v}{c} \right) \cdot \bar{B} = B_z \frac{ds}{dt} / c$$

$$\bar{a} \times \bar{v} = \hat{K} a \frac{dx}{dt} = \hat{K} \frac{ds}{dt}$$

$$d\phi = \bar{B} \cdot \bar{m} ds = -B_z ds$$

$$f = - \frac{d\phi}{dt} / c$$

Caso n° 2

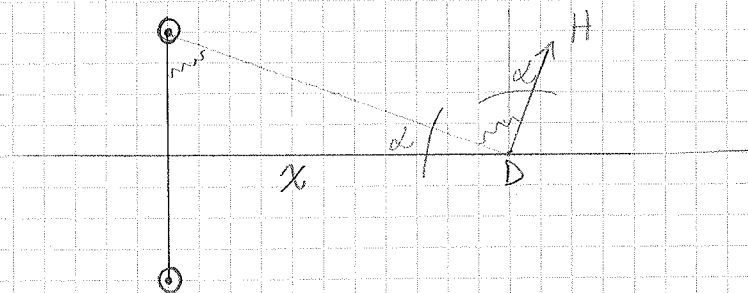


$$f = \frac{1}{c} \int \underbrace{(\bar{v} \times \bar{B})}_{\cos \alpha \hat{K}} \cdot d\bar{l}$$

$$f = \frac{1}{c} [(\bar{v} \times \bar{B}_1) \cdot \bar{a} - (\bar{v} \times \bar{B}_2) \cdot \bar{a}]$$

$$\bar{a} = a \hat{i}$$

$$\bar{v} = v \hat{j}$$

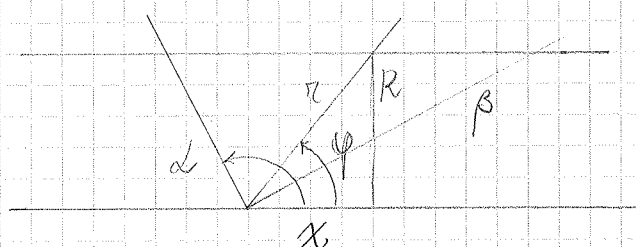


$$d\vec{H} = \frac{I}{c} \int \frac{\vec{r} \times d\vec{l}}{r^3}$$

$$dH_x = \frac{I}{c} \frac{r dl \sin \alpha}{r^3}$$

$$H_x = \frac{I}{c} \frac{2\pi R}{r^2} \sin \alpha$$

Vediamo ora il CILINDRO



$$x + r \varphi = R$$

$$dx = -R \frac{d\varphi}{\sin^2 \varphi}$$

$$r = \frac{R}{\sin \varphi}$$

$$dH = \frac{I}{c} \frac{1}{r^2} \sin \varphi \cdot 2\pi R$$

$$I = J dx$$

$$dH = \frac{J dx}{c} \cdot \frac{1}{r^2} \sin \varphi \cdot 2\pi R$$

$$= \frac{J}{c} \left( - \frac{R d\varphi}{\sin^2 \varphi} \frac{\sin^2 \varphi}{R^2} \sin \varphi \right) 2\pi R$$

$$= - \frac{2\pi J}{c} \sin \varphi d\varphi$$

3) Corrente di spostamento

e) Direttici

- 1) Potenziale di una distribuzione di dipoli
- 2) Spostamento elettrico

f) Energia potenziale

- 1) Dipolo e doppio strato
- 2) Densità di energia

g) Forze

- 1) Risultante su un dipolo
- 2) Momento risultante su un dipolo

h) Teorema di Ampere

- 1) Eq. tra circuito elettrico e l'omina magnetica: potenziale
- 2) Teorema di Ampere: forme integrale e differenziali

l) 1° legge di Laplace: deduzione

l) 1° eq. di Maxwell

m) Legge di Faraday e 2° eq. di Maxwell (legge di induzione)

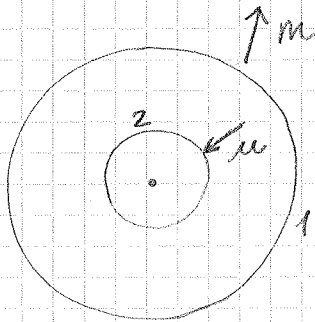
m) Forze su un conduttore percorso da corrente  
2° legge di Laplace

16-12-13 → 1/2 SCRITTO { 1 DOMANDA TEORIA  
+  
1 ESERCIZIO LIGHT

$$= 3f + r f' \quad \text{Sostituisco}$$

$$f = \frac{1}{r^3} \quad f' = \frac{-3}{r^4}$$

$$\operatorname{div} \left( \frac{\vec{r}}{r^3} \right) = \frac{3}{r^3} - \frac{3}{r^3} = 0$$



$$\int_1 \vec{E} \cdot \vec{m} \, ds + \int_2 \vec{E} \cdot \vec{u} \, ds = 0$$

$$\int_1 \vec{E} \cdot (-\vec{u}) \, ds = 4\pi r^2 \frac{q}{r^2} = 4\pi q$$

FORMA LOCALE TEOREMA DI GAUSS

$$\int \vec{E} \cdot \vec{m} \, ds = 4\pi \int \rho \, dv$$

$$\int (\operatorname{div} \vec{E} - 4\pi \rho) \, dv = 0$$

$$\frac{4\pi}{3} R^3 \langle \operatorname{div} \vec{E} - 4\pi \rho \rangle = 0$$

per  $R \rightarrow 0$  :  $\operatorname{div} \vec{E} = 4\pi \rho$

INTRODUCIAMO IL POTENZIALE ELETTRICO

$$\vec{E} = -\operatorname{grad}(V)$$

$$V = q/r$$

infatti

$$\nabla \left( \frac{q}{r} \right) = q \left( -\frac{1}{r^2} \cdot \frac{\vec{r}}{r} \right) = -q \frac{\vec{r}}{r^3}$$

$$\nabla^2 V = -4\pi \rho \quad \text{EQUAZIONE DI POISSON}$$

POTENZIALE

$$V = -\frac{q}{z_1} + \frac{q}{z_2} = q \frac{1/z_2 - 1/z_1}{\delta}$$

$$\Rightarrow \overline{m} \frac{e}{z} \frac{1}{z} = m \uparrow \cdot \nabla \frac{1}{z}$$

↑  
MOMENTO DI POLO

$$= \overline{m} \cdot \nabla \frac{1}{z}$$

$$= -\frac{m}{z^2} \frac{z}{z} = -\frac{\overline{m} \cdot OP}{z^2} = \overline{m} \frac{PO}{z^3}$$

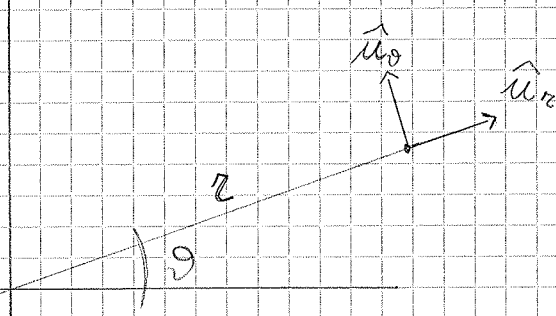
CAMPO

$$\nabla V = g_r \hat{u}_r + g_\theta \hat{u}_\theta$$

$$g_r = \lim_{\Delta z \rightarrow 0} \frac{\Delta V}{\Delta z} = \frac{\Delta V}{\Delta z}$$

$$g_\theta = \lim_{\Delta \theta \rightarrow 0} \frac{\Delta V}{\Delta \theta} = \frac{\Delta V}{\Delta \theta}$$

$z = r \cos \theta$

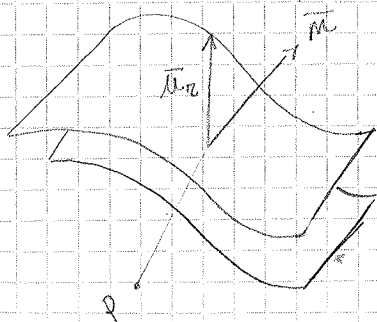


$$V = \frac{m \cos \theta}{z^2}$$

$$g_r = -2m \frac{\cos \theta}{z^3}$$

$$g_\theta = -\frac{1}{2} m \frac{\sin \theta}{z^2} = -\frac{m \sin \theta}{2z^2}$$

DOPPIO STRATO



$$\vec{V} = -\frac{dm \cdot \hat{u}_r}{z^2}$$

$$= -\frac{m \, ds \cdot \hat{u}_r}{z^2}$$

↑  
SENS. DI MOMENTO

$$= -m \frac{ds \cos \theta}{z^2} = -M d\omega$$

Riscrivo il primo membro:

$$-\frac{1}{3} \int d \left\langle \frac{\partial \rho}{\partial t} \right\rangle = \int \langle \vec{j}(\vec{m}) \rangle - \int m_x \langle \vec{j}(\vec{e}_1) \rangle +$$

$$- \int m_y \langle \vec{j}(\vec{e}_2) \rangle - \int m_z \langle \vec{j}(\vec{e}_3) \rangle$$

↑  
VALOR MEDIO

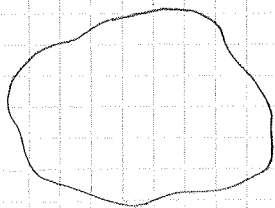
per  $d \rightarrow 0$

$$\vec{j}(\vec{m}) = m_x \vec{j}(\vec{e}_1) + m_y \vec{j}(\vec{e}_2) + m_z \vec{j}(\vec{e}_3)$$

$$= \vec{m} \cdot \vec{j} \leftarrow \text{DENSITA' DI CORRENTE}$$

$$\vec{j} = \vec{e}_1 \vec{j}(\vec{e}_1) + \vec{e}_2 \vec{j}(\vec{e}_2) + \vec{e}_3 \vec{j}(\vec{e}_3)$$

Considero ora una superficie arbitraria:



$$\frac{d}{dt} \int \rho \, dv = - \int \vec{j}(\vec{m}) \, ds$$

$$= - \int \vec{m} \cdot \vec{j} \, ds$$

$$= - \int \text{div} \vec{j} \, dv$$

$$\int \left( \frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div}(\vec{j}) \right) dv = 0$$

EQUAZIONE DI CONTINUITA' PER  $\vec{r} = 0$

$$\frac{4\pi}{3} e^3 \left\langle \frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div}(\vec{j}) \right\rangle = 0$$

LEGGE DI OHM

$$\vec{j} = \gamma \vec{E}$$

$$\text{div} \vec{j} = \gamma \text{div} \vec{E}$$

$$-\frac{\partial \rho}{\partial t} = 4\pi \gamma \rho$$

$$\rho = \rho_0 \exp\left(-\frac{t}{\tau}\right)$$

$$\tau = \frac{1}{4\pi \gamma}$$



## Sistema di cariche in un campo elettrico (Energia Potenziale)

DIPOLO E DOPIO STRATO

$$U = \int V \rho \, d\tau$$

$$U = \lim_{\delta \rightarrow 0} (eV_A - eV_B)$$

$$= m \lim_{\delta \rightarrow 0} \frac{V_A - V_B}{\delta}$$

$$= m \frac{dV}{ds} = m \vec{s} \cdot \vec{\nabla} V$$

$$= \vec{m} \cdot \vec{E}$$

$$\Rightarrow U = - \int \vec{m} \cdot \vec{E} \, ds = - m \int \vec{E} \cdot \vec{m} \, ds \quad \text{se } m = \text{cost}$$

DENSITA' DI ENERGIA

$$U = \frac{1}{2} \sum_j \sum_{i=j} \frac{q_i q_j}{r_{ij}} = \frac{1}{2} \sum_j q_j \cdot V_j$$

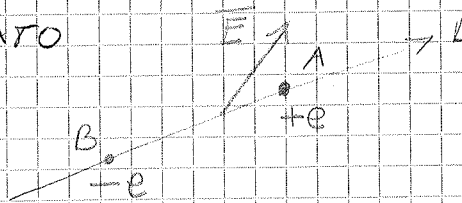
$$U = \frac{1}{2} \int \rho V \, d\tau = \frac{1}{2} \int V \frac{\text{div } \vec{D}}{4\pi} \, d\tau$$

$$\text{div } V \vec{D} = V \text{div } \vec{D} + \vec{D} \text{grad } V$$

$$U = \frac{1}{8\pi} \int \text{div } (V \vec{D}) \, d\tau - \frac{1}{8\pi} \int \vec{D} \text{grad } V \, d\tau$$

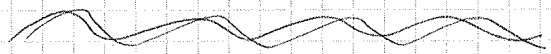
$$= \frac{1}{8\pi} \int V \vec{D} \cdot \vec{m} \, ds + \frac{1}{8\pi} \int \vec{D} \cdot \vec{E} \, d\tau$$

$$\int V \vec{D} \cdot \vec{m} \, ds = 4\pi R^2 \langle V \vec{D} \rangle$$

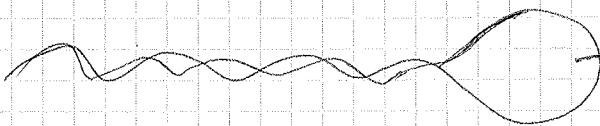


2-12-13

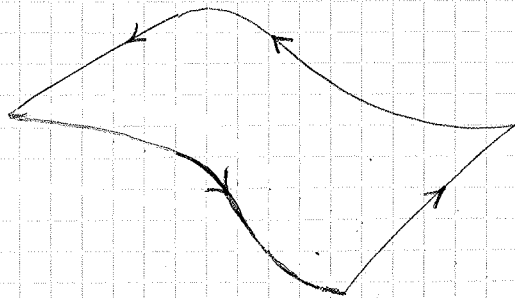
L'effetto magnetico di una corrente elettrica:



$$\vec{H} = \vec{0}$$



$$\vec{m} = \frac{\mu}{c} I S \vec{m}$$



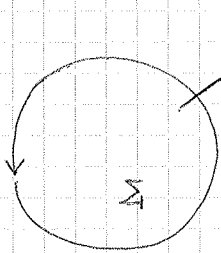
$$M = \frac{\mu}{c} I$$

$$U = - M \int \vec{H} \cdot \vec{m} ds$$

$$= - \frac{I}{c} \Phi$$

$$\oint \vec{H} \cdot d\vec{s} = 4\pi \frac{I}{c}$$

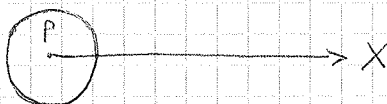
$$\oint \vec{H} \cdot d\vec{s} = \frac{4\pi}{c} \int_{\Sigma} \vec{J} \cdot \vec{m} ds$$



$$\int_{\Sigma} \text{rot } \vec{H} \cdot \vec{m} ds = \frac{4\pi}{c} \int_{\Sigma} \vec{J} \cdot \vec{m} ds$$

$$\int_{\Sigma} \left( \text{rot } \vec{H} - \frac{4\pi}{c} \vec{J} \right) \cdot \vec{m} ds = 0$$

TEOR. DI AMPERE IN FORMA LOCALE



$$\int_{\Sigma} \left( \text{rot } \vec{H} - \frac{4\pi}{c} \vec{J} \right) \cdot \vec{t} ds$$

$$\pi r^2 \left\langle \text{rot } \vec{H} - \frac{4\pi}{c} \vec{J} \right\rangle \cdot \vec{t} = 0$$

Si può semplificare facendo tendere a 0 il raggio del disco.