

25/02/19

8 ore settimanali

di cui 2 di esercitazioni

e-learning:

WWW.GIAGU.IT

STEFANO.GIAGU@univroma1.it

RICEVIMENTO VENERDI 14:00 3° PIANO (318)

ESONERI

1° META ANNO

2° FINE CORSO

≥ 15 M3
 $1^{\circ} + 2^{\circ} \geq 18$



$$\vec{F} = m \vec{a} = \frac{d\vec{p}}{dt} \quad (1d)$$

$$\vec{F}_G \longrightarrow m$$

$$F_G = G_n \frac{m_1 m_2}{r^2}$$

$$\vec{F}_E \longrightarrow q^+$$

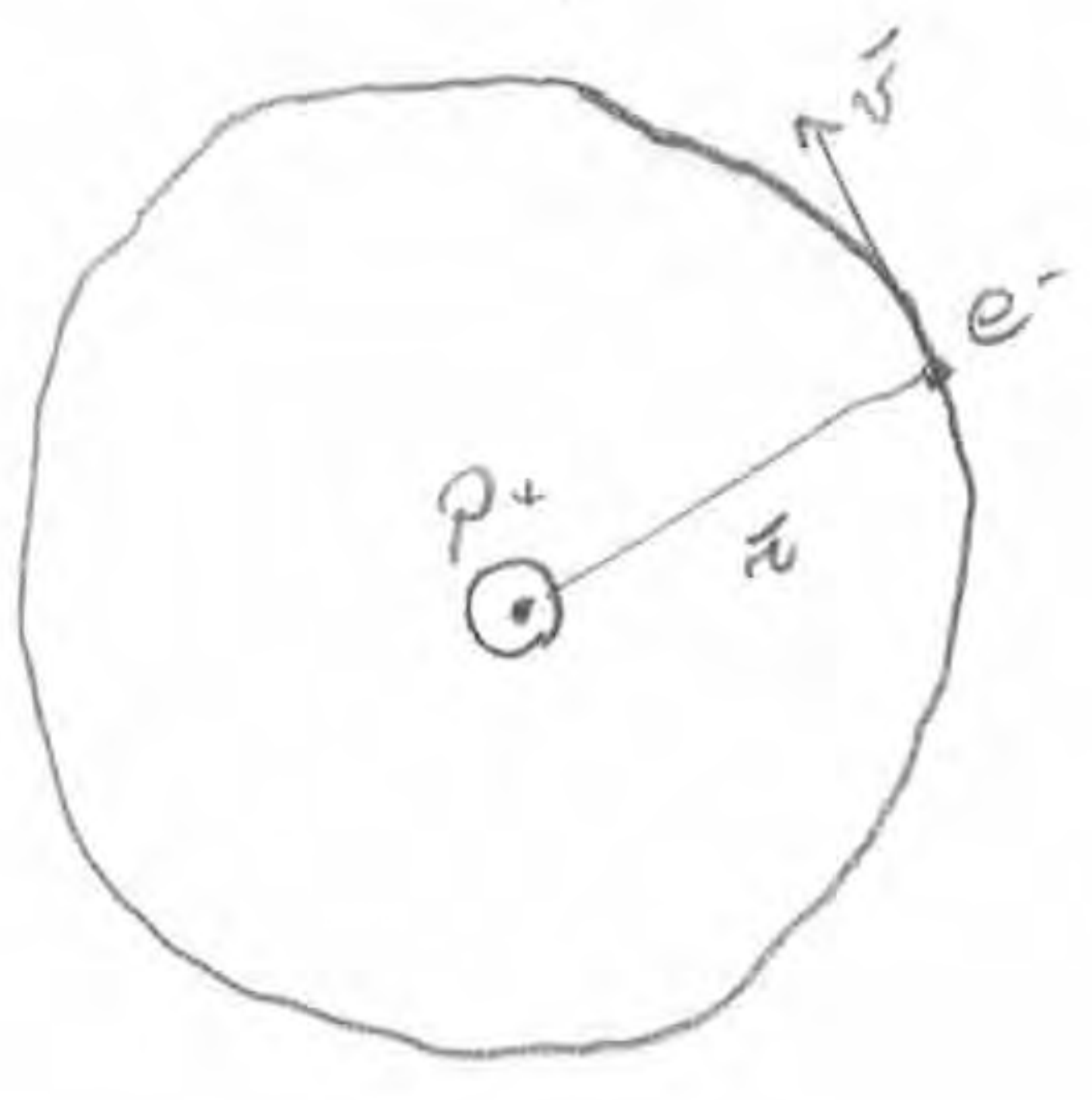
$$F_E = K \frac{q_1 q_2}{r^2}$$

$$\vec{F}_{NF} \quad r \sim r_N \sim 1 \text{ fm} \sim 10^{-15} \text{ m}$$

└
FERTI
FEMTOMETRO

$$\vec{F}_{ND} \quad r \sim r_A \sim 1 \text{ \AA} \sim 10^{-10} \text{ m}$$

└
ANGSTROM



$$\vec{F}_G = 10^{-10} \frac{Nm^2}{kg^2} \frac{10^{-30} 10^{-27}}{10^{-10} 10^{-10}} \approx 10^{-47} N \quad m_e \sim 10^{-30} kg$$

$$\vec{F}_C = 10^{10} \frac{Nm^2}{C^2} \frac{10^{-19} 10^{-19}}{10^{-20}} \sim 10^{-8} C \quad m_p \sim 10^{-27} kg$$

$r = 10^{-10} m \sim 1 \text{ \AA}$
 $-e = -1,6 \cdot 10^{-19} C$

$$\vec{l} = \vec{r} \times m \vec{v} = r m v \hat{z} = n \hbar$$

$$F = m \frac{v^2}{r}$$

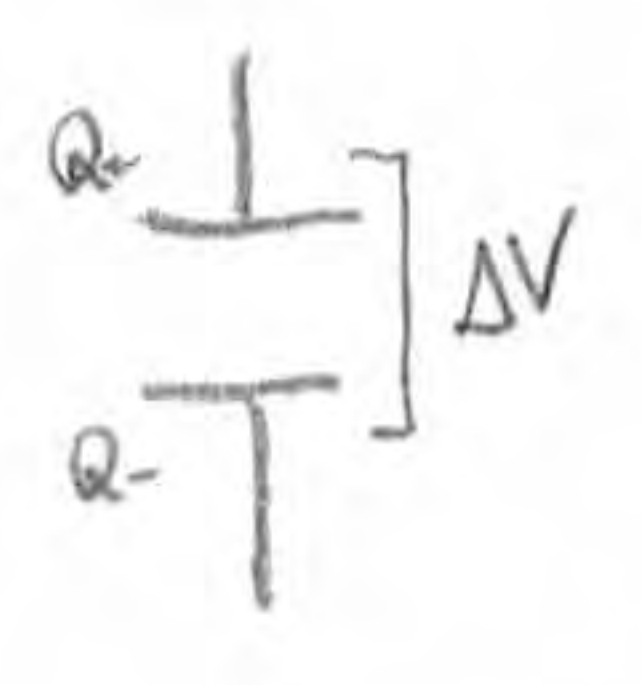
La carica è quantizzata

$$Q = \pm n |e|$$

↓
0, 1, 2, ... ∈ ℕ

per noi sarà $Q ∈ ℝ$

Un condensatore



$$Q = ΔVC$$

↑
Capacità

$$Q = 160 \text{ V } 10^{-6} \text{ F} = 1,6 \cdot 10^{-4} \text{ C}$$

$$\frac{1,6 \cdot 10^{-4} \text{ C}}{1,6 \cdot 10^{-19} \text{ C}} = 10^{15} e$$

La carica si conserva nell'universo

Teorema di



$$\rho(\vec{r}, t) d\tau = dm$$



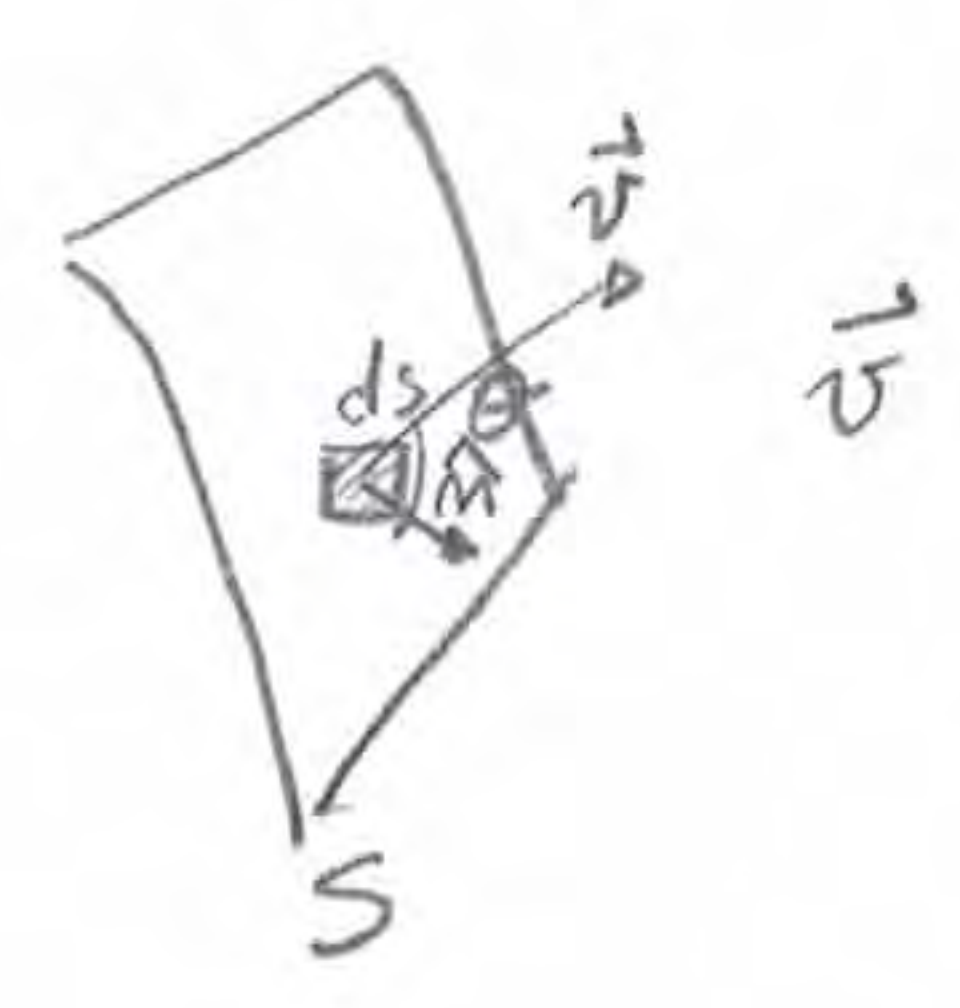
$$\rho(\vec{r}, t) d\tau = dq$$

$$q = \int_{\tau} \rho d\tau$$



$$\frac{dq}{dt} = \frac{d}{dt} \int_{\tau} \rho d\tau = \int_{\tau} \frac{d\rho}{dt} d\tau = I \quad \text{CORRENTE}$$

FLUSSO



$$d\vec{s} = ds \hat{n}$$

$$d\phi = \vec{v} \cdot d\vec{s} = v ds \cos(\theta) \quad \text{FLUSSO ELEMENTARE}$$

$$d(\vec{I}) = \int_S d\phi = \int_S v \cos(\theta) ds = \int_S \vec{v} \cdot d\vec{s}$$

se una superficie è chiusa
la convenzione definisce
il vettore normale come uscente

$$I_s = \int_S \vec{j} \cdot d\vec{s}$$

$$\int_S \vec{j} \cdot d\vec{s} = - \int_{\tau} \frac{\partial \rho}{\partial t} d\tau = \int_{\tau} (\nabla \cdot \vec{j}) d\tau$$

Teo DIVERGENZA

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

$$\frac{\partial j_x}{\partial x} + \frac{\partial j_y}{\partial y} + \frac{\partial j_z}{\partial z} = - \frac{\partial \rho}{\partial t}$$

CONSERVAZIONE DELLA CARICA

La carica: quantità di portatori di carica

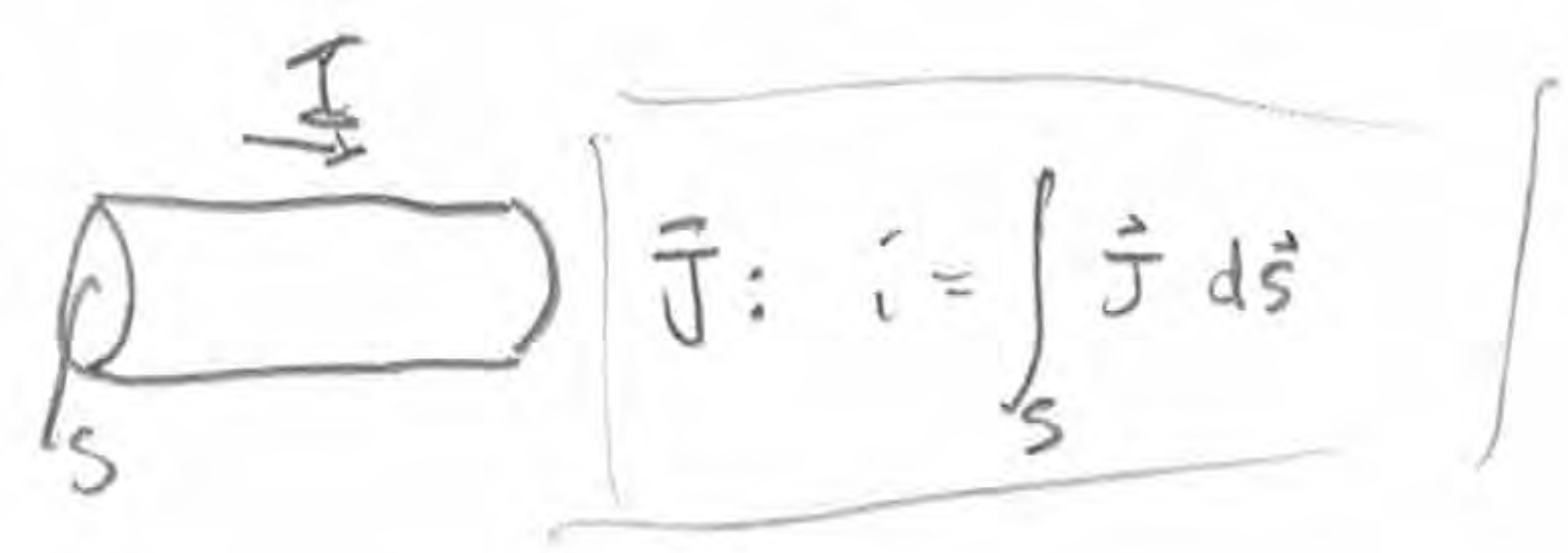
$Q = n \cdot e$
 $L \in \mathbb{Z}$
 $e = 1,6 \cdot 10^{-19} \text{ C}$

$i = \frac{dQ}{dt}$ corrente è la variazione di carica nel tempo

si conserva globalmente e localmente

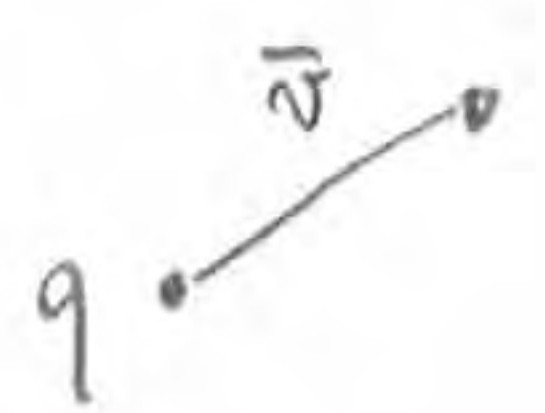
$\nabla \cdot \vec{J}$ la divergenza di \vec{J} è

$\nabla \cdot \vec{J} = - \frac{\partial \rho}{\partial t}$ DENSITÀ DI CARICA HA IMPORTANZA LOCALE



Teoria di Campo Classica

FUNZIONE VETTORIALE CAMPI: ELETTRICO e MAGNETICO



$\vec{F} = q [\vec{E}(\vec{r}, t) + \vec{v} \times \vec{B}(\vec{r}, t)]$
 $d\vec{F} = dq [\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B}]$

$\vec{E} = \vec{E}(\vec{r}, t)$ CAMPO ELETTRICO
 $\vec{B} = \vec{B}(\vec{r}, t)$ CAMPO MAGNETICO

Eq. Maxwell

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

la carica elettrica genera il campo elettrico (pozzi e sorgenti)

$\rho = \frac{dq}{dt}$ densità carica per unità di volume

$\nabla \cdot \vec{B} = 0$

non ci sono pozzi o sorgenti ma linee chiuse che generano campi solenoidali

in base al sistema di riferimento una carica può essere magnetica o un corrente elettrica

(ELIOTT)!

Teoremi di

\vec{v} vettore

$\nabla \cdot \vec{v} = \alpha$ OPER. SCALARE

$\nabla \times \vec{v} = \vec{\beta}$ OPER. ROTORE

+ condizioni e contorno

\Rightarrow descrive univocamente il vettore \vec{v}

$\nabla \times \vec{E} = - \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$

LEGGI DI FARADAY - NEUMANN forze elettromotriche verso localmente, punto per punto

Se \vec{B} non dipende dal tempo \Rightarrow il rotore di $\vec{E} = 0$ (ELETTROSTATICA)

$\oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = 0$
 \forall si può introdurre un campo conservativo

ma se il campo magnetico varia \Rightarrow esiste un campo elettrico (ELETTRODINAMICA)

$(\nabla \times \vec{B} = \mu_0 \vec{J})$

\vec{B} è creato dalle correnti elettriche Teorema di Ampere (CIRCUITAZIONE)

Quando fate esplodere una bomba atomica entrano in gioco l'elettro magnetismo non la forza nucleare

$\nabla \times \vec{B} = \mu_0 \vec{J} + \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$

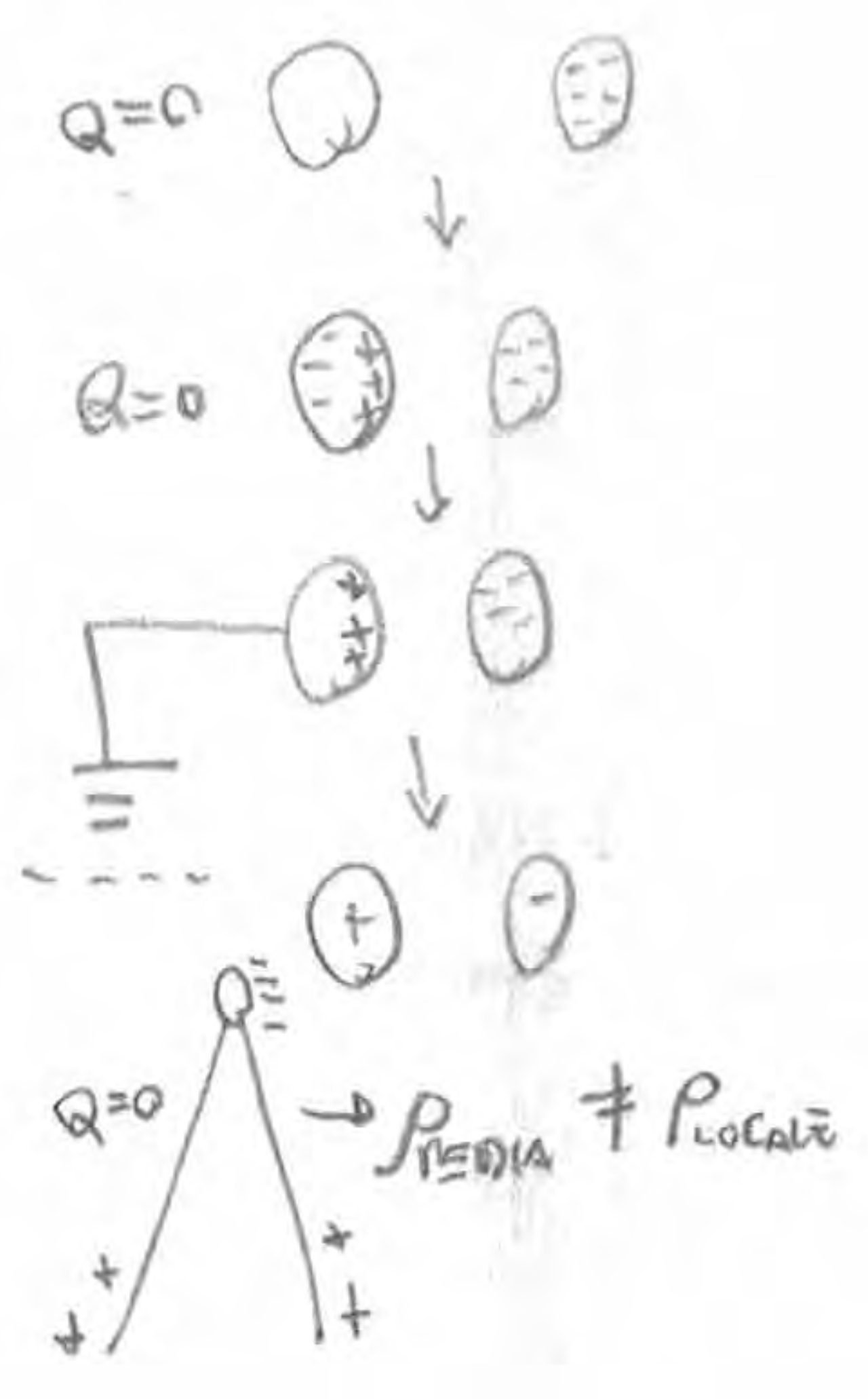
NELL'ELETTROSTATICA e LA MAGNETOSTATICA

LEGGI DI COULOMB + PRINCIPIO DI SOVRAPPORZIONE = ELETTROSTATICA = 1/2 ELETTRODINAMICA

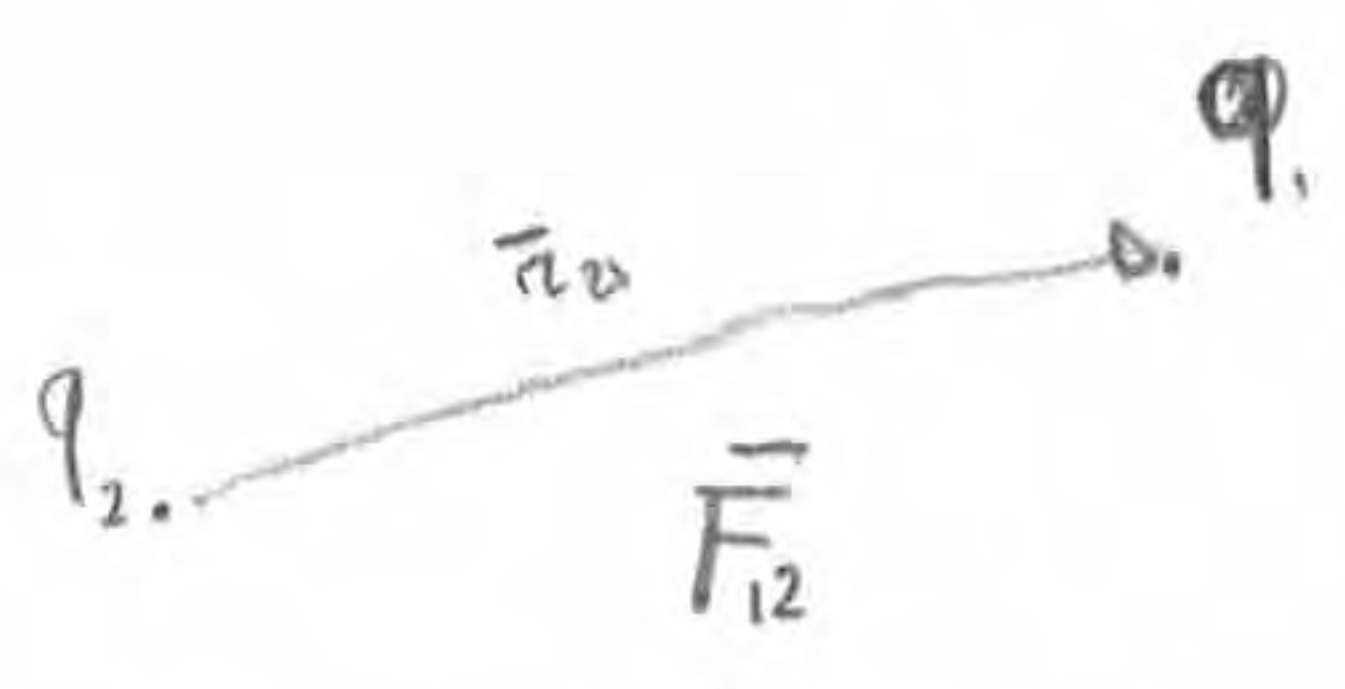
• \vec{F}_c Legge di Coulomb

Induzione elettrostatica

L'elettroscopio



- CORPI
- ISOLANTI
 - DIELETRICI
 - CONDUTTORI

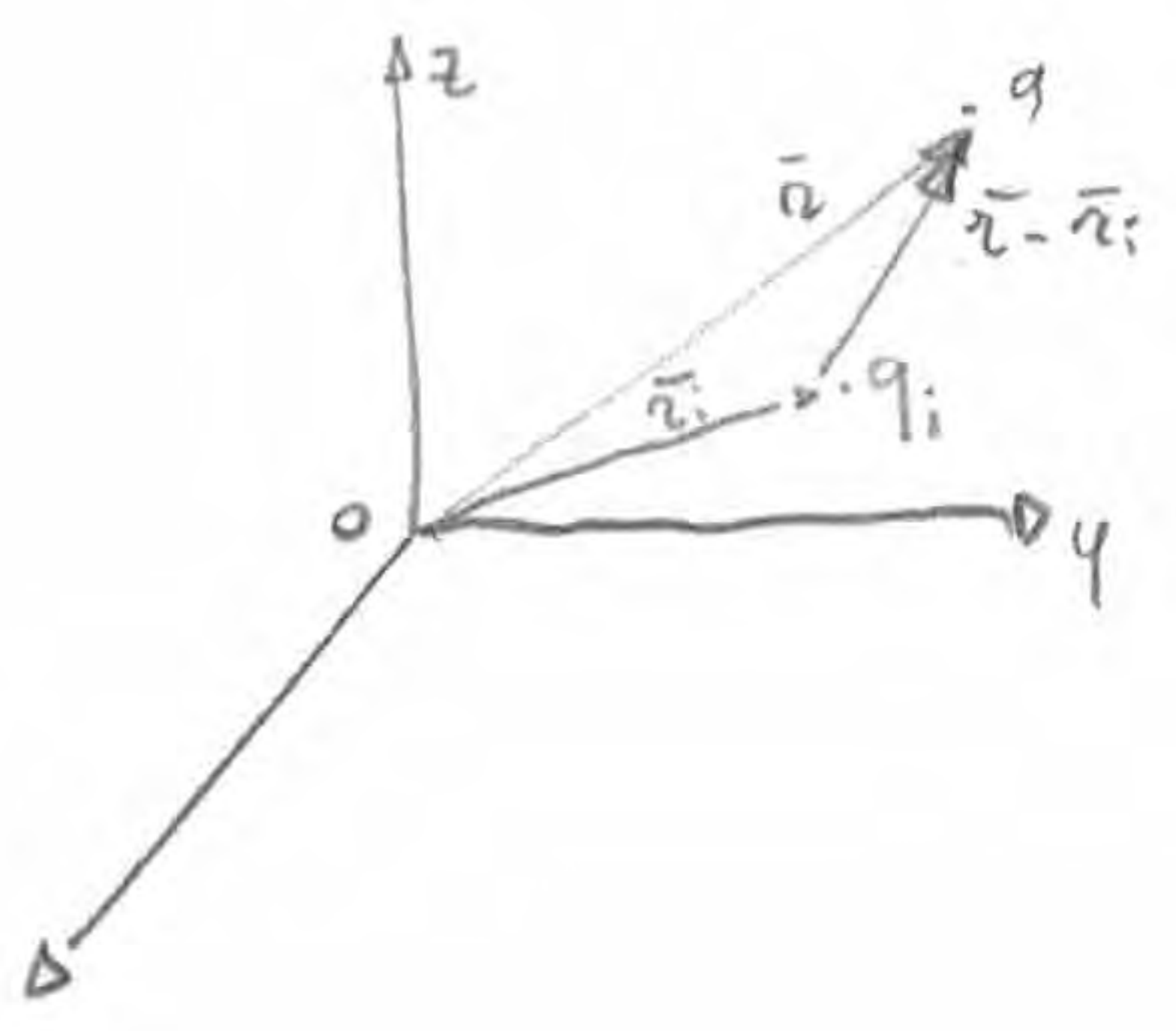


$$\vec{F}_{12} = k \frac{q_1 q_2}{r_{12}^2} \hat{r}_{12}$$

$k = 9 \cdot 10^9 \frac{N \cdot m^2}{C^2}$

α SCALARE
 $\vec{\alpha}$ VETTORE
 $\hat{\alpha}$ TENSORE

$$k = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \rightarrow 8.85 \cdot 10^{-12} \frac{C^2}{N \cdot m^2}$$



$$\vec{F}_{12} = k \frac{q_1 q_2}{r_{12}^3} \vec{r}_{12}$$

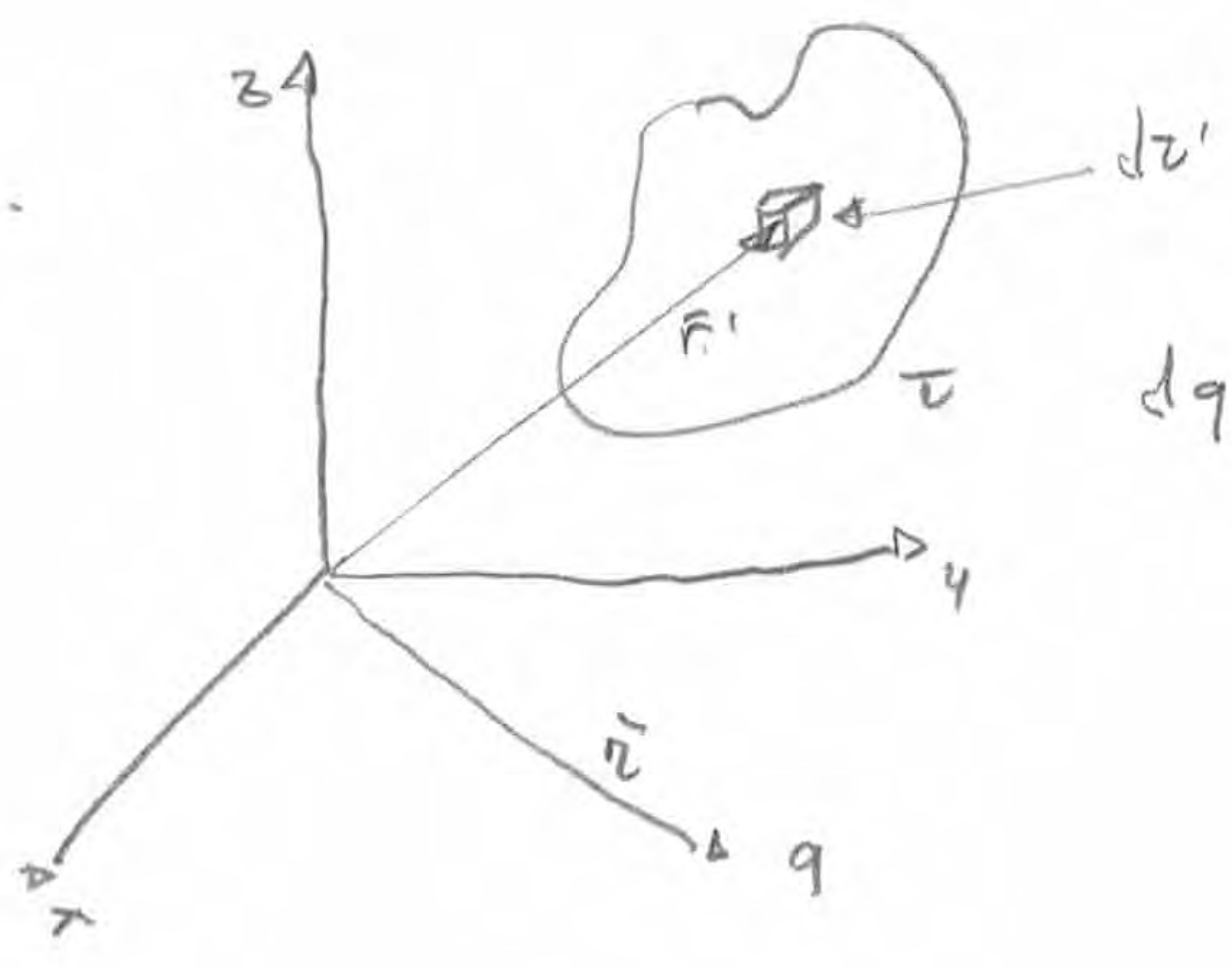
$$\hat{r}_{12} = \frac{\vec{r}_{12}}{|\vec{r}_{12}|}$$

Principio di Sovrapposizione

$$\vec{F}_q = \sum_i \vec{F}_i = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{q q_i}{(r - r_i)^3} (r - r_i)$$

somme delle forze risultanti sulla carica q

Lavoro per creare una carica puntiforme = ∞



$$dq = \rho(\vec{r}') d\tau'$$

$$\vec{F} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_V \frac{\rho(\vec{r}') q (\vec{r} - \vec{r}')}{(\vec{r} - \vec{r}')^3} d\tau'$$

INTEGRALE DI VOLUME SULLE CARICHE DI V :
rispetto alla carica q distante $(\vec{r} - \vec{r}')$ rispetto ad ogni $d\tau'$

È più facile lavorare con campo, non con le forze

$$q(t) \vec{F}_E(\vec{r}, t) = \int q(t) \vec{F}_E(\vec{r}, t)$$

$$\vec{E}(\vec{r}, t) = \frac{\vec{F}_q(\vec{r}, t)}{q}$$

$$[E] = \frac{[F]}{[Q]} = \frac{N}{C} = \frac{V}{m}$$

NEWTON VOLT
Coulomb metro

$$\vec{F} = \int \vec{E} dq$$

n cariche generano

$$\vec{E} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \sum_i \frac{q_i}{|\vec{r} - \vec{r}_i|^3} (\vec{r} - \vec{r}_i)$$

$$\vec{E} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_V \frac{\rho(\vec{r}') d\tau' (\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}$$

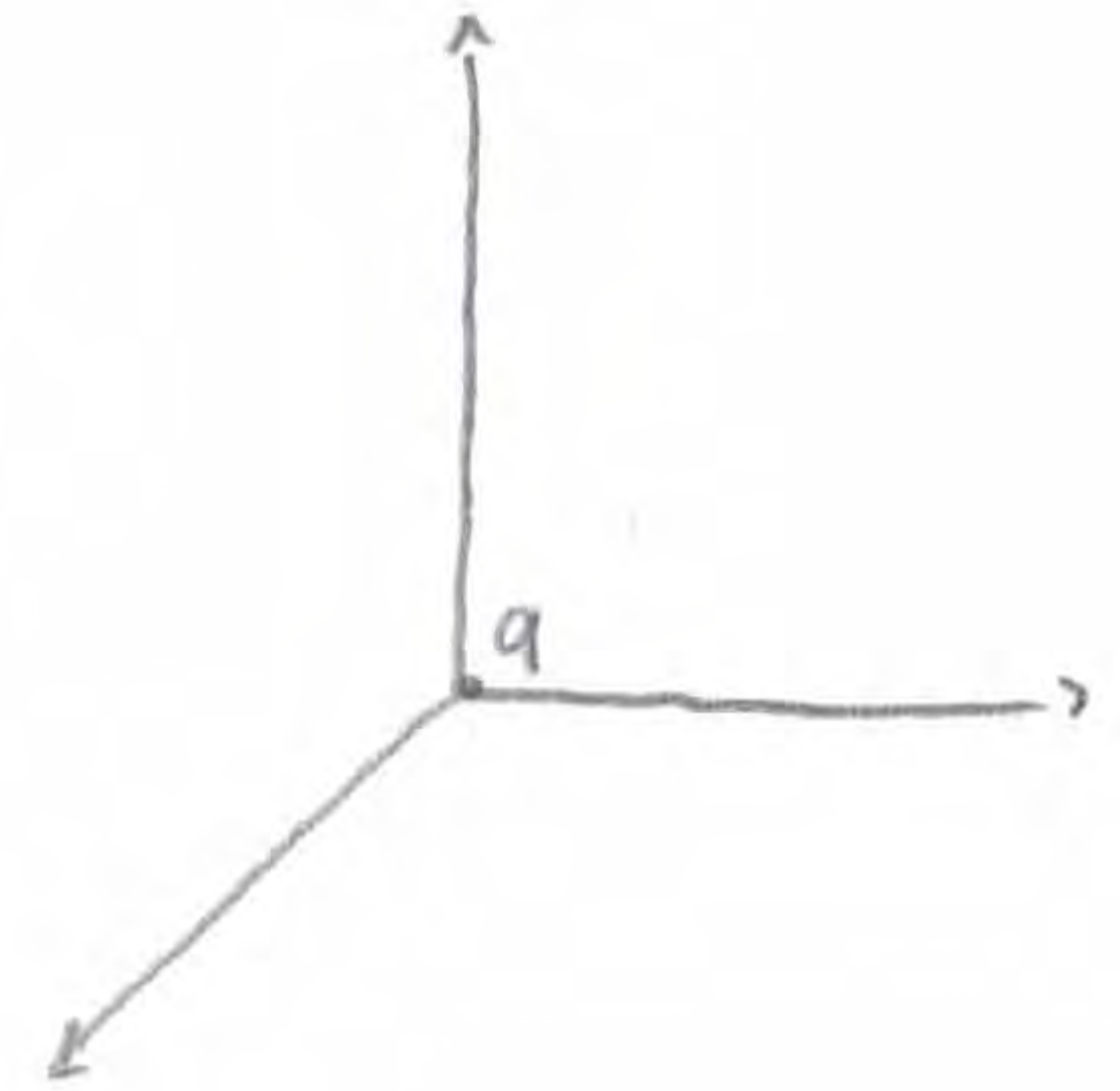
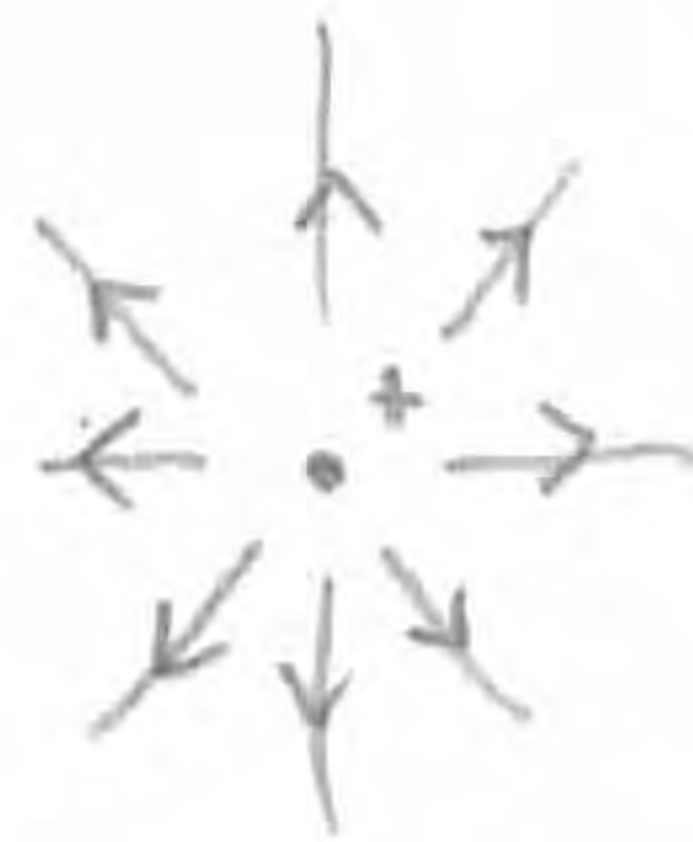
28/02/19

$$\vec{E}(\vec{r})$$

$$\vec{F}_E(\vec{r}) = Q \vec{E}(\vec{r})$$

IL CAMPO ELETTRICO

$$\vec{E}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{q}{r^2} \hat{n}$$



APPLICO IL PRINCIPIO DI SOVRAPPORZIONE

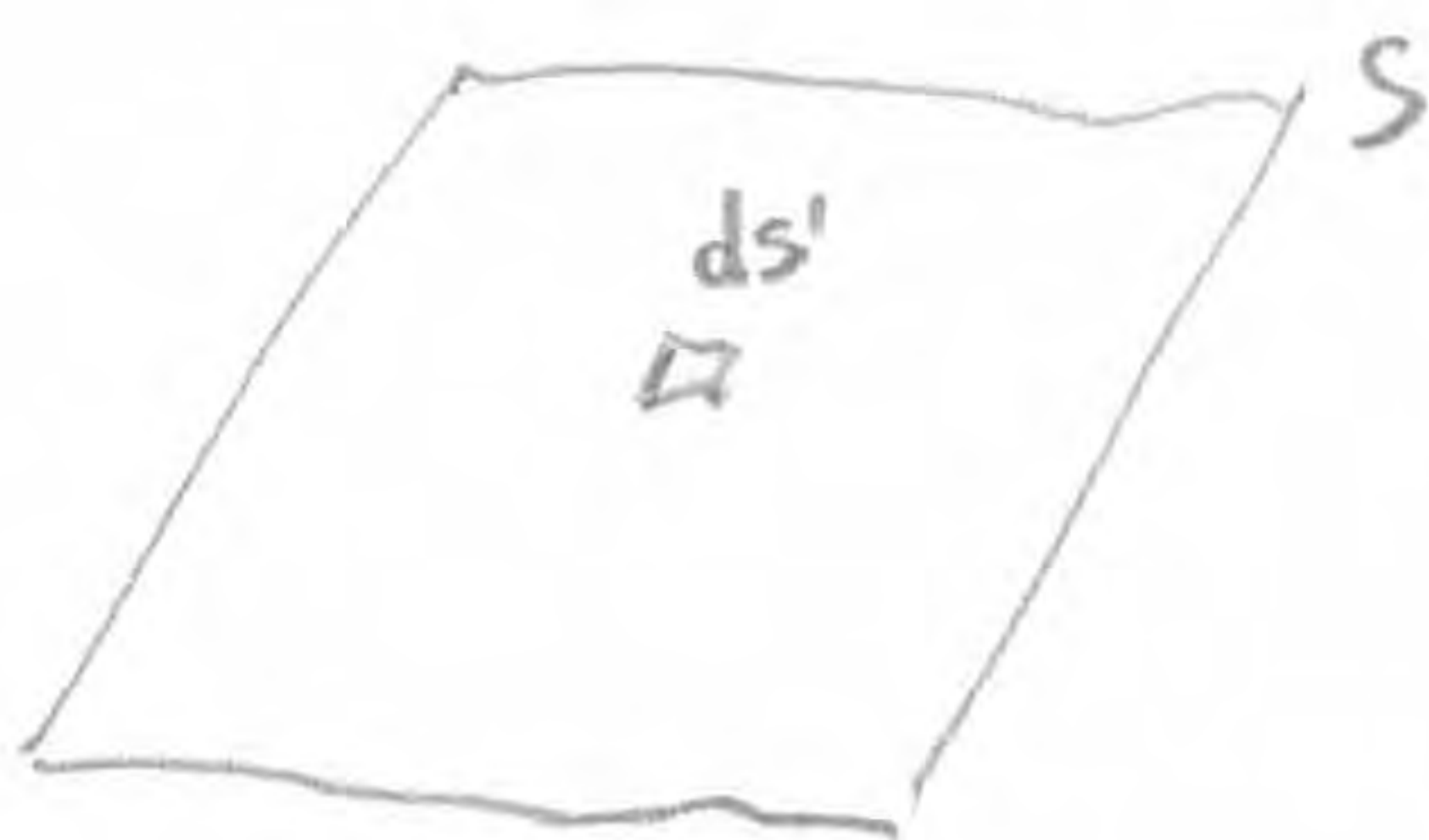
$$\vec{E}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \sum_i \frac{q_i}{|\vec{r} - \vec{r}_i|^3} (\vec{r} - \vec{r}_i)$$

VOLUETRICA

$$\vec{E}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_V \frac{\rho(\vec{r}') (\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} d\tau'$$



CARICA DISTRIBUITA SU DI UNA SUPERFICIE



$$\sigma(\vec{r}') ds' = dq$$

LINEARE



$$\lambda(\vec{r}') dl = dq$$

SI CERCA SEMPRE DI TROVARE SIMMETRIE
PER SEMPLIFICARE I CONTI
ANCHE LA SOMMA DI CARICHE DI
AREE DI VERSO, VALE IL PR. di SOVRAPP.

CO. CARTESIANE IL C

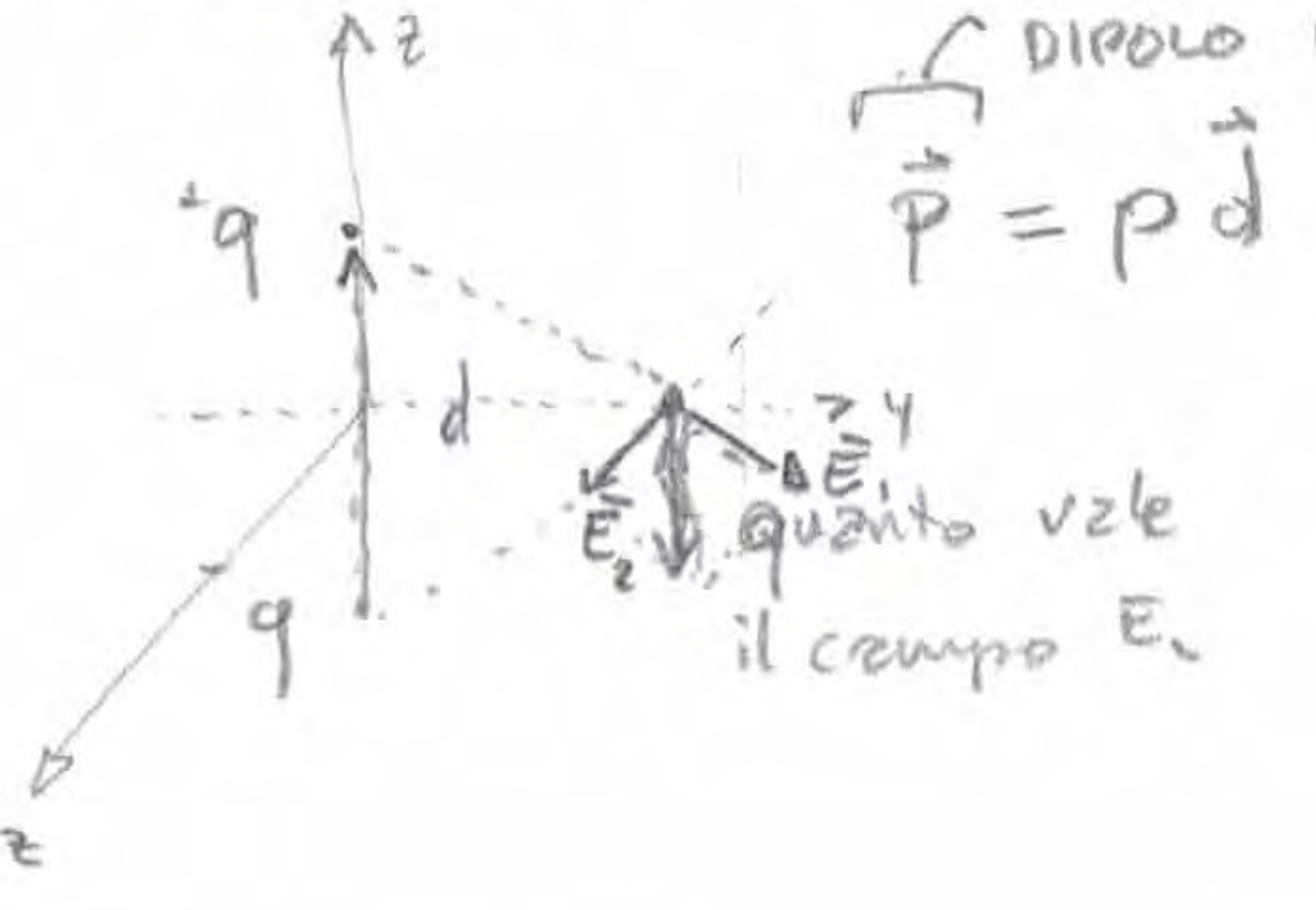
$$\vec{E} = (E_x, E_y, E_z)$$

"MACCHINERIE"

$$E_x(x, y, z) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \sum_i \frac{q_i (x-x_i)}{[(x-x_i)^2 + (y-y_i)^2 + (z-z_i)^2]^{3/2}}$$

$$E_x(x, y, z) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho(x', y', z') (x-x') dx' dy' dz'}{[\dots]^{3/2}}$$

DIPOLLO Elettrico

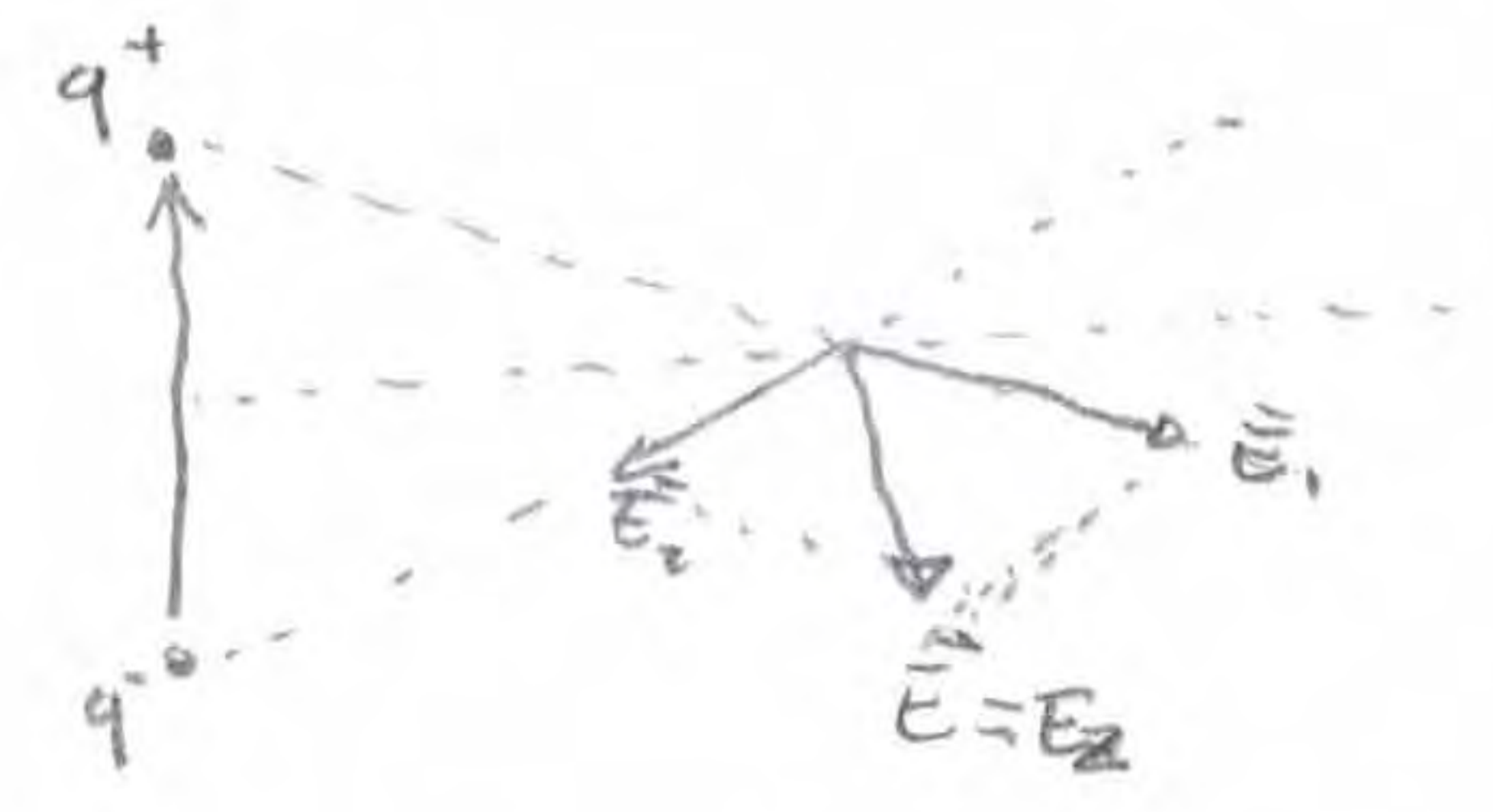


MOMENTO DEL DIPOLLO ELETTRICO [C·m]
 $\vec{p} = p \vec{d}$

$$\vec{E}(0, y, 0) = ?$$

$$E_x = 0$$

$$E_y = 0$$



$$\vec{r} = (0, y, 0)$$

$$\vec{r}_1 = (0, 0, d/2)$$

$$\vec{r}_2 = (0, 0, -d/2)$$

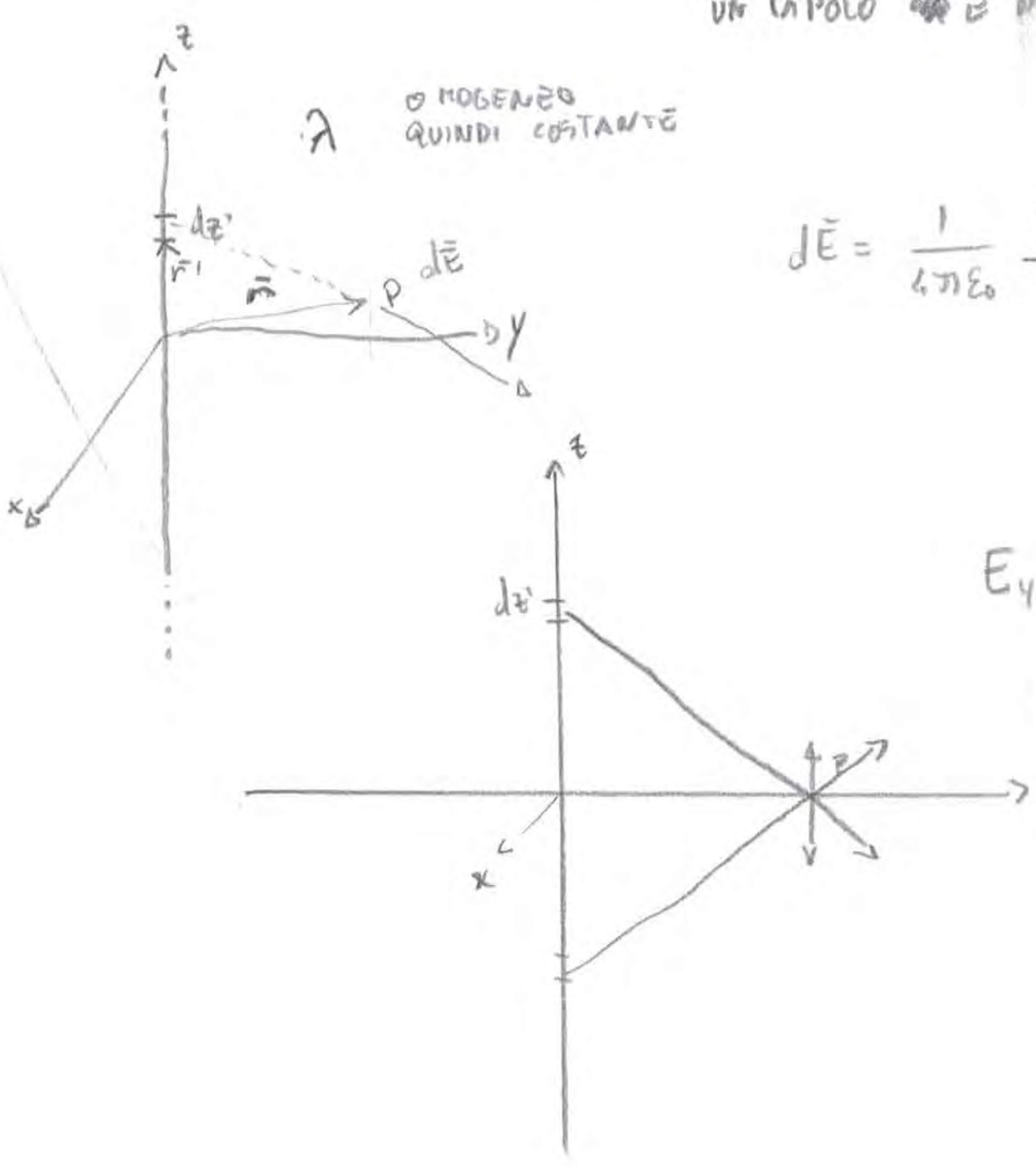
$$E = E_z = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \sum \frac{q_i (z-z_i)}{[\dots]^{3/2}}$$

$$E_z = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \left[\frac{q(-d/2)}{[y^2 + (-d/2)^2]^{3/2}} + \frac{(-q)(+d/2)}{[y^2 + (+d/2)^2]^{3/2}} \right] = -\frac{q d}{4\pi\epsilon_0 [y^2 + \frac{d^2}{4}]^{3/2}} = \frac{\vec{p}}{y^3}$$

per $y \rightarrow \infty$ $E \sim \frac{1}{y^3}$

VA PIU' VELOCEMENTE
 POICHE' DA LONTANO
 UN DIPOLO E' NEUTRO

λ OMOGENEO
 QUINDI COSTANTE



$$d\vec{E} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{\lambda (\vec{r} - \vec{r}') dz'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}$$

$$E_y = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{\lambda y dz'}{[y^2 + (z')^2]^{3/2}} = \frac{\lambda y}{4\pi\epsilon_0} \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{dz'}{[y^2 + (z')^2]^{3/2}}$$

$$= \frac{\lambda y}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{dz'}{y^3 [1 + (\frac{z'}{y})^2]^{3/2}} = \frac{z'}{y} = \text{tg } \theta$$

$$z' = \text{tg } \theta y$$

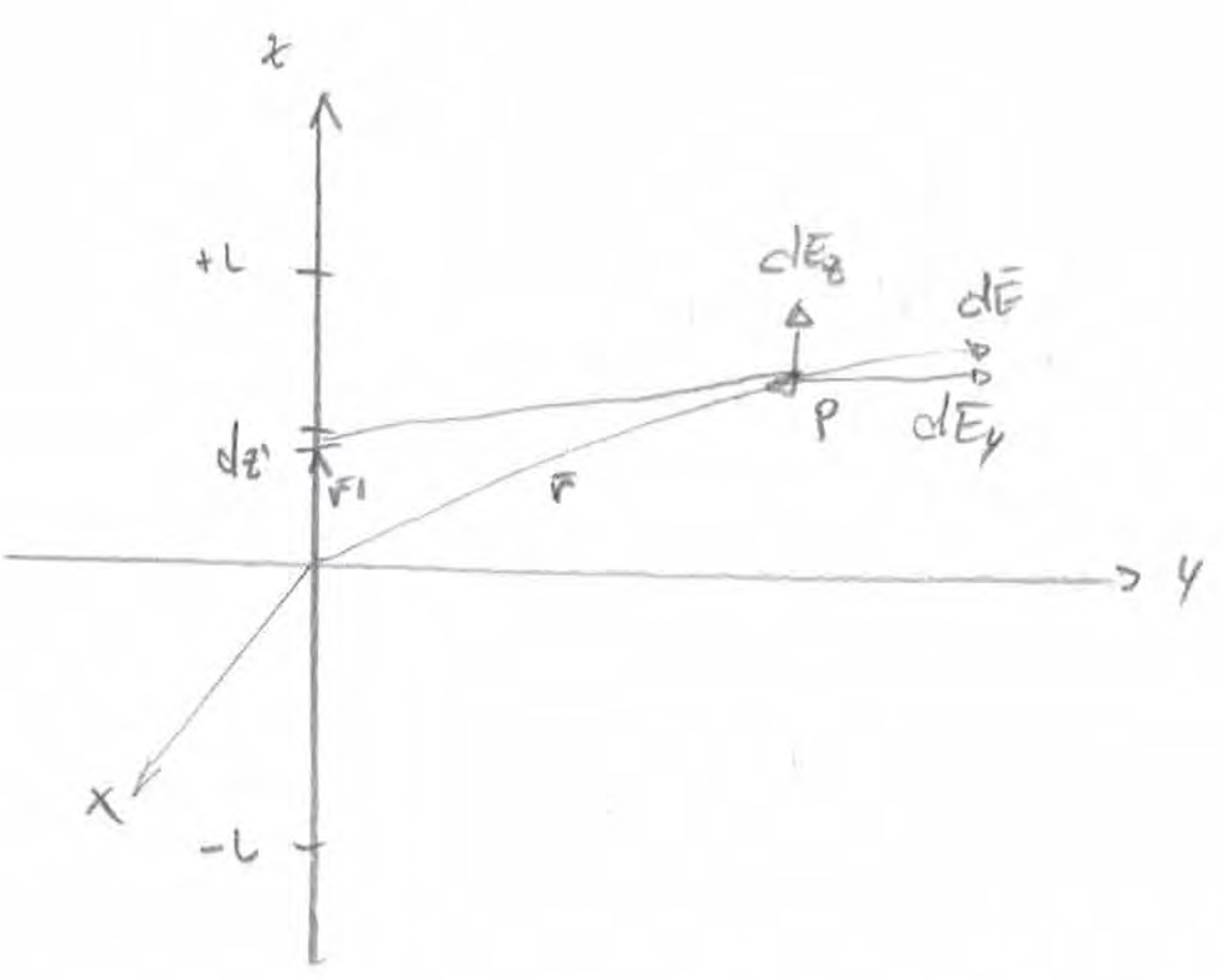
$$dz' = y \frac{d\theta}{\cos^2 \theta}$$

$$= \int \frac{y}{y^3 \cos^2 \theta} = \frac{\lambda}{2\pi\epsilon_0} \frac{1}{y}$$

da cui il c.e.

del filo è $\vec{E}(z) = \frac{\lambda}{2\pi\epsilon_0} \frac{1}{r} \hat{n}$

PER UN FILO FINITO 2L



$\vec{r} = (0, y, z)$

$$E_y = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_{-L}^{+L} \frac{\lambda dz' y}{[y^2 + (z-z')^2]^{3/2}}$$

$$E_z = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_{-L}^{+L} \frac{\lambda dz' (z-z')}{[y^2 + (z-z')^2]^{3/2}}$$

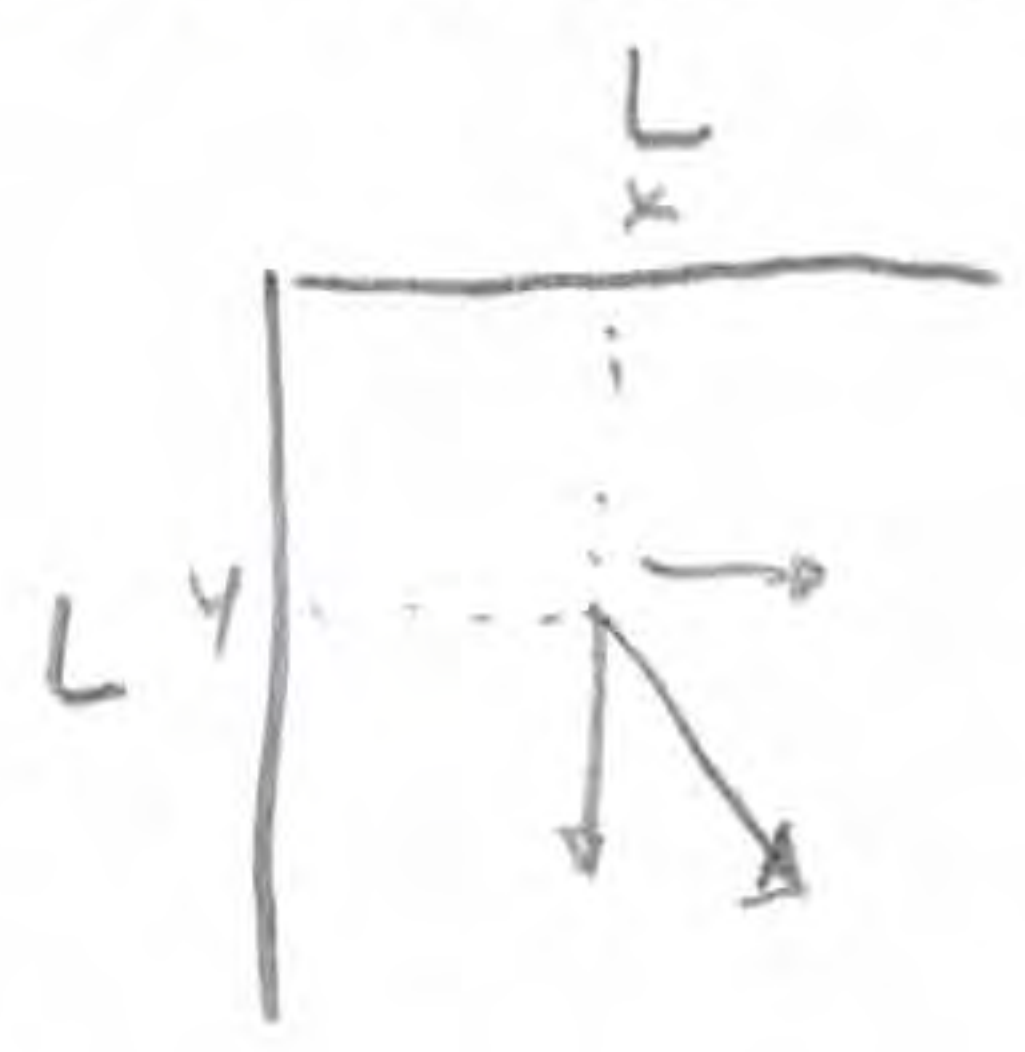
sostituzione $z-z' = t$
 $-dt' = dt$
 $y^2 + t^2 = \alpha^2$
 $2t dt = 2\alpha d\alpha$

$$\frac{-dt +}{[y^2 + t^2]^{3/2}} = \frac{-\alpha d\alpha}{\alpha^3} = -\frac{d\alpha}{\alpha^2} = \frac{1}{\alpha}$$

$$E_z = \frac{\lambda}{4\pi\epsilon_0} \left[\frac{1}{[y^2 + (z-L)^2]^{1/2}} - \frac{1}{[y^2 + (z+L)^2]^{1/2}} \right]$$

$$E_y = \frac{\lambda}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{y} \left[\frac{(z+L)}{[y^2 + (z-L)^2]^{1/2}} - \frac{(z-L)}{[y^2 + (z+L)^2]^{1/2}} \right]$$

CAMPO DI FILI ORTOGONALI



VALE SEMPRE IL PRINCIPIO DI SOVRAPPORZIONE

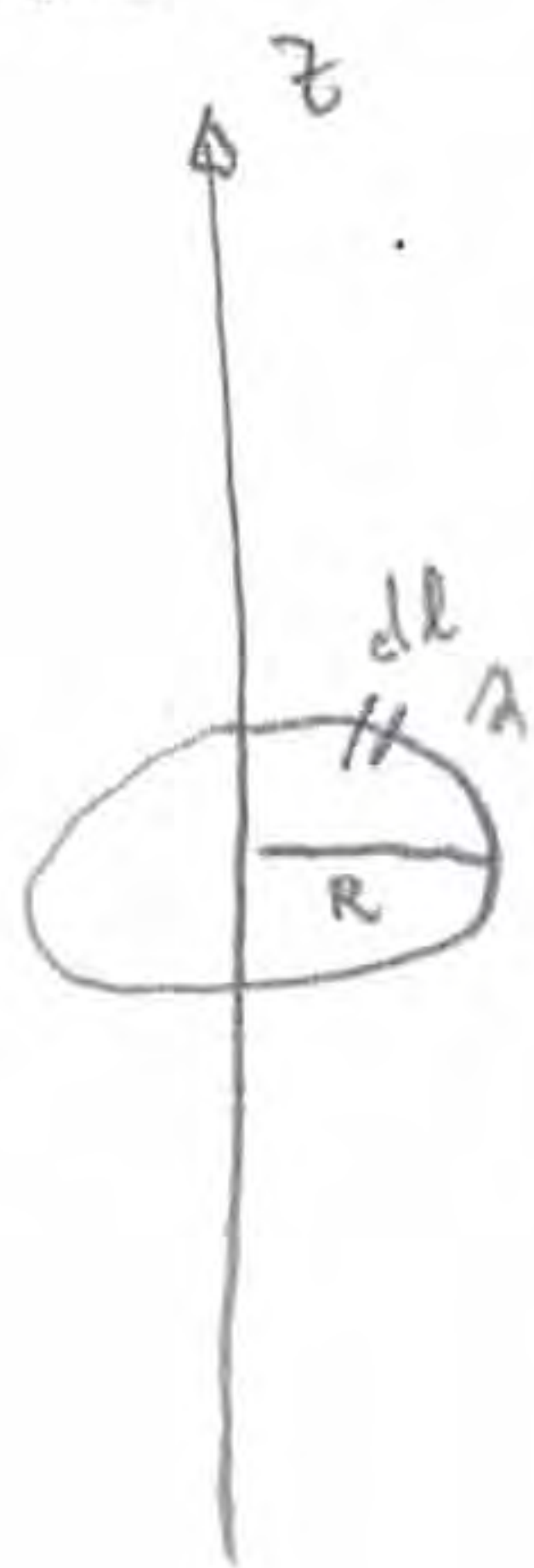
LASTRA INFINITA



ANELLI CONCENTRICI DI RAGGIO INFINITO

Esercizio

ANELLO



$$dq = \lambda dl$$



$$E_z = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{dl \lambda z}{[R^2 + z^2]^{3/2}} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{\lambda z}{[R^2 + z^2]^{3/2}} \int_0^{2\pi R} dl = \frac{\lambda z R}{2\epsilon_0 [R^2 + z^2]^{3/2}}$$