

## Legge di Gauss

DEFINIAMO FLUSSO DEL CAMPO ELETTROSTATICO ATTRAVERSO UNA SUPERFICIE  $\Sigma$  CON VETTORE NORMALE  $\vec{n}_m$ :

$$\phi(\vec{E}) = \int_S \vec{E} \cdot \hat{n} dA \quad \left[ V \cdot m = \frac{J}{C} m = \frac{N}{C} m^2 \right]$$

SE LA SUPERFICIE È CHIUSA, IL FLUSSO SI SCRIVE  $\phi(\vec{E}) = \oint_S \vec{E} \cdot \hat{n} dA$ , E  $\hat{n}$  È ORIENTATO CON VERSO USCENTE PER CONVENZIONE.

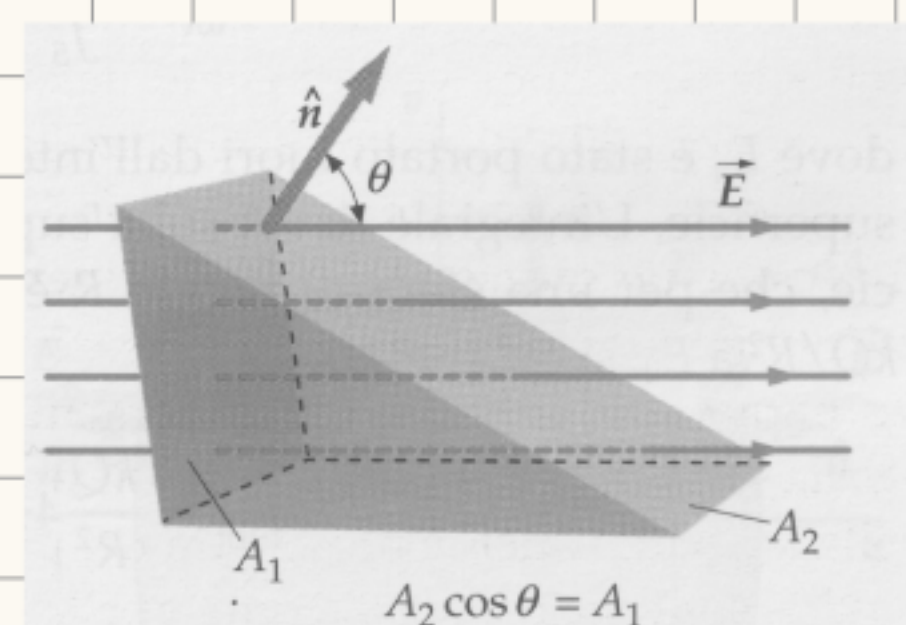
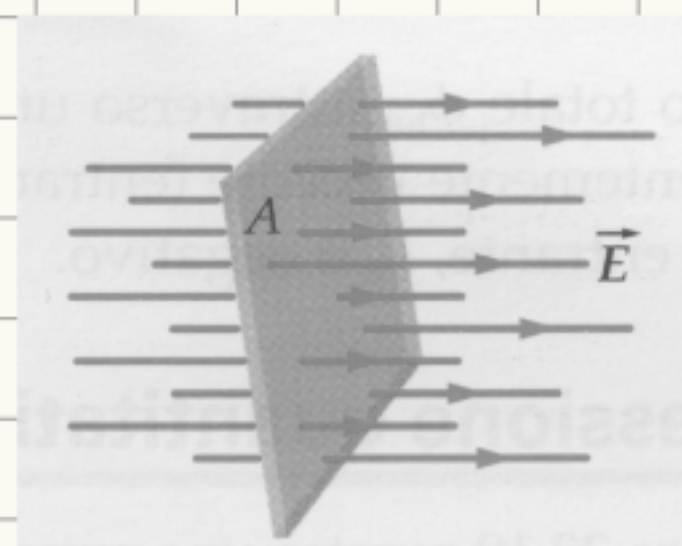
I CONTRIBUTI POSITIVI ALL'INTEGRALE SONO QUELLI PER CUI  $\vec{E} \cdot \hat{n} > 0$ , OVERO PER CUI ANCHE  $\vec{E}$  È USCENTE, E QUINDI RAPPRESENTANO UN FLUSSO USCENTE DA A.

I CONTRIBUTI NEGATIVI ALL'INTEGRALE SONO QUELLI PER CUI  $\vec{E} \cdot \hat{n} < 0$ , OVERO PER CUI INVECE  $\vec{E}$  È ENTRANTE, E QUINDI RAPPRESENTANO UN FLUSSO ENTRANTE.

LA LEGGE DI GAUSS AFFERMA CHE IL FLUSSO DI  $\vec{E}$  ATTRAVERSO UNA SUPERFICIE CHIUSA È PARI ALLA SOMMA DELLE CARICHE IN ESSA CONTENUTE, DIVISE PER  $\epsilon_0$ :

$$\oint_S \vec{E} \cdot \hat{n} dA = \frac{(A q_{int})}{\epsilon_0} = \frac{1}{\epsilon_0} \int_V \rho dV$$

SE HO UNA DISTRIBUZIONE  
↓  
VOLUME CONTENUTO IN S



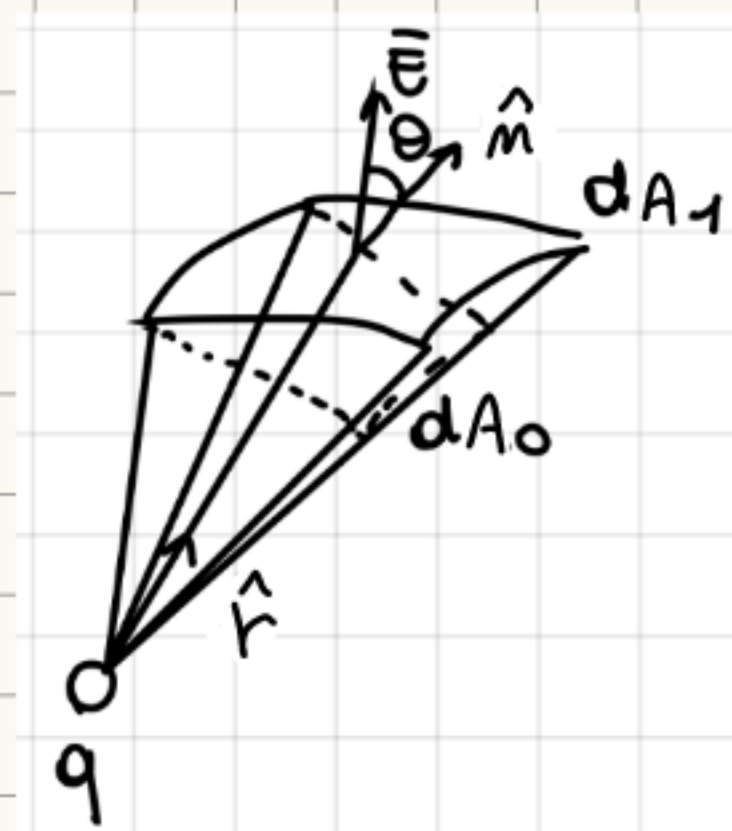
## Dimostrazione

CONSIDERIAMO IL CAMPO ELETTROSTATICO PRODOTTO DA UNA CARICA PUNTIFORME q E CALCOLIAMO IL FLUSSO ATTRAVERSO L'ELEMENTO DI SUPERFICIE dA.

$$d\phi(\vec{E}) = k q \frac{\hat{r} \cdot \hat{n}}{r^2} dA = k \frac{q}{r^2} dA \cos \theta = k \frac{q}{r^2} dA_0$$

DOVE dA<sub>0</sub> È LA PROIEZIONE DI A SU UN PIANO ORTOGONALE A  $\hat{r}$ .

SI DEFINISCE IL RAPPORTO  $\frac{dA_0}{r^2} = d\Omega$  L'ANGOLO SOLIDO SOTTO CUI È VISTO DA q IL CONTORNO DI A.



$$d\phi(\vec{E}) = k q d\Omega \quad (\text{QUINDI IL FLUSSO DIPENDE SOLO DA } d\Omega \text{ E NON DALLA SUPERFICIE})$$

QUINDI IL FLUSSO ATTRAVERSO UNA SUPERFICIE INFINITESIMA A È:  $\phi(\vec{E}) = k q \int d\Omega = k q \Omega$ .

CONSIDERIAMO ORA IL FLUSSO ATTRAVERSO UNA SUPERFICIE CHIUSA. ABBIAMO DUE CASI:

1) SE LA CARICA q È INTERNA ALLA SUPERFICIE SI HA

$$\phi(\vec{E}) = \oint_A \vec{E} \cdot \hat{n} dA = k q \int_{4\pi} d\Omega = \frac{q}{\epsilon_0}$$

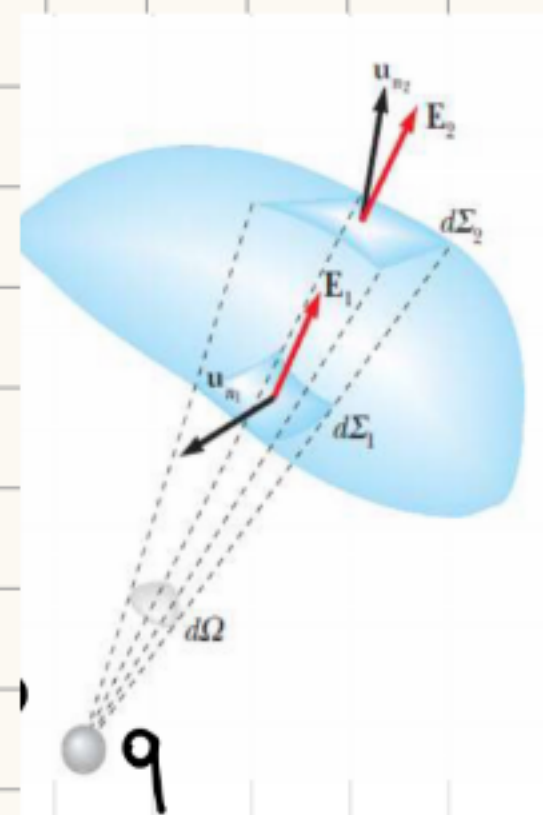
IN QUANTO L'ANGOLO SOLIDO SOTTO CUI È VISTA UNA SUPERFICIE CHIUSA È  $4\pi$  E I CONTRIBUTI  $\vec{E} \cdot \hat{n} dA$  SI SOMMANO AVENDO OVUNQUE STESSO VALORE E SEGNO.

2) SE INVECE q È ESTERNA, TRACCIAMO DA ESSA DUE LINEE CHE FORMANO UN CONO CHE SOTTENDE dΩ E CHE STACCA SU A DUE SUPERFICI dA<sub>1</sub> E dA<sub>2</sub> ORIENTATE IN MODO CHE  $\vec{E} \cdot \hat{n}_1 dA_1 < 0$  E  $\vec{E} \cdot \hat{n}_2 dA_2 > 0$ .

I FLUSSI ATTRAVERSO ESSE SARANNO:

$$d\phi_1(\vec{E}) = -k q d\Omega \quad \text{e} \quad d\phi_2(\vec{E}) = k q d\Omega \Rightarrow \phi_1 + \phi_2 = 0$$

QUINDI IL FLUSSO TOTALE È  $\phi(\vec{E}) = \oint_A \vec{E} \cdot \hat{n} dA = 0$





DUNQUE IL FLUSSO ATTRAVERSO UNA SUPERFICIE CHIUSA DEL CAMPO PRODOTTO DA UNA CARICA PUNTIFORME VALE  $\frac{q}{\epsilon_0}$  SE ESSA È INTERNA, 0 SE È ESTERNA.

ESTENDENDO IL RISULTATO AL CASO DI CAMPO PRODOTTO DA PIÙ CARICHE PUNTIFORMI (O UNA DISTRIBUZIONE)

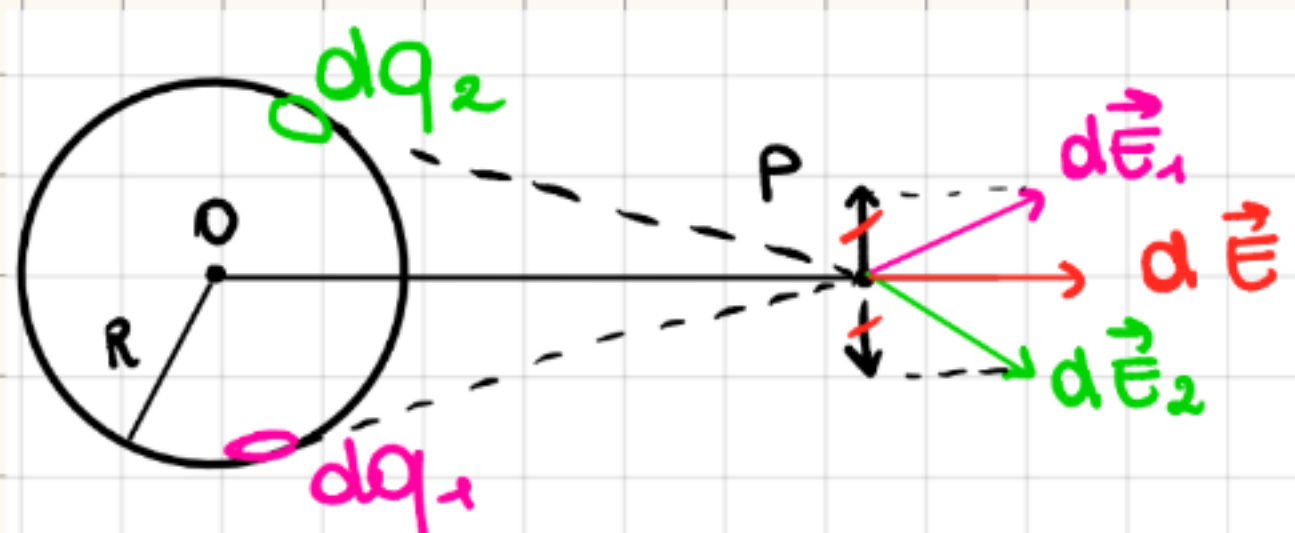
SI HA CHE:  $\phi(\vec{E}) = \oint_A \vec{E} \cdot \hat{n} dA = \oint_A \sum_i \vec{E}_i \cdot \hat{n} dA = \sum_i \oint_A \vec{E}_i \cdot \hat{n} dA$

OGNI INTEGRALE VALE 0 SE LA CARICA È ESTERNA, VALE  $\frac{q_i}{\epsilon_0}$  SE È INTERNA E RITORNA QUINDI LA L. DI GAUSS.

## Applicazioni

1) Distribuzione sferica superficiale di carica  $\sigma = \text{cost}$ ,  $R$ ,  $q$

a) CALCOLARE  $\vec{E}$  NEI PUNTI ALL'ESTERNO:  $r > R$



IL CAMPO È RADIALE PERCHÉ  $\sigma$  È UNIFORME E I CONTRIBUTI VERTICALI DI  $d\vec{E}_1$  E  $d\vec{E}_2$  SI ELIDONO.

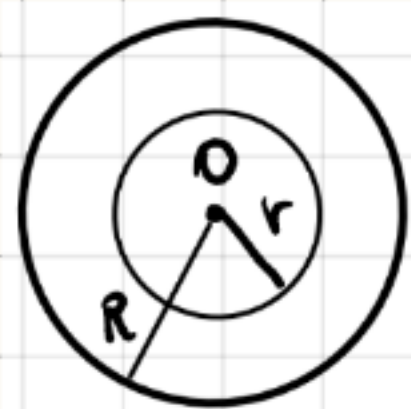
$$\vec{E} = E(r) \hat{r}$$

$\phi(\vec{E}) = \oint E(r) \hat{r} \cdot \hat{n} dA = E(r) \oint dA = E(r) 4\pi r^2 \stackrel{\text{GAUSS}}{=} \frac{q}{\epsilon_0}$  ( $q = \sigma dA = 4\pi R^2 \sigma$ )

$E(r) = \frac{q}{4\pi r^2 \epsilon_0} = \frac{\sigma R^2}{r^2 \epsilon_0} \Rightarrow \vec{E} = k \frac{q}{r^2} \hat{r}$  NON DIPENDE DA  $R$ .

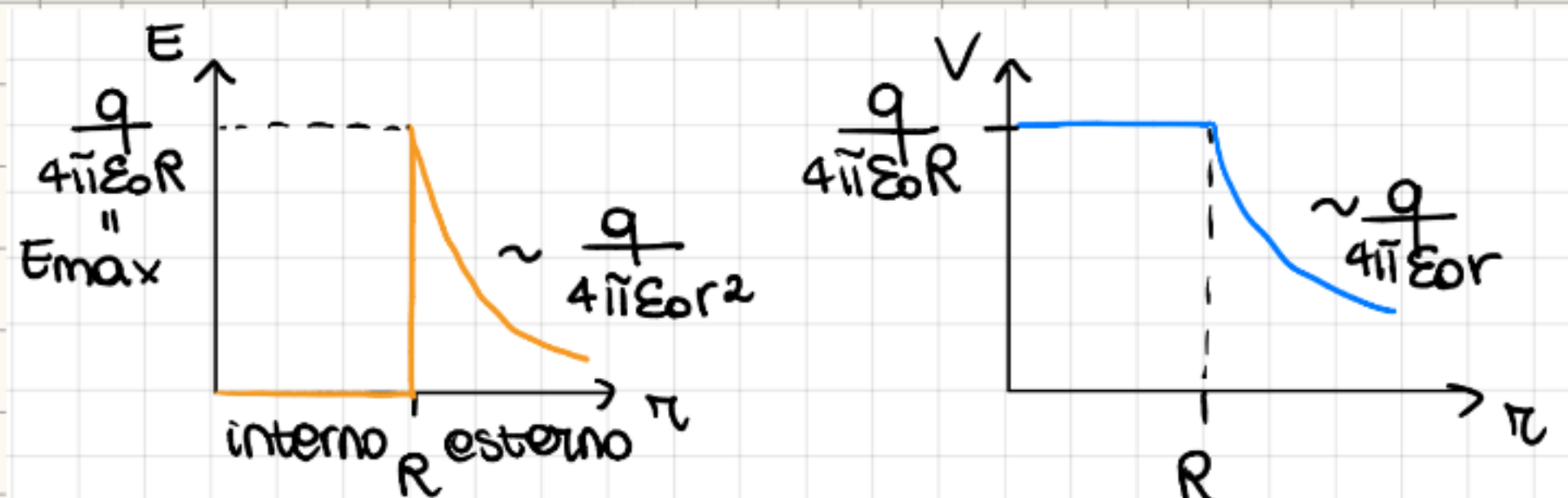
IL CAMPO ELETTROSTATICO ALL'ESTERNO DI UNA DISTRIBUZIONE SFERICA SUPERFICIALE UNIFORME DI CARICA È UGUALE A QUELLO DI UNA CARICA PUNTIFORME DELLO STESSO VALORE POSTA NEL CENTRO DELLA SUP. SFERICA.

b) CALCOLARE  $\vec{E}$  NEI PUNTI ALL'INTERNO:  $r < R$



NON C'È CARICA ALL'INTERNO PERCHÉ ESSA È DISTRIBUITA SOLO SULLA SUPERFICIE. QUINDI IL FLUSSO È NULLO E ANCHE IL CAMPO:  $\vec{E} = 0$

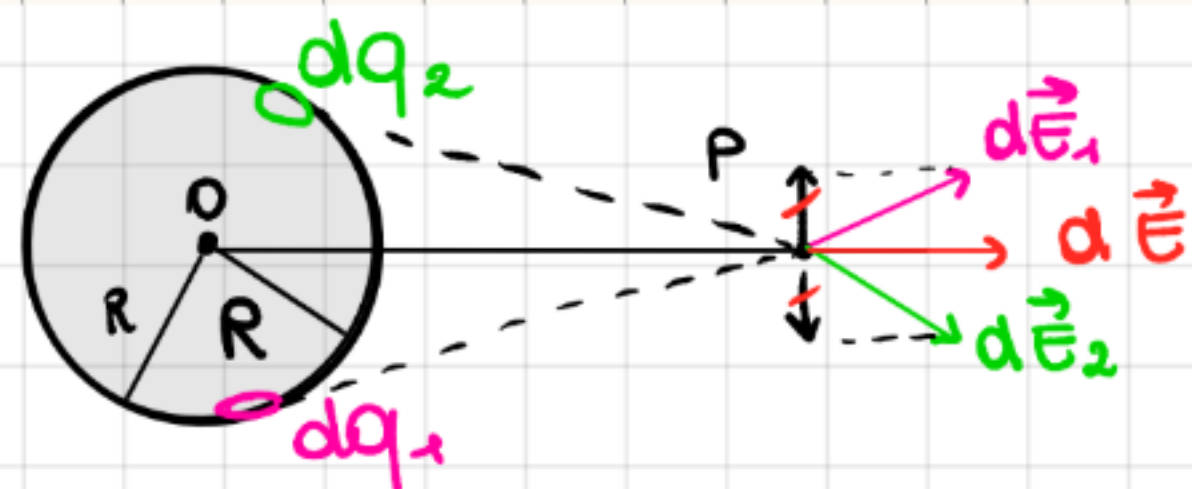
IL POTENZIALE È  $V(r) = - \int \vec{E} dr = -kq \int \frac{1}{r^2} dr = k \frac{q}{r} \Rightarrow V(r) = k \frac{q}{r}$





## 2) Sfera uniformemente carica $q, \rho, R$

a)  $\vec{E}$  ALL'ESTERNO:  $r > R$



STESSO CASO DELL'ESERCIZIO 1), QUINDI  $\vec{E}$  È QUELLO DI UNA CARICA  $q$  PUNTIFORME AL CENTRO DELLA SFERA.

$$\vec{E} = \frac{q}{4\pi\epsilon_0 r^2} = \left( q = \frac{4}{3}\pi R^3 \rho \right) = \frac{3R^3}{3\epsilon_0 r^2} \hat{r} \Rightarrow \vec{E} = \frac{3R^3}{3\epsilon_0 r^2} \hat{r}$$

POTENZIALE ESTERNO

$$V(r > R) = \frac{q}{4\pi\epsilon_0 r} \Rightarrow V(R) = \frac{q}{4\pi\epsilon_0 R} = \frac{\rho R^2}{3\epsilon_0}$$

b)  $\vec{E}$  ALL'INTERNO:  $r < R$



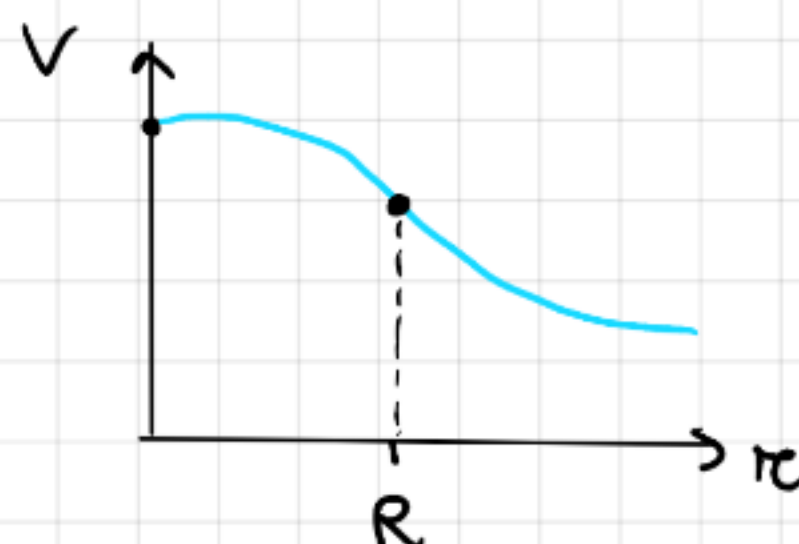
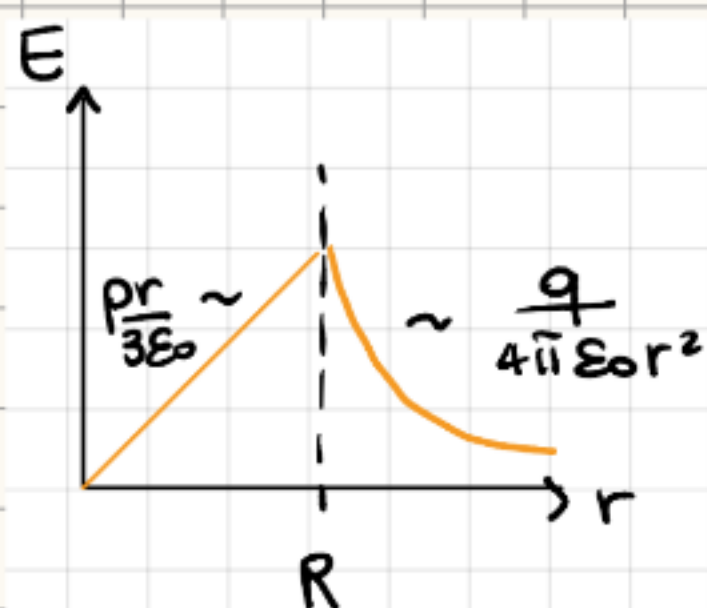
$$\phi(\vec{E}) = \oint E(r) \hat{r} \cdot \hat{n} dA = E(r) \oint dA = \underbrace{4\pi r^2}_{\text{A SURF. SFERICA GAUSS}} E = \frac{q'}{\epsilon_0}$$

$$q' = \frac{4}{3}\pi r^3 \rho = \frac{q}{\frac{4}{3}\pi R^3} \frac{4}{3}\pi r^3 = q \frac{r^3}{R^3}$$

$$|\vec{E}| = E = \frac{q'}{4\pi\epsilon_0 r^2} = \frac{qr}{4\pi\epsilon_0 R^3} = \frac{\rho r}{3\epsilon_0} \neq 0 \Rightarrow \vec{E} = \frac{\rho r}{3\epsilon_0} \hat{r}$$

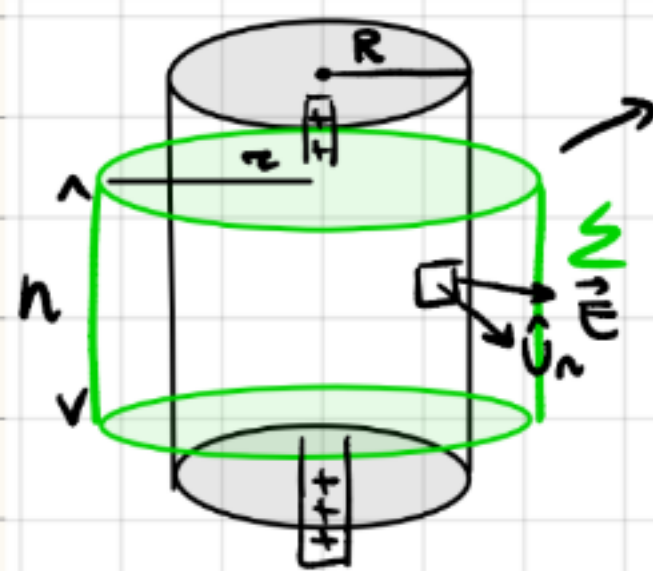
POTENZIALE INTERNO  $V(R) - V(r) = - \int_r^R \vec{E} \cdot d\vec{s} = - \int_r^R \frac{\rho r}{3\epsilon_0} dr = - \frac{\rho}{6\epsilon_0} (R^2 - r^2)$

$$\Rightarrow V(r) = \frac{\rho}{6\epsilon_0} (3R^2 - r^2) = \frac{q}{8\pi\epsilon_0 R} \left( 3 - \frac{r^2}{R^2} \right) \Rightarrow V(r) = \frac{q}{8\pi\epsilon_0 R} \left( 3 - \frac{r^2}{R^2} \right)$$



## 3) Cilindro uniformemente carico

CALCOLARE  $\vec{E}$  ALL'ESTERNO E ALL'INTERNO



CONSIDERIAMO UNA SCATOLA CILINDRICA DI RAGGIO  $r > R$  E ALTEZZA  $h$ . SULLE BASI (INFERIORE E SUPERIORE) DI A IL FLUSSO È NULO IN QUANTO  $\vec{E}$  È PARALLELO ALLE BASI E QUINDI ORTOGONALE A  $\hat{n}$

$$\vec{E} \cdot \hat{n} = E \cos \theta = E \cos \frac{\pi}{2} = 0$$

SULLA SUPERFICIE LATERALE IL FLUSSO È NON NULO.

$$\phi(\vec{E}) = \oint E(r) \hat{r} \cdot \hat{n} dA = E(r) \oint dA = EA = 2\pi r h E \stackrel{\text{GAUSS}}{=} \frac{q}{\epsilon_0}$$

$$q = \int_V \rho dV = \rho \int_V dV = \rho \pi R^2 h \Rightarrow \text{ESTERNO } E = \frac{\rho R^2}{2\epsilon_0 r}$$

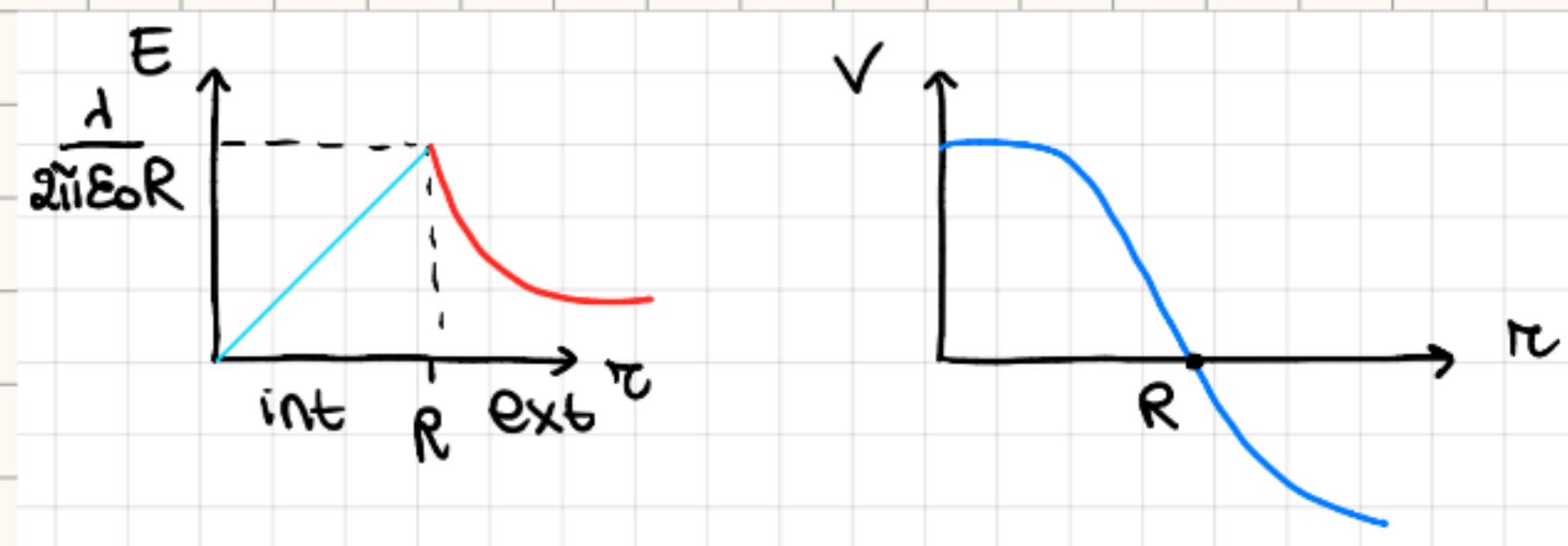
$$\text{ALL'INTERNO, } \phi(\vec{E}) = 2\pi r h E = \frac{q'}{\epsilon_0} \Rightarrow q' = \rho \pi r^2 h \Rightarrow E = \frac{\rho r}{2\epsilon_0}$$



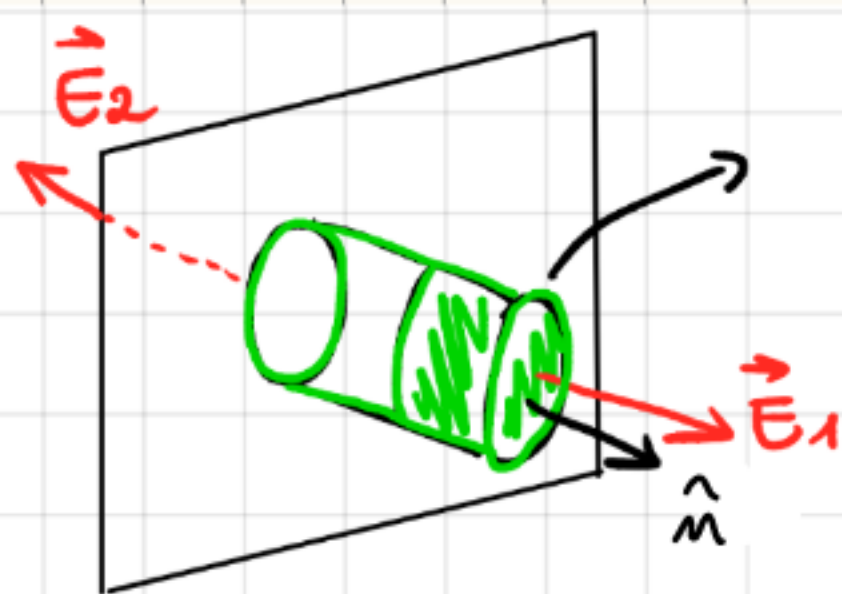
LA D.D.P. TRA DUE QUALSIASI SUPERFICI EQUIPOTENZIALI  $\vec{E}$ :

$$V(r_2) - V(r_1) = - \int_{r_1}^{r_2} E dr = (\lambda = 2\pi R^2) = - \int_{r_1}^{r_2} \frac{\lambda}{2\pi \epsilon_0 r} dr = - \frac{\lambda}{2\pi \epsilon_0} \ln \frac{r_2}{r_1}$$

E IN PARTICOLARE ALL'ESTERNO ( $r \geq R$ ).  $V(r) - V(R) = - \frac{\lambda}{2\pi \epsilon_0} \ln \frac{r}{R}$



#### 4) Piano identificato uniformemente carico



SCEGLIAMO UNA SCATOLA CILINDRICA CON LE BASI DI AREA  $\Sigma$  E PARALLELE AL PIANO COSI'CHE IL FLUSSO ATTRAVERSO LE DUE BASI E'  $2EA$ , MENTRE QUELLO ATTRAVERSO LA SUPERFICIE LATERALE E' NULO PERCHE'  $\vec{n} \perp \vec{E}$ .

GAUSS  

$$\phi(\vec{E}) = 2EA = \frac{q}{\epsilon_0} = \frac{\sigma A}{\epsilon_0} \Rightarrow E = \frac{\sigma}{2\epsilon_0}$$

$$\vec{E}_1 = \vec{E}(x > 0) = \frac{\sigma}{2\epsilon_0} \hat{n}_x$$

PARALLELO E CONCORDE AD  $x$ .

$$\vec{E}_2 = \vec{E}(x < 0) = - \frac{\sigma}{2\epsilon_0} \hat{n}_x$$

VERSO OPPOSTO

$$\vec{E}_1 - \vec{E}_2 = \frac{\sigma}{2\epsilon_0} \hat{n}_x + \frac{\sigma}{2\epsilon_0} \hat{n}_x = \frac{\sigma}{\epsilon_0} \hat{n}_x$$

DISCONTINUITA' DI  $\vec{E}$  NEL PASSAGGIO ATTRAVERSO LA SUPERFICIE CARICA.

$$V(x_2) - V(x_1) = - \int_{x_1}^{x_2} E dx = - \frac{\sigma}{2\epsilon_0} (x_2 - x_1)$$

#### Legge di Gauss in forma differenziale

CONSIDERIAMO UN CUBO CON SPIGOLI  $dx, dy, dz$  PARALLELI AGLI ASSI, VOLUME  $dV = dx dy dz$  CHE CONTIENE LA CARICA  $dq = \rho(x, y, z) dV$ .

CALCOLIAMO IL FLUSSO DI  $\vec{E}'$  ATTRAVERSO LA FACCIA PERPENDICOLARE ALL'ASSE  $x$  CON VERTICALE NORMALE  $\hat{n}_x$ .

$$\vec{E}' \cdot \hat{n} = \vec{E}' \cdot \hat{n}_x dy dz = E'_x dy dz$$

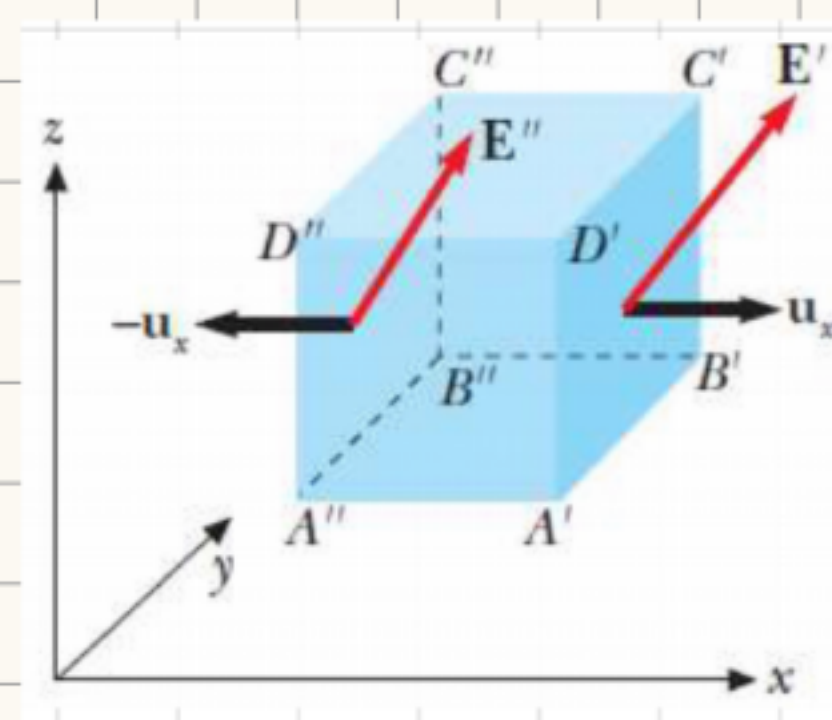
DOVE  $E'_x$  E' LA COMPONENTE LUNGO  $x$  DI  $\vec{E}' = \vec{E}\left(\frac{x+dx}{2}, y, z\right)$

CALCOLIAMO ATTRAVERSO LA FACCIA PERPENDICOLARE ALL'ASSE  $x$  CON VERTICALE NORMALE  $-\hat{n}_x$

$$\vec{E}'' \cdot \hat{n} = \vec{E}'' \cdot (-\hat{n}_x) dy dz = -E''_x dy dz$$

DOVE  $E''_x$  E' LA COMPONENTE LUNGO  $x$  DI  $\vec{E}'' = \vec{E}\left(\frac{x-dx}{2}, y, z\right)$

SCRIVIAMO QUINDI LO SVILUPPO  $(E'_x - E''_x) dy dz = \frac{\partial E_x}{\partial x} dx dy dz$





CONSIDERANDO ANCHE LE ALTRE FACCE SI HA COMPLESSIVAMENTE IL FLUSSO:

$$d\phi(\vec{E}) = \left( \frac{\partial E_x}{\partial x} + \frac{\partial E_y}{\partial y} + \frac{\partial E_z}{\partial z} \right) dx dy dz = \left( \frac{\partial E_x}{\partial x} + \frac{\partial E_y}{\partial y} + \frac{\partial E_z}{\partial z} \right) dV.$$

UTILIZZANDO LA LEGGE DI GAUSS ABBIAMO QUINDI:

$$d\phi(\vec{E}) = \frac{q}{\epsilon_0} = \frac{\rho dV}{\epsilon_0} \Rightarrow \frac{\partial E_x}{\partial x} + \frac{\partial E_y}{\partial y} + \frac{\partial E_z}{\partial z} = \frac{1}{\epsilon_0} \rho(x, y, z)$$

IL PRIMO TERMINE RAPPRESENTA LA DIVERGENZA DEL CAMPO  $\vec{E}$  E SI SCRIVE:

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \frac{\partial E_x}{\partial x} + \frac{\partial E_y}{\partial y} + \frac{\partial E_z}{\partial z} = \text{div } \vec{E}$$

E LA FORMA DIFFERENZIALE DELLA LEGGE DI GAUSS È

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

CONSIDERIAMO UN VOLUME FINITO  $V$  DELIMITATO DALLA SUPERFICIE  $A$  E DIVIDIAMOLO IN CUBETTI INFINITESIMI  $dV$  DELIMITATI DALLA SUPERFICIE  $dA$  A CUI APPLICHIAMO LA FORMULA:

$$d\phi(\vec{E}) = \vec{\nabla} \cdot \vec{E} dV$$

SOMMANDO, I FLUSSI ATTRAVERSO LE  
SUPERFICI INTERNE AL VOLUME SI ELIDONO,  
RIMANE QUINDI SOLO LA SUPERFICIE  $A$ .

LA SOMMA MI DÀ L'INTEGRALE  
ESTESO AL VOLUME  $V$

QUINDI SI SCRIVE IL TEOREMA DELLA DIVERGENZA

$$\phi(\vec{E}) = \oint_A \vec{E} \cdot \hat{n} dA = \int_V \vec{\nabla} \cdot \vec{E} dV$$

### Equazioni di Maxwell per l'elettrostatica

$$\oint_e \vec{E} \cdot d\vec{s} = 0 \Rightarrow \vec{\nabla} \times \vec{E} = 0$$

$$\oint_A \vec{E} \cdot \hat{n} dA = \frac{q}{\epsilon_0} \Rightarrow \vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0}$$

CONSIDERANDO CHE  $\vec{E} = -\vec{\nabla} V \Rightarrow \vec{\nabla} \cdot (-\vec{\nabla} V) = -\vec{\nabla}^2 V = \frac{\rho}{\epsilon_0}$

$$\vec{\nabla}^2 V = \frac{\partial^2 V}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial z^2} = -\frac{\rho}{\epsilon_0}$$

EQUAZIONE DI POISSON

NELLO SPAZIO VUOTO, QUESTA DIVENTA

$$\vec{\nabla}^2 V = \frac{\partial^2 V}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial z^2} = 0$$

EQUAZIONE DI LAPLACE