

Fisica B

Esercitazioni

Dott: Gianluca Pagnoni

E-mail: gianluca.pagnoni3@unibo.it

Operatore differenziale Nabla

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

coordinate cartesiane

$$\vec{\nabla} \equiv \hat{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} + \hat{\phi} \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \phi} + \hat{z} \frac{\partial}{\partial z}$$

coordinate cilindriche

$$\vec{\nabla} \equiv \hat{r} \frac{\partial}{\partial r} + \hat{\theta} \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} + \hat{\phi} \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \phi}$$

coordinate sferiche

Consideriamo un campo vettoriale generico:

$$\vec{v} = \hat{i} v_x + \hat{j} v_y + \hat{k} v_z$$

Può essere applicato come **divergenza** e restituisce un numero reale:

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{v} = \frac{\partial}{\partial x} v_x + \frac{\partial}{\partial y} v_y + \frac{\partial}{\partial z} v_z$$

Può essere applicato come **rotore** e restituisce un' altro campo vettoriale

$$\vec{\nabla} \wedge \vec{v} = \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ \partial_x & \partial_y & \partial_z \\ v_x & v_y & v_z \end{vmatrix} = \hat{i}(\partial_y v_z - \partial_z v_y) - \hat{j}(\partial_x v_z - \partial_z v_x) + \hat{k}(\partial_x v_y - \partial_y v_x)$$

$$\text{dove: } \begin{cases} \frac{\partial}{\partial x} = \partial_x \\ \frac{\partial}{\partial y} = \partial_y \\ \frac{\partial}{\partial z} = \partial_z \end{cases}$$

Data una funzione $f(x, y, z)$

Il **gradiente** è:
$$\vec{\nabla} f = \frac{\partial}{\partial x} f \hat{i} + \frac{\partial}{\partial y} f \hat{j} + \frac{\partial}{\partial z} f \hat{k}$$

Calcolare la divergenza del campo vettoriale $\vec{v} = (x^2, xy, xy/z)$

$$\nabla \cdot \vec{v} = \left(\frac{\partial}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial y}, \frac{\partial}{\partial z} \right) \cdot (x^2, xy, xy/z) = 2x + x - xy/z^2$$

Calcolare il rotore del campo vettoriale $\vec{v} = (x^2, xy, xy/z)$

$$\begin{aligned} \nabla \times \vec{v} &= (\partial_y v_z - \partial_z v_y) \hat{i} - (\partial_x v_z - \partial_z v_x) \hat{j} + (\partial_x v_y - \partial_y v_x) \hat{k} = \\ &= (x/z - 0) \hat{i} - (y/z - 0) \hat{j} + (y - 0) \hat{k} = x/z \hat{i} - y/z \hat{j} + y \hat{k} \end{aligned}$$

Siano dati il vettore costante $\vec{c} = (c_1, c_2, c_3)$ e il campo vettoriale $\vec{v} = (x^2, xy, xy/z)$. Calcolare il gradiente della grandezza $\vec{c} \cdot \vec{v}$.

$$\begin{aligned}\nabla(\vec{c} \cdot \vec{v}) &= \left(\frac{\partial}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial y}, \frac{\partial}{\partial z} \right) (c_1, c_2, c_3) (x^2, xy, xy/z) = \\ &= \left(\frac{\partial}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial y}, \frac{\partial}{\partial z} \right) (c_1 x^2 + c_2 xy + c_3 xy/z) = \\ &= (2c_1 x + c_2 y + c_3 y/z, c_2 x + c_3 x/z, -c_3 xy/z^2)\end{aligned}$$

Sia $F : \mathcal{R}^2 \rightarrow \mathcal{R}^2$ il campo vettoriale

$$F(x, y) = \left(\frac{2xy}{(1+x^2)^2}, -\frac{1}{1+x^2} \right)$$

Dire se ammette potenziale e in caso affermativo determinare f di F .

Poniamo $F = (f_1, f_2)$

con $f_1(x, y) = \frac{2xy}{(1+x^2)^2}, f_2(x, y) = -\frac{1}{1+x^2}$

$f_1, f_2 \in C^\infty su \mathcal{R}^2 \rightarrow F \in C^\infty su \mathcal{R}^2$ F è semplicemente connesso

$\frac{\partial f_1}{\partial x}(x, y) = \frac{\partial f_2}{\partial y}(x, y) = \frac{2x}{(1+x^2)^2}$ F è conservativo

Determiniamo ora un potenziale f di F . Si ha che

$$\frac{\partial f}{\partial x}(x, y) = f_1(x, y) = \frac{2xy}{(1+x^2)^2}$$

$$\frac{\partial f}{\partial y}(x, y) = f_2(x, y) = -\frac{1}{1+x^2}$$

Integrando la seconda rispetto y si ottiene

$$f(x, y) = -\int \frac{1}{1+x^2} dy = -\frac{y}{1+x^2} + c(x)$$

Sostituendo nella prima

$$\frac{\partial f(x, y)}{\partial x} = \frac{2xy}{(1+x^2)^2} + c'(x) = \frac{2xy}{(1+x^2)^2} \Rightarrow c'(x) = 0 \Rightarrow c(x) = c \in \mathfrak{R}$$

Otteniamo che un potenziale f di F è

$$f(x, y) = -\frac{y}{1+x^2} + c, c \in \mathfrak{R}$$

Dato il campo vettoriale $\vec{v} = \frac{1}{3} a (x, y, z)$ calcolarne il flusso attraverso una superficie cubica di lato L centrata nell'origine

1 - metodo: calcolo diretto

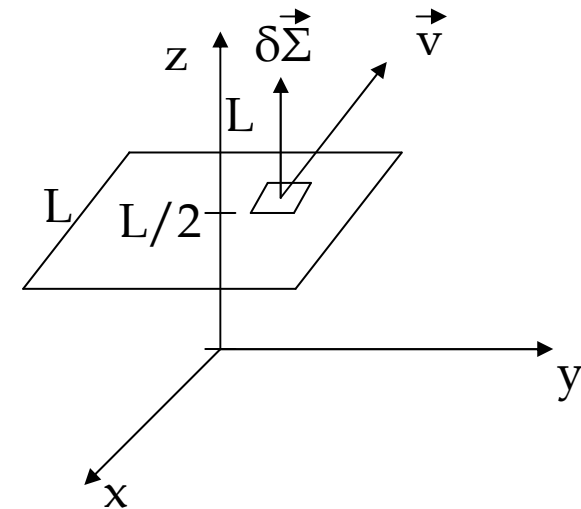
$$\iint_{\Sigma_1} \vec{v} \cdot \delta\vec{\Sigma} = \iint_{\Sigma_1} \frac{a}{3} (x, y, z) \cdot (0, 0, \delta x \delta y)$$

$$= \iint_{\Sigma_1} \frac{a}{3} z \delta x \delta y = \frac{a}{3} \frac{L}{2} \iint_{\Sigma_1} \delta x \delta y =$$

$$= \frac{aL}{6} L^2 = \frac{aL^3}{6}$$

$$\delta\vec{\Sigma} = (0, 0, \delta x \delta y)$$

$$\vec{v} = \frac{a}{3} (x, y, z)$$



Dato il campo vettoriale $\vec{v} = \frac{1}{3} a (x, y, z)$ calcolarne il flusso attraverso una superficie cubica di lato L centrata nell'origine

2 - metodo: utilizziamo il teorema della divergenza $\iiint_{V_\Sigma} \nabla \cdot \vec{v} \, \delta V = \oiint_{\Sigma} \vec{v} \cdot \delta \vec{\Sigma}$

Calcoliamo allora $\nabla \cdot \vec{v}$

$$\nabla \cdot \vec{v} = \left(\frac{\partial}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial y}, \frac{\partial}{\partial z} \right) \cdot (x, y, z) \frac{a}{3} = \frac{a}{3} + \frac{a}{3} + \frac{a}{3} = a$$

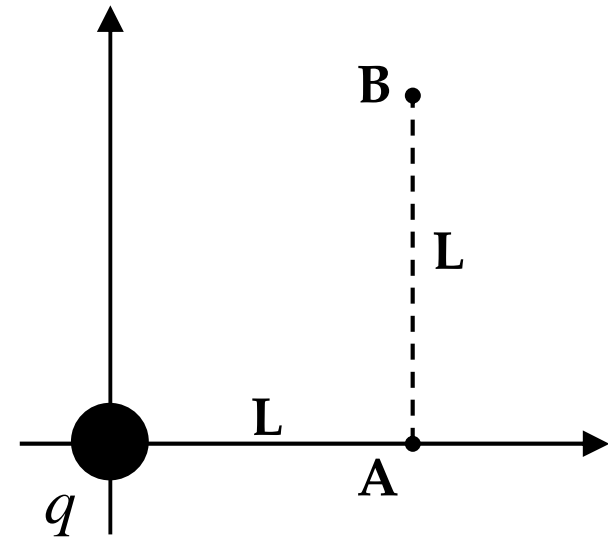
$$\oiint_{\Sigma} \vec{v} \cdot \delta \vec{\Sigma} = \iiint_{V_\Sigma} a \, \delta V = a \iiint_{V_\Sigma} \delta V = aL^3$$

Calcolare l'integrale di linea del campo elettrostatico generato dalla carica elettrica q lungo il percorso tratteggiato che congiunge A e B

$$\vec{E} = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{r^2} \hat{r} \quad \text{Campo elettrostatico è conservativo}$$

$$\vec{E} = -\text{grad}V \quad V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{Q}{r} + V_\infty$$

$$\begin{aligned} \int_A^B \vec{E} \cdot d\vec{l} &= V_A - V_B = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \left(\frac{1}{L} - \frac{1}{L\sqrt{2}} \right) = \\ &= \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \frac{\sqrt{2}-1}{\sqrt{2}L} = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \frac{2-\sqrt{2}}{L} \end{aligned}$$



Calcolare modulo direzione e verso del campo elettrostatico \vec{E} generato nel punto P dalla distribuzione lineare finita ed uniforme di carica elettrica indicata in figura



$$\delta E_x = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{\lambda \delta x}{(L + d - x)^2}$$

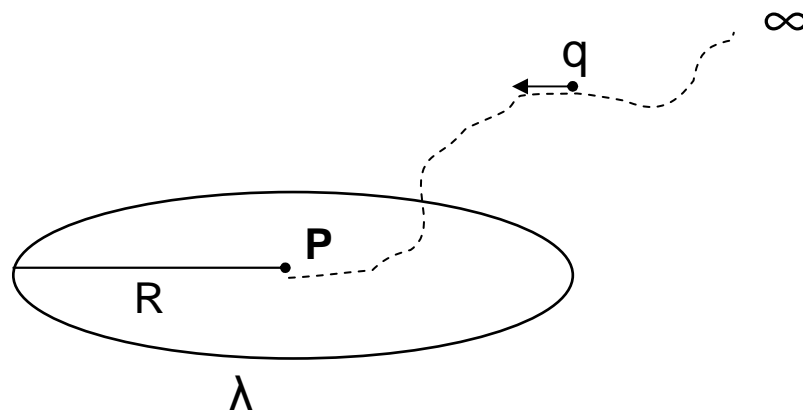
$$E_x = \frac{\lambda}{4\pi\epsilon_0} \int_0^L \frac{\delta x}{(L + d - x)^2}$$

$$E_x = \frac{\lambda}{4\pi\epsilon_0} \int_0^L \frac{-\delta(L + d - x)}{(L + d - x)^2}$$

$$E_x = \frac{\lambda}{4\pi\epsilon_0} \left[\frac{1}{(L + d - x)} \right]_0^L = \frac{\lambda}{4\pi\epsilon_0} \left(\frac{1}{d} - \frac{1}{d + L} \right)$$

$$= \frac{\lambda}{4\pi\epsilon_0} \frac{L}{d(d + L)}$$

Data una distribuzione lineare di carica elettrica in forma circolare di raggio R , ed avente densità lineare λ uniforme, calcolare il lavoro necessario per trasportare una carica puntiforme q dall'infinito al centro della distribuzione stessa



$$L_{\infty P} = \int_{\infty}^P \vec{F}_{est} \cdot d\vec{l}$$

$$\vec{F}_{est} = -q\vec{E}$$

dove \vec{E} è il campo elettrico generato dall'anello carico

$$L_{\infty P} = -q \int_{\infty}^P \vec{E} \cdot d\vec{l} = -q(V_{\infty} - V_P) = qV_P \quad V_{\infty} = 0 \quad V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{Q}{r} + V_{\infty}$$

$$V_P = \int_{anello} \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{\lambda dl}{R} = \frac{\lambda}{4\pi\epsilon_0 R} 2\pi R = \frac{\lambda}{2\epsilon_0} \quad L_{\infty P} = \frac{q\lambda}{2\epsilon_0}$$