

# CAMPO MAGNETICO

(1)

Formule utili per la magnetostatica:

$$d\vec{F} = I d\vec{\ell} \wedge \vec{B} \quad \vec{F} = q \vec{v} \wedge \vec{B}$$

$$\vec{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \oint i \frac{d\vec{\ell} \wedge \Delta\vec{r}}{|\Delta\vec{r}|^3}$$

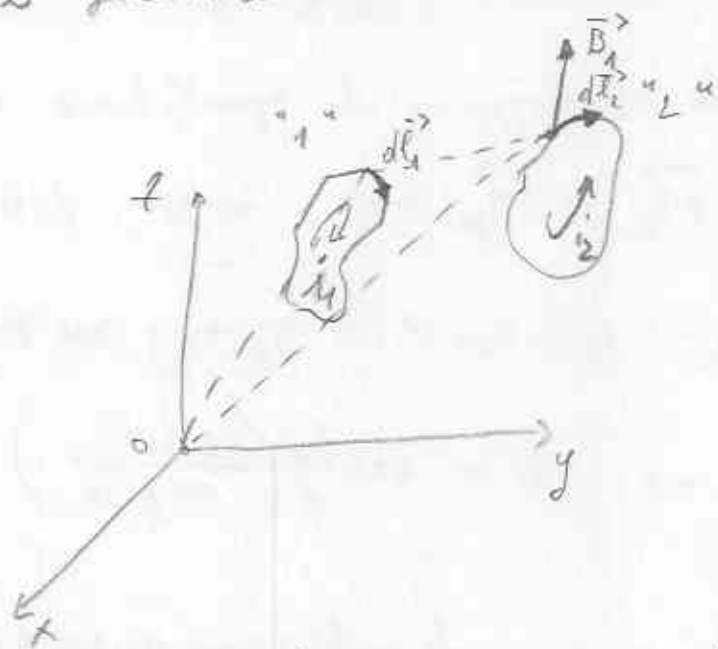
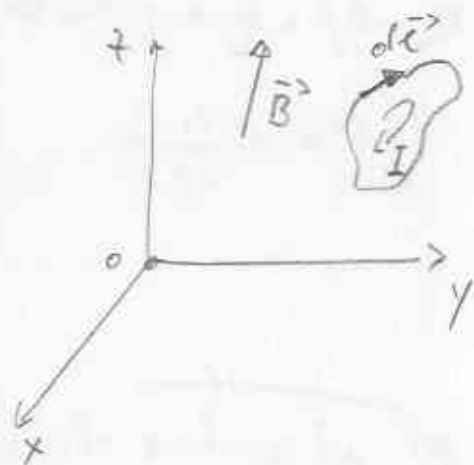
Forze reciproche fra due circuiti percorsi da corrente:

$$\vec{F}_{1,2} = \frac{\mu_0}{4\pi} \oint_{c_2} i_2 d\vec{\ell}_2 \wedge \oint_{c_1} i_1 \frac{d\vec{\ell}_1 \wedge \vec{r}_{12}}{|\vec{r}_{12}|^3}$$

$$\vec{F}_{2,1} = \dots = -\vec{F}_{1,2}$$

$\vec{F}_{1,2}$ : forza subita dal circuito "2" per la presenza del campo magnetico generato dal circuito "1"

$\vec{F}_{2,1}$ : il contrario.

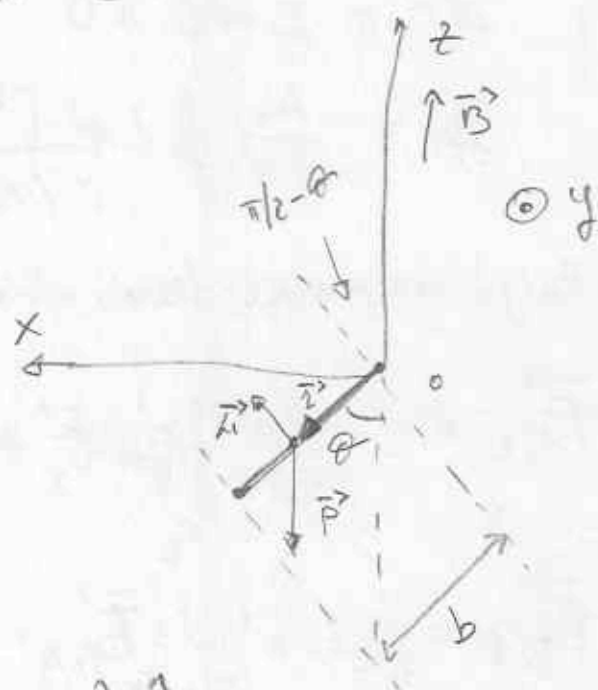
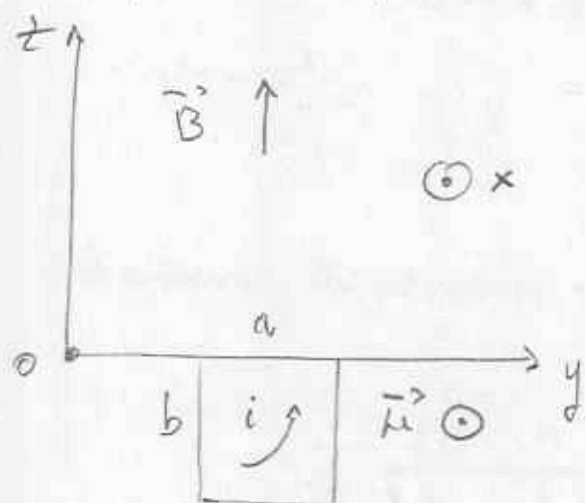


Ad ogni circuito percorso da corrente  $i$  è associato un momento magnetico:  $\vec{\mu} = i \Sigma \hat{n}$   $\Sigma$ : superficie del circuito;  $\hat{n} \rightarrow$  vettore ortogonale al piano contenente il circuito - Il verso è tale da vedere la corrente che fluisce in senso antiorario -

Una sfera è sospesa ad un momento necessario per cui

$$\vec{M} = \vec{\mu} \wedge \vec{B}$$

Condizione di equilibrio per una sfera.



$$\vec{\mu} = i a b \hat{x}$$

$$\vec{M}_\mu = \vec{\mu} \wedge \vec{B} = -\mu B \sin(\pi/2 - \theta) \hat{y}$$

$$\vec{M}_p = \vec{r} \wedge \vec{P} = -\frac{b}{2} m g \sin \theta \hat{y}$$

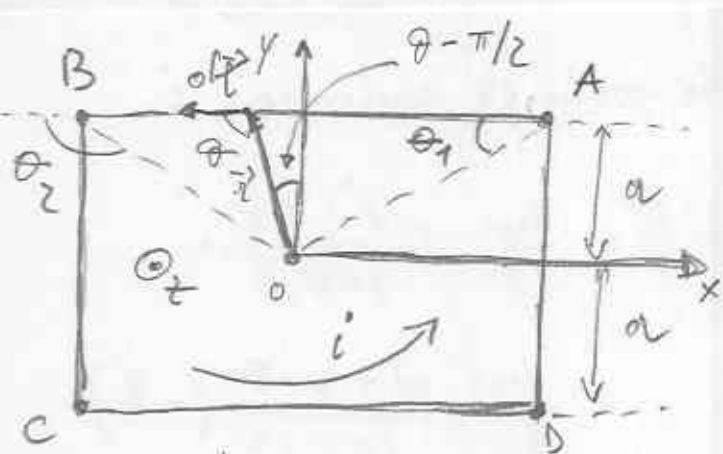
Per la condizione di equilibrio si detta che:

$$\vec{M}_\mu + \vec{M}_p = 0 \Rightarrow \mu B \sin(\pi/2 - \theta) = \frac{b}{2} m g \sin \theta$$

$$\Rightarrow \mu B \cos \theta = \frac{b}{2} m g \sin \theta \Rightarrow \tan \theta = \frac{2 \mu B}{m g b}$$

$$\Rightarrow \theta = \arctan\left(\frac{2 \mu B}{m g b}\right) -$$

Calcolo campo di magnetizzazione magnetica  $\vec{B}$  al centro di una sfera ultrapiena per corrente  $i$ .



In forma differenziale

$$d\vec{B} = \frac{\mu_0 i}{4\pi} \frac{d\vec{l} \wedge \vec{r}}{|\vec{r}|^3} = \frac{\mu_0 i}{4\pi} \frac{dl \sin \theta}{|\vec{r}|^2} \hat{z}$$

geometricamente sappiamo che:

$$a = |\vec{r}| \cos(\theta - \pi/2) = |\vec{r}| \sin \theta \Rightarrow |\vec{r}| = \frac{a}{\sin \theta}$$

$$l = a \operatorname{tg}(\theta - \pi/2) \Rightarrow dl = \frac{a d\theta}{\sin^2 \theta}$$

Quindi:

$$|d\vec{B}| = \frac{\mu_0 i}{4\pi} \frac{a d\theta}{\sin^2 \theta} \sin \theta \frac{\sin^2 \theta}{a^2} = \frac{\mu_0 i}{4\pi a} \sin \theta d\theta$$

$$\vec{B}|_{AB} = \frac{\mu_0 i}{4\pi a} \hat{z} \int_{\theta_1}^{\theta_2} \sin \theta d\theta = \frac{\mu_0 i}{4\pi a} \hat{z} (\cos \theta_1 - \cos \theta_2)$$

Considerato che:

$$\cos \theta_1 = -\cos \theta_2 = \frac{b}{\sqrt{a^2 + b^2}}$$

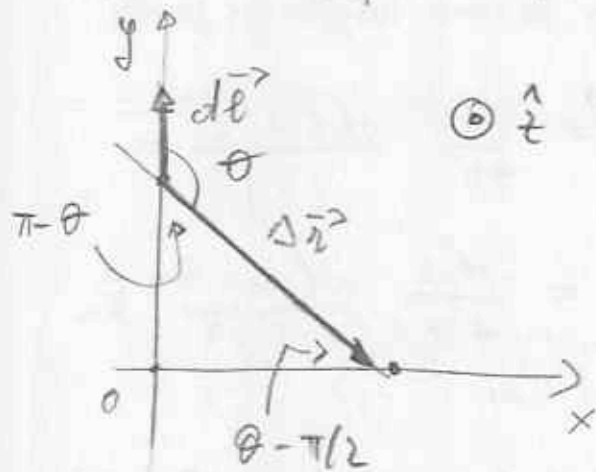
$$\vec{B}|_{AB} = \frac{\mu_0 i}{2\pi a} \frac{b}{\sqrt{a^2 + b^2}} \hat{z}$$

In maniera analoga troviamo:  $\vec{B}|_{BC} = \frac{\mu_0 i}{2\pi b} \frac{a}{\sqrt{a^2 + b^2}} \hat{z}$

$$\vec{B} = \frac{\mu_0 i}{\pi a} \frac{b}{\sqrt{a^2 + b^2}} \hat{z} + \frac{\mu_0 i}{\pi b} \frac{a}{\sqrt{a^2 + b^2}} \hat{z} =$$

$$= \frac{\mu_0 i}{\pi ab} \sqrt{a^2 + b^2} \hat{z};$$

Filo indefinito percorso da corrente continua  $i$



$$d\vec{B} = \frac{\mu_0 i}{4\pi} \frac{d\vec{l} \wedge \Delta\vec{r}}{|\Delta\vec{r}|^3}$$

$$= \frac{\mu_0 i}{4\pi} \frac{dy \sin\theta}{|\Delta\vec{r}|^2} (-\hat{z})$$

$$= -\frac{\mu_0 i}{4\pi} \frac{\sin\theta dy}{|\Delta\vec{r}|^2} \hat{z}$$

$$|\Delta\vec{r}|^2 = x^2 + y^2; \quad y = \sin(\theta - \pi/2) \sqrt{x^2 + y^2}$$

$$\Rightarrow \sin(\theta - \pi/2) = \frac{y}{\sqrt{x^2 + y^2}} \Rightarrow \cos\theta = -\frac{y}{\sqrt{x^2 + y^2}}$$

$$\sin\theta = \sqrt{1 - \frac{y^2}{x^2 + y^2}} = \dots = \frac{x}{\sqrt{x^2 + y^2}}$$

$$|d\vec{B}| = \frac{\mu_0 i}{4\pi} \frac{x}{\sqrt{x^2 + y^2}} \frac{1}{x^2 + y^2} dy = \frac{\mu_0 i}{4\pi} \times \frac{dy}{(x^2 + y^2)^{3/2}}$$

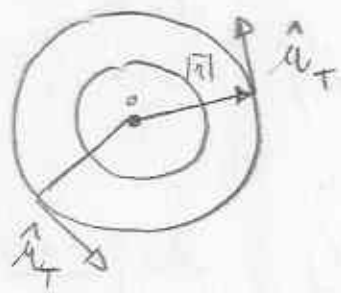
$$|\vec{B}| = \int |d\vec{B}| = \frac{\mu_0 i}{4\pi} \times \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{dy}{(x^2 + y^2)^{3/2}} = \frac{\mu_0 i}{4\pi} \times \frac{2}{x^2}$$

$$\Rightarrow \boxed{\vec{B} = \frac{\mu_0 i}{2\pi} \frac{1}{x} \hat{x}}$$

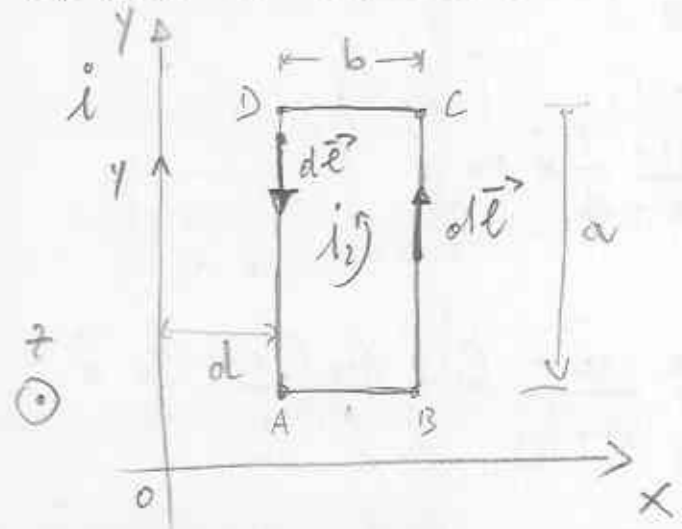
Nota: la direzione perpendicolare all'asse  $x$  parte con ortogonalità al filo percorso da corrente, abbiamo:

$$\vec{B}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{2\pi} \frac{i}{|\vec{r}|} \hat{u}_T$$

dove  $\hat{u}_T$  il vettore tangente alla circonferenza di raggio  $|\vec{r}|$ .



Forze risultanti sul circuito rettangolare percorso da corrente in presenza di un filo indefinito percorso da corrente di corrente.

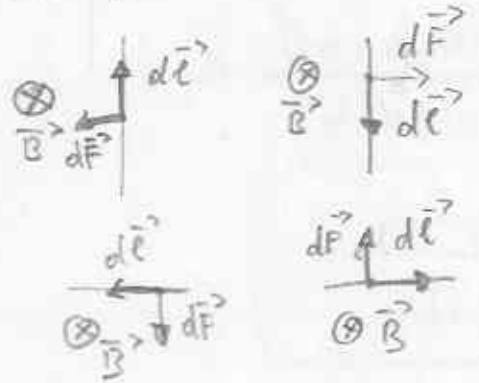


$$\vec{B} = \frac{\mu_0 i}{2\pi x} \hat{n}_T$$

Volendo calcolare il flusso  $\Phi$  concatenato al circuito otteniamo:

$$\Phi = \int_{S'} \vec{B} \cdot d\vec{S} = \frac{\mu_0 i}{2\pi} \int_{S'} \frac{1}{x} \hat{n}_T \cdot d\vec{S} = \frac{\mu_0 i}{2\pi} \int_d^{d+b} \frac{dy}{x} \int_0^a dx =$$

La forza agente sulla spira  $i_2$  è data dalle quattro correnti come segue:



$$= \frac{\mu_0 i}{2\pi} a \ln\left(\frac{d+b}{d}\right);$$

$$\begin{cases} d\vec{F}_{AD} = i_2 dl \hat{e} \wedge \vec{B} = i_2 dl \times B(x) \hat{y} \\ d\vec{F}_{BC} = i_2 dl \hat{e} \wedge \vec{B} = -i_2 dl y B(d+b) \hat{x} \\ d\vec{F}_{CD} = \dots = -i_2 dx B(x) \hat{y} \\ d\vec{F}_{DA} = \dots = i_2 dl y B(d) \hat{x} \end{cases}$$

Integriamo su ogni lato otteniamo:

$$\vec{F}_{AB} = \hat{i}_2 \hat{y} \int_d^{d+b} B(x) dx = \frac{\mu_0 i_1 i_2}{2\pi} \hat{y} \int_d^{d+b} \frac{dx}{x} =$$

$$= \frac{\mu_0 i_1 i_2}{2\pi} \hat{y} \ln\left(\frac{d+b}{d}\right)$$

$$\vec{F}_{BC} = -i_2 B(d+b) \hat{x} \int_0^a dy = -\frac{\mu_0 i_1 i_2}{2\pi} \frac{\hat{x}}{d+b} a$$

$$\vec{F}_{CD} = -i_2 \hat{y} \int_d^{d+b} B(x) dx = -\vec{F}_{AB};$$

$$\vec{F}_{DA} = i_2 B(d) \hat{x} \int_0^a dy = i_2 \frac{\mu_0 i_1}{2\pi} \frac{\hat{x}}{d} a;$$

Qv- la force totale  $\vec{F}$ :

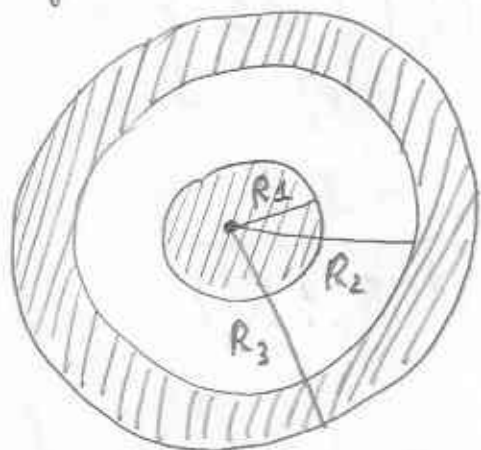
$$\vec{F}_{TOT} = \vec{F}_{BC} + \vec{F}_{DA} = -\frac{\mu_0 i_1 i_2}{2\pi} \frac{a}{d+b} \hat{x} + \frac{\mu_0 i_1 i_2}{2\pi} \frac{a}{d} \hat{x} =$$

$$= \frac{\mu_0}{2\pi} i_1 i_2 \left[ \frac{a}{d} - \frac{a}{d+b} \right] \hat{x} =$$

$$= \frac{\mu_0}{2\pi} i_1 i_2 \frac{ad+ab-ad}{d(d+b)} \hat{x};$$

$$\boxed{\vec{F}_{TOT} = \frac{\mu_0}{2\pi} i_1 i_2 \frac{ab}{d(d+b)} \hat{x}}$$

Filo conduttore coassiale percorso da correnti uguali (4) ma in verso opposto. Calcolare il campo di induzione magnetica  $\vec{B}$ .



Dividiamo lo spazio in quattro zone:

- ①  $0 \leq r \leq R_1$
- ②  $R_1 \leq r \leq R_2$
- ③  $R_2 \leq r \leq R_3$
- ④  $r \geq R_3$

Nella regione ① applichiamo il teorema della circuitazione di Ampere:

$$\oint \vec{B} \cdot d\vec{\ell} = \mu_0 I = \mu_0 \int \vec{J} \cdot d\vec{S}$$

Per la simmetria cilindrica abbiamo una forma molto semplificata:

$$\int_0^{2\pi} |\vec{B}(r)| r d\theta = \mu_0 |\vec{J}| \int_0^{2\pi} r d\theta$$

$$|\vec{B}(r)| 2\pi r = \mu_0 |\vec{J}| \pi r^2$$

$$|\vec{B}(r)| = \frac{\mu_0}{2} |\vec{J}| r = \frac{\mu_0}{2} \frac{I}{\pi R_1^2} r$$

poiché  $|\vec{J}| = I / \pi R_1^2$

Nella regione ② abbiamo:

$$\int_0^{2\pi} |\vec{B}(r)| r d\theta = \mu_0 |\vec{J}| \int_0^{2\pi} r d\theta$$

$$|\vec{B}(r)| = \frac{\mu_0}{2\pi} \frac{I}{r}$$

nella regione ③ abbiamo anche il contributo della corrente che scorre in verso opposto. Quindi:

$$\int_0^{2\pi} |\vec{B}(\vec{r})| r d\theta = \mu_0 \left\{ |\vec{J}_1| \int_0^{\pi R_1^2} dS + |\vec{J}_2| \int_{\pi R_2^2}^{\pi r^2} dS \right\} =$$

dove  $|\vec{J}_1| = \frac{I}{\pi R_1^2}$  e  $|\vec{J}_2| = \frac{-I}{\pi(R_3^2 - R_2^2)}$

per cui

$$|\vec{B}(\vec{r})| 2\pi r = \mu_0 \left\{ \frac{I}{\pi R_1^2} \int_0^{\pi R_1^2} dS - \frac{I}{\pi(R_3^2 - R_2^2)} \int_{\pi R_2^2}^{\pi r^2} dS \right\}$$

$$= \mu_0 I \left\{ 1 - \frac{\pi(r^2 - R_2^2)}{\pi(R_3^2 - R_2^2)} \right\}$$

$$= \mu_0 I \frac{R_3^2 - R_2^2 - r^2 + R_2^2}{R_3^2 - R_2^2}$$

$$\boxed{|\vec{B}(\vec{r})| = \frac{\mu_0 I}{2\pi} \frac{1}{r} \frac{R_3^2 - r^2}{R_3^2 - R_2^2}}$$

Nella regione ④ abbiamo:

$$\int_0^{2\pi} |\vec{B}(\vec{r})| r d\theta = \mu_0 \left\{ |\vec{J}_1| \int_0^{\pi R_1^2} dS + |\vec{J}_2| \int_{\pi R_2^2}^{\pi R_3^2} dS \right\} =$$

$$= \mu_0 \left\{ |\vec{J}_1| \pi R_1^2 + |\vec{J}_2| \pi (R_3^2 - R_2^2) \right\} =$$

$$= \mu_0 \cdot 0 ;$$

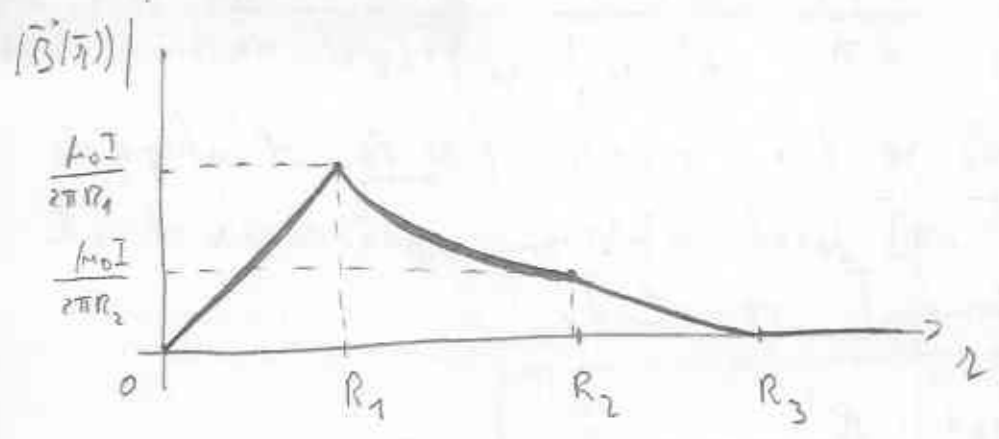


$$|\vec{B}(\vec{r})| = 0$$

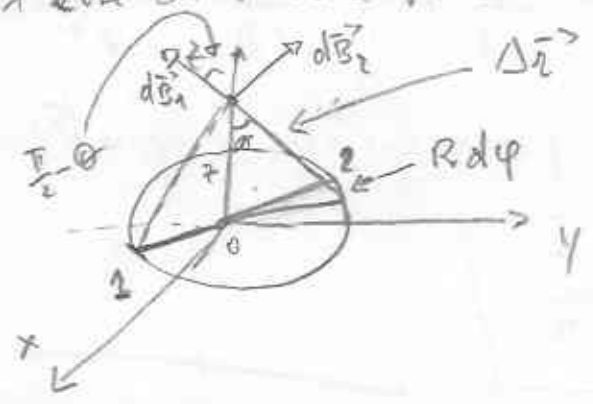
Ricapitolando abbiamo che il modulo del campo di induzione magnetica è:

$$|\vec{B}(\vec{r})| = \begin{cases} \frac{\mu_0 I}{2\pi R_1^2} r & 0 \leq r \leq R_1 \\ \frac{\mu_0 I}{2\pi} \frac{1}{r} & R_1 \leq r \leq R_2 \\ \frac{\mu_0 I}{2\pi} \frac{R_3^2 - r^2}{R_3^2 - R_2^2} & R_2 \leq r \leq R_3 \\ 0 & r \geq R_3 \end{cases}$$

Grafiando il filo conduttore:



Filo circolare percorso da corrente  $i$ . Calcolare  $\vec{B}$  lungo l'asse di simmetria ortogonale alla sfera.



$$|dl| = R d\phi$$

$$|\Delta \vec{r}| = \sqrt{R^2 + z^2}$$

$$d\vec{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} i \frac{d\vec{l} \wedge \Delta\vec{r}}{|\Delta\vec{r}|^3} \quad \text{generico contributo del tratto } d\vec{l} \text{ di spira percorso da corrente } i.$$

Per simmetria un contributo simile si ottiene considerando il tratto diametralmente opposto. Quelli sopravvissuti soltanto le componenti lungo l'asse  $\hat{z}$ .

$$d\vec{B} = 2 \cos(\pi/2 - \vartheta) \frac{\mu_0 i}{4\pi} \frac{dl}{|\Delta\vec{r}|^2} \hat{z}$$

$$= \sin \vartheta \frac{\mu_0 i}{2\pi} \frac{R d\varphi}{z^2 + R^2} \hat{z}$$

Considerando il triangolo   $\sin \vartheta = \frac{R}{\sqrt{z^2 + R^2}}$

Per cui

$$d\vec{B} = \frac{\mu_0 i}{2\pi} \frac{R d\varphi}{z^2 + R^2} \frac{R}{\sqrt{z^2 + R^2}} \hat{z}$$

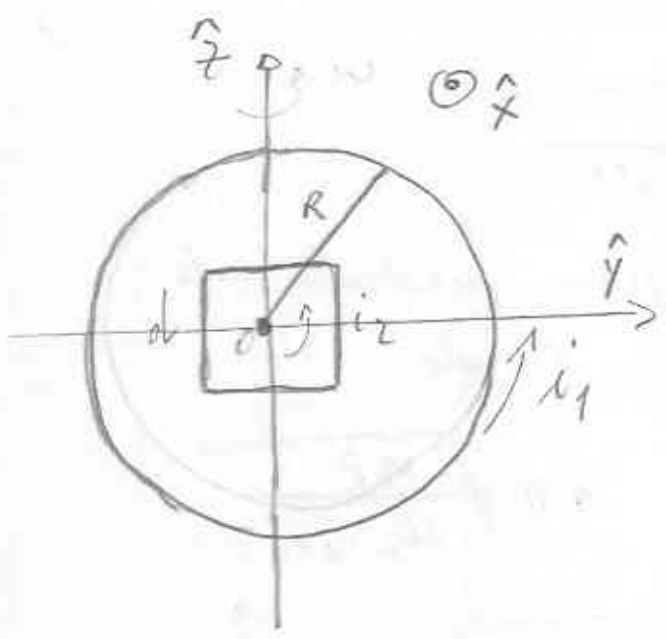
integrando sull'angolo  $\varphi$  tra  $0$  e  $\pi$ . (N.B. l'integrale non va esteso su  $[0, 2\pi]$  perché abbiamo già considerato elementi diametralmente opposti).

$$\vec{B} = \frac{\mu_0 i}{2} \frac{R^2}{(z^2 + R^2)^{3/2}} \hat{z}$$

notiamo che  $\lim_{z \rightarrow \infty} \vec{B} = \frac{\mu_0 i}{2} \frac{R^2}{z^3} \hat{z} = \frac{\mu_0}{2\pi} \frac{i \pi R^2}{z^3} \hat{z}$

se definiamo  $\vec{m} = i \pi R^2 \hat{z}$  (momento magnetico della spira)

$$\vec{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{\vec{m}}{z^3}$$

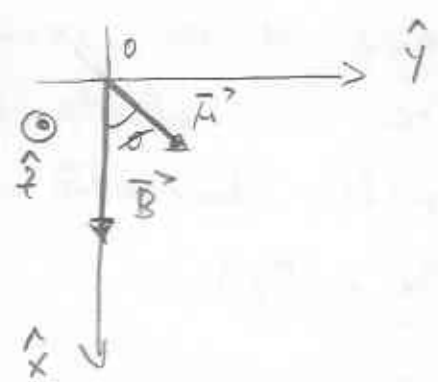


La spira puzata pu' ruotare intorno all'asse z mentre la spira oscilla in piano. Relazione il periodo d'oscillazione della spira puzata se inizialmente non sono compenarati.

Il campo  $\vec{B}$  generato dalla spira circolare nel punto O e:

$$\vec{B} = \frac{\mu_0 i_1 \hat{x}}{2 R}$$

il momento magnetico della spira puzata vale in modulo  $d^2 i_2$ . Analogamente otteniamo:



Il momento meccanico sulla spira puzata e  $\vec{M} = \vec{\mu} \wedge \vec{B}$

$$\Rightarrow \vec{M} = -\mu B \sin \theta \hat{z} = -d^2 i_2 \frac{\mu_0 i_1}{2 R} \sin \theta \hat{z}$$

$$\vec{M} = -\frac{\mu_0}{2} i_1 i_2 d^2 / R \sin \theta \hat{z}$$

$$I \frac{d^2 \theta}{dt^2} = -\frac{\mu_0 i_1 i_2 d^2}{2 R} \sin \theta$$

se  $\sin \theta \approx \theta$

$$\frac{d^2 \theta}{dt^2} + \frac{\mu_0 i_1 i_2 d^2}{2 I R} \theta = 0$$

è un oscillatore armonico di frequenza  $\omega^2 = \frac{\mu_0 i_1 i_2 d^2}{2 I R}$

quali il periodo  $T$  è:

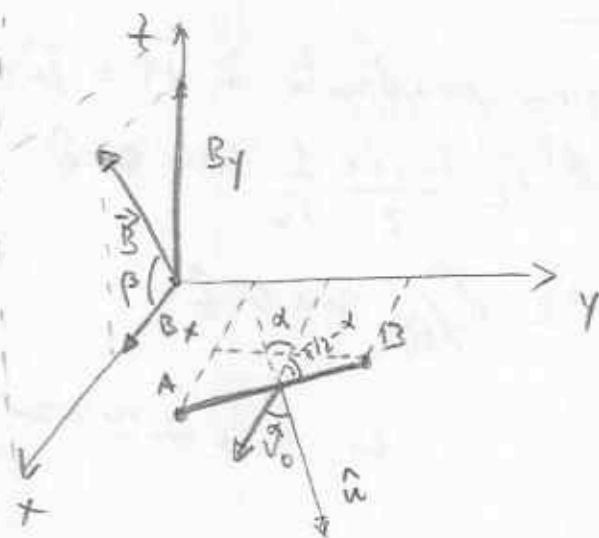
$$T = 2\pi/\omega = 2\pi \sqrt{\frac{2IR}{\mu_0 i_1 i_2 d^2}}$$

Il momento d'inerzia delle iperquadrate vale  $I = \frac{2}{3} M d^2$  se  $M$  è la massa - Combi:

$$T = 2\pi \sqrt{\frac{2 \cdot \frac{2}{3} M d^2 R}{\mu_0 i_1 i_2 d^2}} = 4\pi \sqrt{\frac{MR}{3\mu_0 i_1 i_2}}$$

$$T = 4\pi \sqrt{\frac{MR}{3\mu_0 i_1 i_2}}$$

Una sbarretta si muove in un piano  $xy$  immersa in un campo magnetico  $\vec{B}$ . Calcolare la differenza di potenziale ai capi della sbarretta - Supponiamo  $\vec{v} = v_0 \hat{x}$  e  $\vec{B} = (B_x, 0, B_z)$



Calcoliamo il campo elettrico indotto  $\vec{E} = \vec{v} \wedge \vec{B}$

$$\det \begin{pmatrix} E_x & E_y & E_z \\ v_0 & 0 & 0 \\ B_x & 0 & B_z \end{pmatrix} =$$

$$\Rightarrow E_x = 0; E_y = -v_0 B_z; E_z = 0$$

$$\vec{E} = (0, -v_0 B_z, 0) = (0, -v_0 B \sin\beta, 0)$$

La differenza di potenziale è:

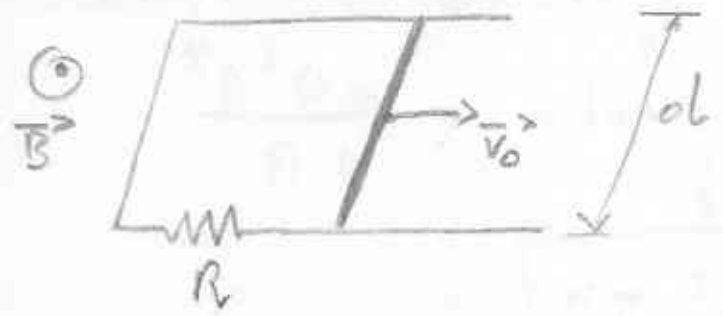
$$\Delta V = \int_A^B \vec{E} \cdot d\vec{l} = - \int_A^B v_0 B \sin \alpha dy =$$

$$= - \int_0^l v_0 B \sin \alpha dy = - v_0 B \sin \alpha l$$

dove  $l$  è la lunghezza della sbarretta.

$$\Delta V = - v_0 B l \sin \alpha$$

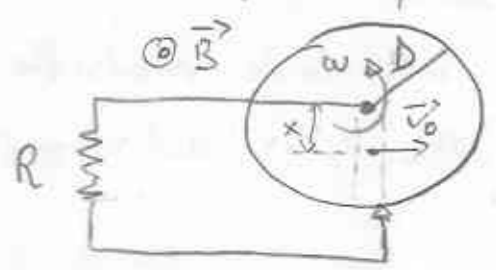
Barra con moto uniforme immersa in campo uniforme  $\vec{B}$



Considerando il risultato del precedente abbiamo  $\Delta V = v_0 B l$

La corrente che circola è  $\Delta V/R \Rightarrow i = \frac{v_0 B l}{R}$

Disco conduttore di raggio  $D$  posto in rotazione con velocità angolare  $\omega$ . Considerata il circuito in figura descrivere fenomeni fisici presenti.



Calcoliamo la differenza di potenziale tra il centro e la periferia del disco.

$$dV = (\vec{v}_0 \wedge \vec{B}) \cdot d\vec{\ell} = \omega \times B \, dx$$

$$V = \int_0^D dV = \int_0^D \omega \times B \, dx = \frac{\omega B}{2} D^2$$

La corrente  $i$  indotta nel circuito è  $i = V/R = \frac{\omega B D^2}{2R}$

Vi è una forza che si oppone al moto. Infatti, su l'elemento  $d\vec{\ell}$  di circuito vi è una forza di Lorentz:

$$d\vec{F} = I d\vec{\ell} \wedge \vec{B} \Rightarrow |d\vec{F}| = i B \, dx = \frac{\omega B^2 D^2}{2R} dx$$

A questa forza c'è un momento frenante che tende a fermare il disco:

$$d\vec{M} = \vec{r} \wedge d\vec{F} \Rightarrow |d\vec{M}| = \frac{\omega B^2 D^2}{2R} x \, dx$$

integrata in tutta il tratto in questione:

$$|\vec{M}| = \int_0^D |d\vec{M}| = \frac{\omega B^2 D^2}{2R} \int_0^D x \, dx = \frac{\omega B^2 D^4}{4R}$$

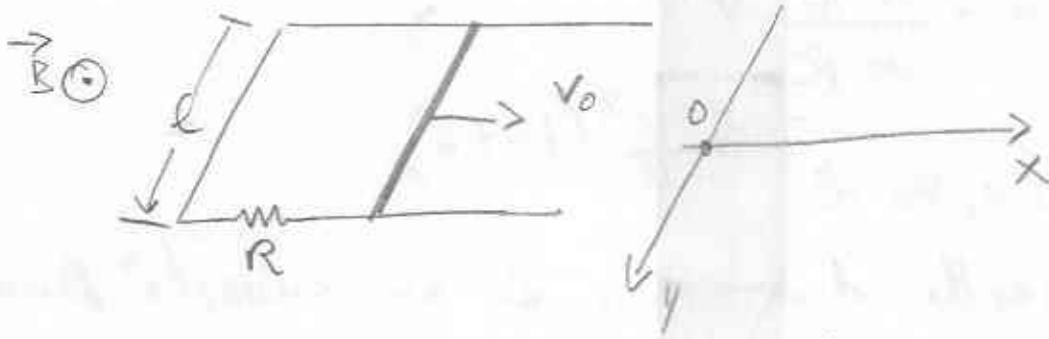
Quindi,

$$\vec{M} = - \frac{D^4 B^2}{4R} \vec{\omega}$$

La potenza dissipata è:

$$P = \int \vec{M} \cdot \vec{\omega} = - \frac{D^4 B^2}{4R} \omega^2$$

Un circuito rettangolare presenta un lato mobile -  
È presente un campo  $\vec{B}$  ortogonale alla piana del circuito  
Calcolare la potenza dissipata:



$\vec{E} = \vec{v} \wedge \vec{B}$       $\vec{E} = (0, v_0 B, 0)$

$\Delta V = \int_0^l \vec{E} \cdot d\vec{l} = \int_0^l v_0 B dy = v_0 B l$

la corrente  $i$  è pari a  $v_0 B l / R$

la forza di Lorentz sul lato mobile è:

$d\vec{F} = i d\vec{l} \wedge \vec{B} \Rightarrow \vec{F} = i \vec{l} \wedge \vec{B} = \dots = -\frac{l^2 B^2}{R} \vec{v}_0$

la potenza di dissipazione è:

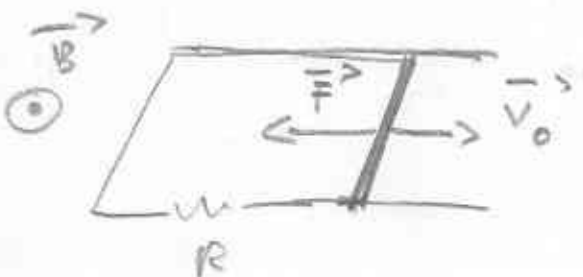
$W = \vec{F} \cdot \vec{v}_0 = -\frac{l^2 B^2}{R} \vec{v}_0 \cdot \vec{v}_0 = -\frac{l^2 B^2}{R} v_0^2$

notiamo che  $\Delta V = i R$  quindi:

$W = -\frac{l^2 B^2}{R} v_0^2 = -\cancel{l^2} \frac{\Delta V^2}{\cancel{v_0^2} R} \frac{1}{R} v_0^2 =$

$= -\frac{\Delta V^2}{R} = -i^2 R$  (EFFETTO JOULE)

Calcoliamo l'equazione differenziale che governa il moto:



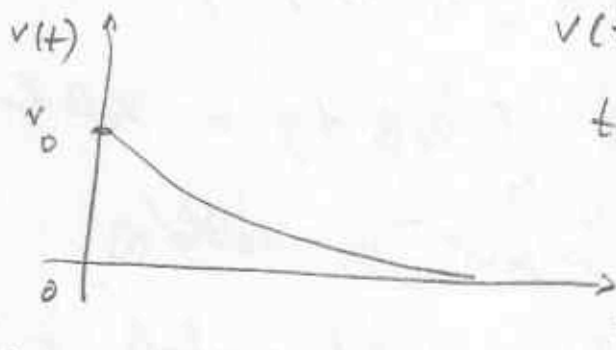
$m \frac{d^2 x}{dt^2} = -\frac{l^2 B^2}{R} v$

si: mossa dello sberleto.

$$\Rightarrow \frac{dv}{dt} = - \frac{l^2 B^2}{m R} v$$

$$\Rightarrow v = v(t) = v_0 e^{-\frac{l^2 B^2}{m R} (t-t_0)}$$

però, la sbarretta diminuisce la sua velocità fino a fermarsi.



$$v(t=t_0) = v_0$$

$t_0$ : istante iniziale.

Anche la corrente tende a diminuire nel circuito -

Infatti:

$$i(t) = \frac{v(t) B l}{R} = \frac{B l v_0}{R} e^{-\frac{l^2 B^2}{m R} (t-t_0)}$$

Calcoliamo l'energia totale dissipata:

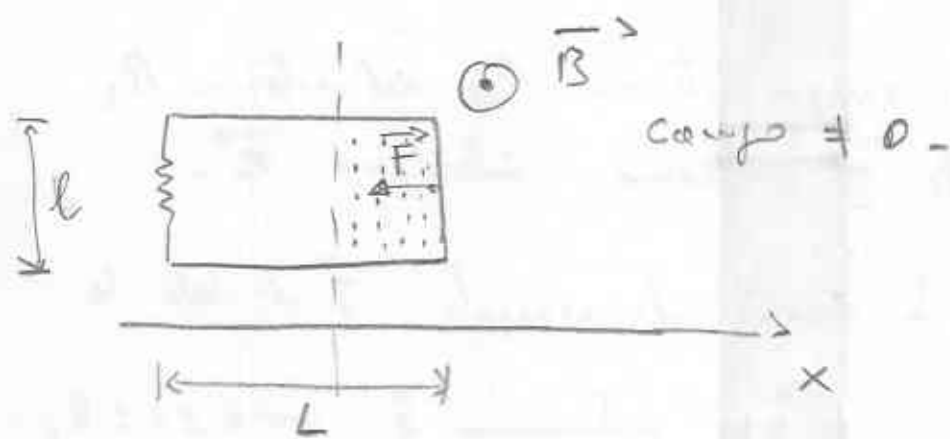
$$\int_0^{\infty} R i(t)^2 dt = R \frac{B^2 l^2 v_0^2}{R^2} \int_0^{\infty} e^{-\frac{2 l^2 B^2}{m R} (t-t_0)} dt =$$

$$= \frac{1}{2} m v_0^2$$

L'energia dissipata è proprio l'energia cinetica iniziale con cui si muoveva la sbarretta.



9



$\vec{F} = - \frac{B^2 l^2}{R} \vec{v}$       punto per la legge del moto d'Ohm.

$dv = - \frac{B^2 l^2}{mR} v dt = -K dx$

dove  $K = \frac{B^2 l^2}{mR}$

$dv = -K dx \Rightarrow \int dv = -K \int dx \Rightarrow v - v_0 = -K(x - x_0)$

$v(x) = v_0 - Kx$       avendo posto  $x_0 = 0$

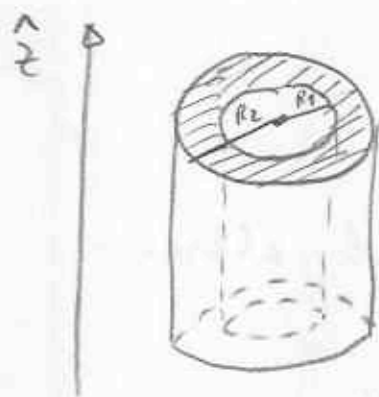
quando entra tutta la barra si annulla e si muove di velocità costante.  $v(L) = v_0 - KL$

$\Rightarrow v(L) = v_0 - \frac{B^2 l^2}{mR} L$

Il moto avrà legge oraria per  $x$

$x(t) = L + \left( v_0 - \frac{B^2 l^2}{mR} L \right) t$

Un cilindro cavo di raggio interno  $R_1$  ed esterno  $R_2$  è percorso da corrente  $I$  uniforme. Calcolare  $\vec{B}$ .



La densità di corrente  $\vec{J}$  è data da

$$\vec{J} = \frac{I}{\pi(R_2^2 - R_1^2)} \hat{z} \quad \text{for } R_1 \leq r \leq R_2$$

Legge di Ampere:  $\oint \vec{B} \cdot d\vec{\ell} = \mu_0 \int_S \vec{J} \cdot d\vec{S}$

$$0 \leq r \leq R_1 \quad \oint B(r) d\ell = \mu_0 \int_{r < R_1} \vec{J} \cdot d\vec{S} = 0$$

$$\Rightarrow \boxed{B(r) = 0}$$

$$R_1 \leq r \leq R_2 \quad \oint B(r) d\ell = \mu_0 \int \frac{I}{\pi(R_2^2 - R_1^2)} \hat{z} \cdot d\vec{S}$$

$$\int_0^{2\pi} B(r) r d\varphi = \frac{\mu_0 I}{\pi(R_2^2 - R_1^2)} \int_{S'} \hat{z} \cdot d\vec{S}$$

$$\int_S \hat{z} \cdot d\vec{S} = \int_0^{\pi(r^2 - R_1^2)} dS = \pi(r^2 - R_1^2)$$

$$2\pi r B(r) = \frac{\mu_0 I}{\pi(R_2^2 - R_1^2)} \pi(r^2 - R_1^2)$$

$$\Rightarrow \boxed{B(r) = \frac{\mu_0 I}{2\pi r} \frac{r^2 - R_1^2}{R_2^2 - R_1^2}}$$

$r \geq R_2$

$$\int_0^{2\pi} B(r) r d\varphi = \mu_0 \int_{S'} \frac{I \hat{z} \cdot d\vec{S}}{\pi (R_2^2 - R_1^2)}$$

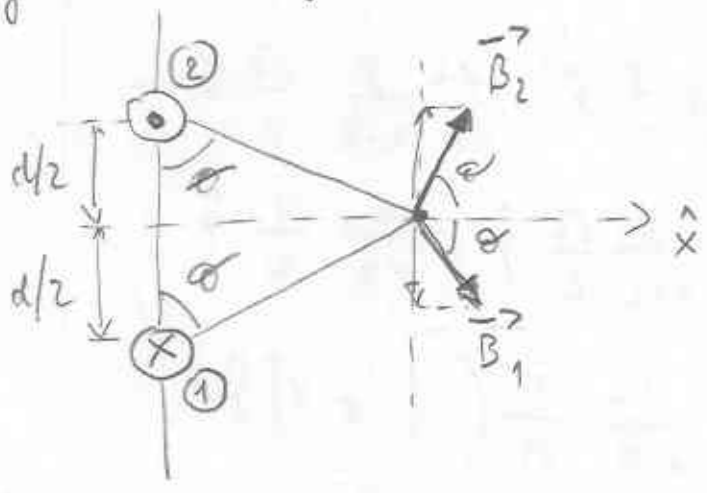
$I =$  costante

$$\int_{S'} \hat{z} \cdot d\vec{S} = \int_0^{2\pi} r d\varphi = \pi (R_2^2 - R_1^2)$$

Quindi:

$$2\pi r B(r) = \mu_0 I \Rightarrow B(r) = \frac{\mu_0}{2\pi} \frac{I}{r}$$

Due fili posti a distanza  $d$  sono percorsi da correnti eguali di intensità  $I$ , dirette in verso opposto. Calcolare il campo d'induzione magnetica  $\vec{B}$  nell'area relativa al segmento compreso fra i due fili.



$$\vec{B}_{TOT} = (|\vec{B}_2| \cos\theta + |\vec{B}_1| \cos\theta) \hat{x} = (|\vec{B}_1| + |\vec{B}_2|) \cos\theta \hat{x}$$

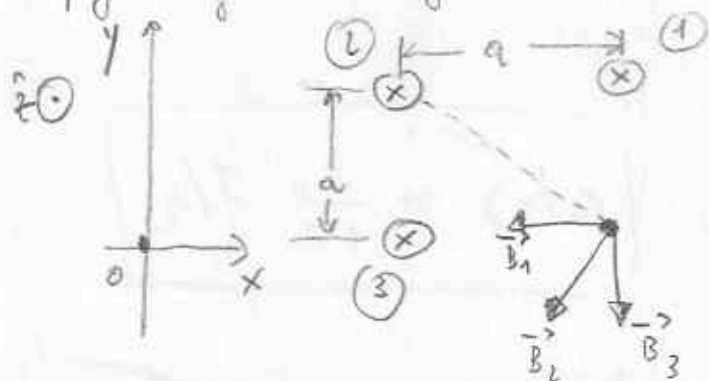
$$|\vec{B}_1| = \frac{\mu_0 I}{2\pi \sqrt{x^2 + d^2/4}} \quad \times \quad |\vec{B}_2| = \frac{\mu_0 I}{2\pi \sqrt{x^2 + d^2/4}}$$

$$\cos\theta = \frac{d/2}{\sqrt{d^2/4 + x^2}}; \quad \vec{B}_{TOT} = \mu_0 \frac{I}{\pi} \frac{d/2}{\sqrt{x^2 + d^2/4}^2} \hat{x}$$

giunto.

$$\vec{B}_{TOT} = \frac{\mu_0}{2\pi} \frac{I dl}{(x^2 + d^2/4)} \hat{x}$$

Tre fili infiniti sono percorsi da corrente  $I$  in egual verso. Calcolare il campo  $\vec{B}$  nel punto  $P$  in base alla configurazione seguente:



$$\vec{B}_1 = -\frac{\mu_0}{2\pi} \frac{I}{a} \hat{x} ; \quad \vec{B}_2 = -\frac{\mu_0}{2\pi} \frac{I}{a\sqrt{2}} \cos 45^\circ \hat{x} +$$

$$-\frac{\mu_0}{2\pi} \frac{I}{a\sqrt{2}} \sin 45^\circ \hat{y} ;$$

$$\vec{B}_3 = -\frac{\mu_0}{2\pi} \frac{I}{a} \hat{y} ;$$

$$\cos 45^\circ = \sin 45^\circ = \frac{\sqrt{2}}{2}$$

$$\vec{B}_{TOT} = \vec{B}_1 + \vec{B}_2 + \vec{B}_3 = -\frac{\mu_0}{2\pi} \frac{I}{a} \hat{x} - \frac{\mu_0}{2\pi} \frac{I}{a\sqrt{2}} \frac{\sqrt{2}}{2} \hat{x} +$$

$$-\frac{\mu_0}{2\pi} \frac{I}{a\sqrt{2}} \frac{\sqrt{2}}{2} \hat{y} - \frac{\mu_0}{2\pi} \frac{I}{a} \hat{y} ;$$

$$\vec{B}_{TOT} = -\frac{\mu_0}{2\pi} \frac{I}{a} \left(1 + \frac{1}{2}\right) \hat{x} - \frac{\mu_0}{2\pi} \frac{I}{a} \left(\frac{1}{2} + 1\right) \hat{y} =$$

$$= -\frac{\mu_0}{2\pi} \frac{I}{a} \frac{3}{2} \hat{x} - \frac{\mu_0}{2\pi} \frac{I}{a} \frac{3}{2} \hat{y} = -\frac{3\mu_0}{4\pi a} I (\hat{x} + \hat{y})$$

$\Rightarrow$

$$\vec{B}_{TOT} = -\frac{3\mu_0}{4\pi} \frac{I}{a} (\hat{x} + \hat{y})$$

Una particella di carica  $q$  e velocità  $\vec{v} =$

(11)

$= v_{0y} \hat{y} + v_{0z} \hat{z}$  risente di un campo  $\vec{B} = B_0 \hat{x}$ .

Quanto vale la forza di attrazione applicata alla particella se muove di moto rettilineo uniforme?

Attrazione la particella si muove di moto rettilineo uniforme:

$$\vec{F}_{\text{Tot}} = \vec{F} + \vec{F}_L = 0$$

$$\Rightarrow \vec{F} = -\vec{F}_L$$

$$\vec{F} = -\vec{F}_L = -q \vec{v} \wedge \vec{B} = -q \begin{vmatrix} \hat{x} & \hat{y} & \hat{z} \\ 0 & v_{0y} & v_{0z} \\ 0 & 0 & B_0 \end{vmatrix} =$$

$$= -q v_{0y} B_0 \hat{x};$$

Quanto bisogna applicare un campo elettrico  $\vec{E} = \vec{F}/q$

$$\boxed{\vec{E} = -v_{0y} B_0 \hat{x}}$$