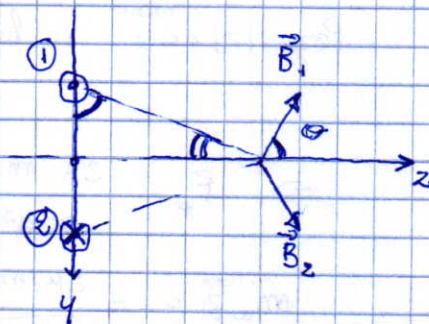
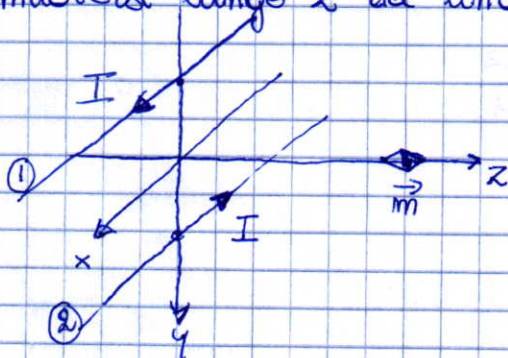


Esame 16/05/2014, es. 2

Due fili infinitamente lunghi sono posti parallelamente all'asse \hat{x} nel piano $z=0$, a $y=1.0\text{ cm}$ e $y=-d$. Sono percorsi da una corrente $I=2.5\text{ A}$ in versi opposti (v. figura). Si determini:

- il campo di induzione magnetica B_0 nei punti dell'asse z , e si calcoli il valore del modulo per $z=0.5\text{ cm}$;
- l'energia potenziale di un aghetto magnetico, con orientamento fissato, di momento $\vec{m}=m\hat{z}$, con $m=8\cdot 10^{-7}\text{ A m}^2$ vincolato a muoversi lungo l'asse z ;
- dove l'energia potenziale dell'aghetto è minima e se ne calcoli il valore;
- la componente z della forza agente sull'aghetto magnetico in funzione della sua posizione z e se ne calcoli il valore del modulo per $z=0.5\text{ cm}$.

Facoltativamente, si calcoli altresì il periodo delle piccole oscillazioni dell'aghetto di massa $m_a=1\text{ mg}$, quando viene lasciato libero di muoversi lungo z da una distanza $|z|\leq d$ dall'origine degli assi.



$$|\vec{B}_1| = |\vec{B}_2| = \frac{\mu_0 I}{2\pi(d^2+z^2)^{3/2}}$$

$$B_{1y} = -B_{2y}$$

$$B_{1z} = B_{2z}$$

$$\Rightarrow \vec{B}_0 \parallel \hat{z}$$

$$B_0 = 2 \cdot \frac{\mu_0 I}{2\pi(d^2+z^2)^{3/2}} \cdot \cos\theta = \frac{\mu_0 I d}{\pi(d^2+z^2)^{3/2}} ; B_0(z=0.5\text{ cm}) = 8 \cdot 10^{-5}\text{ T}$$

b) Analogam. al caso elettrico, si ha:

$$U(z) = -\vec{m} \cdot \vec{B}_0 = -\frac{\mu_m I d}{\pi(d^2+z^2)}$$

$$c) \frac{dU}{dz} = \frac{\mu_0 m I d}{\pi} \frac{2z}{(d^2 + z^2)^2}$$

$$\Rightarrow \frac{dU}{dz} = 0 \text{ in } z=0 \text{ (è un minimo)}$$

$$U(z=0) = -2.0 \cdot 10^{-11} \text{ J}$$

$$d) \vec{F} = \underbrace{(\vec{m} \cdot \vec{\nabla})}_{m \frac{\partial}{\partial z}} \vec{B}_0$$

(0, 0, B_{0z})

$$\Rightarrow F_z = - \frac{\mu_0 m I d}{\pi} \frac{2z}{(d^2 + z^2)^2}$$

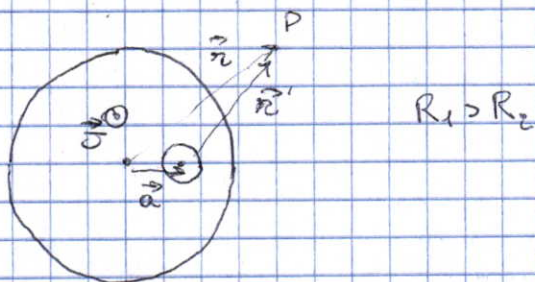
$$F_z(z=0.5 \text{ cm}) = -1.29 \cdot 10^{-9} \text{ N}$$

Per $|z| \ll d$, si ha $\frac{2z}{(d^2 + z^2)^2} \approx \frac{2z}{d^4}$

$$\Rightarrow F_z = - \frac{2\mu_0 m I z}{\pi d^3} \propto z$$

$$m_a \ddot{z} = - \frac{2\mu_0 m I}{\pi d^3} z$$

$$\omega = \left(\frac{2\mu_0 m I}{\pi d^3 m_a} \right)^{1/2}, \quad T = \frac{2\pi}{\omega} = 9.9 \text{ s}$$



$$I \Rightarrow J = \frac{I}{\pi(R_1^2 - R_2^2)}$$

p. di sovrapp.

un cavo cilindrico ha campo:

$$B(r) = \mu_0 \frac{J r}{2} \quad r < R$$

$$B(r) = \frac{\mu_0 R^2 J}{2r} \quad r > R$$

diretto come $\vec{J} \times \vec{r}$.

In particolare, possiamo scrivere $\vec{B}(r)$ in questo modo:

$$\vec{B}(r < R) = \frac{\mu_0}{2} \vec{J} \times \vec{r}$$

$$\vec{B}(r > R) = \frac{\mu_0 R^2}{2r^2} \vec{J} \times \vec{r}$$

Nel nostro caso, per il p. di sovrapp., il campo del cilindro cavo è la somma dei campi di un cilindro pieno percorso da corrente di densità \vec{J} e un cilindro pieno, traslato con asse in posiz. \vec{a} rispetto all'asse del primo e percorso da corrente $-\vec{J}$. Indicando con \vec{r} e \vec{r}' le posizioni di un generico punto P rispetto ai due assi, si ha

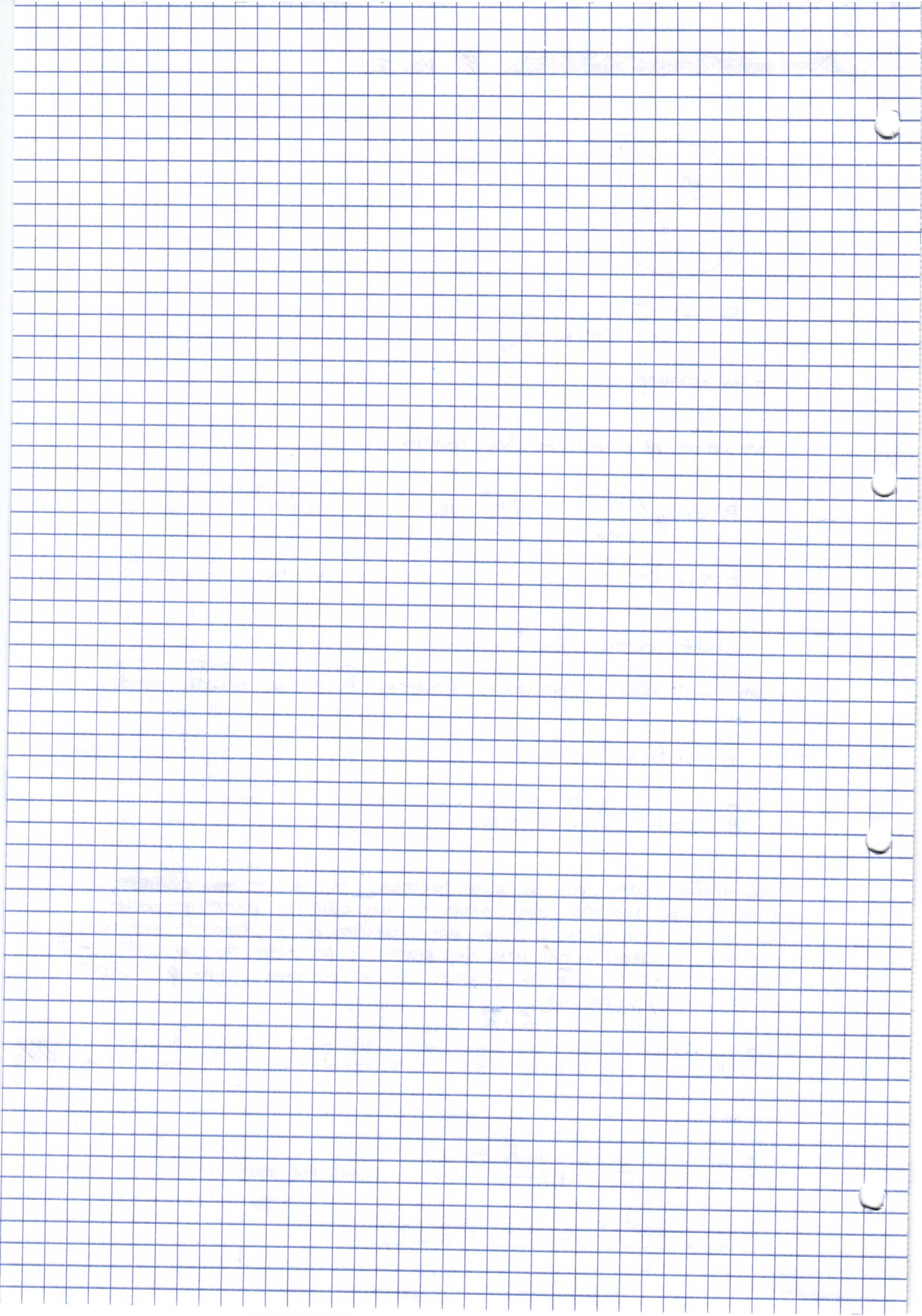
$$\vec{r} - \vec{a} = \vec{r}'$$

$$\vec{B}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{2} \vec{J} \times \vec{r} + \frac{\mu_0}{2} (-\vec{J}) \times \vec{r}' = \frac{\mu_0}{2} \vec{J} \times (\vec{r} - \vec{r}') = \frac{\mu_0}{2} \vec{J} \times \vec{a}$$

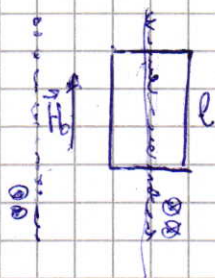
(nella
cavità)

$$\vec{B}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{2} \vec{J} \times \vec{r} + \frac{\mu_0 R_2^2}{2r'^2} (-\vec{J}) \times \vec{r}' \quad (\text{nel materiale})$$

$$\vec{B}(\vec{r}) = \frac{\mu_0 R_1^2}{2r^2} (\vec{J} \times \vec{r}) + \frac{\mu_0 R_2^2}{2r'^2} (-\vec{J} \times \vec{r}')$$



Solenoide ^{molto lungo} con ~~materiali~~ all'interno. Calcolo di \vec{H} , \vec{J}_v e \vec{J}_s



Possibilità per le linee di forza (data la simmetria)

- ① { • circolari, concentriche al solenoide e ortogonali all'asse
 ② { • radiali
 • rettilinee parallele al solenoide

① e ② no perché un cammino chiuso che concatena corrente dell'avvolgimento avrebbe circuitaz. nulla.

\Rightarrow ③.

Il modulo deve essere costante all'interno, altrimenti circuitaz. non nulla su un cammino chiuso interno che non concatena correnti.

Ma fuori deve essere ~~lo stesso~~ $\Rightarrow H(r) = H_0$ per $r \leq R$, $H(r > R) = 0$

\downarrow
non può
essere $\neq 0$
fino all'infinito

Calcoliamo H_0 dal teorema di Ampere:

$$N(l)i = H_0 \cdot l$$

$$H_0 = n \cdot i$$

\hookrightarrow spire per un. di lung.

$$\vec{M} \neq \vec{H}, \quad \vec{M} = (\mu_r - 1)\vec{H}$$

Perché H è uniforme, $\vec{\nabla} \times \vec{M} = \vec{\nabla} \times \vec{H} = 0 \Rightarrow \vec{J}_v = 0$

$$\vec{J}_s = \vec{M} \times \hat{u}_n = (\mu_r - 1)\vec{H} \times \hat{u}_n \Rightarrow \vec{J}_s \text{ sulla sup del cilindro}$$

è disposto come la corrente di conduzione nel solenoide

$$|\vec{J}_s| = (\mu_r - 1)ni$$

$$|\vec{J}_c| = \cancel{ni} \text{ di } \frac{Ni}{l} = ni$$

$\Rightarrow \frac{|\vec{J}_s|}{|\vec{J}_c|} = \mu_r - 1$, tipicamente molto grande per un ferromagnetico.