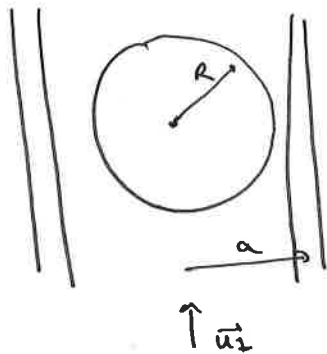


TD n° 7 Supraconducteurs



Boûle supra de centre O, rayon R placée dans un solénoïde  
 long de  $\phi: 2a$  /  $a > R$  de  $n$  spires/m et parcouru  
 par un courant stationnaire  $I$   
 axe:  $\vec{u}_z$

et  $B_{00} = \mu_0 n I$

Boûle remplie  $\vec{B}$  solénoïde / crée  $\vec{j}$  en surface

on admet dans le supra  $\vec{j} = \sigma \vec{E}$  est remplacée

par la relation phénoménologique de London

$$\vec{j} = -\frac{1}{\mu_0 \lambda^2} \vec{A} \quad / \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \wedge \vec{A}$$

$\lambda$  paramètre du matériau

En régime stationnaire:

①  $\vec{A}$  doit satisfaire  $\vec{\nabla} \cdot \vec{A} = 0$

L'unicité de  $\vec{A}$  justifié alors le caractère non arbitraire de la loi de London  
 Écrire Eq. magnétostatique dans le supra. En déduire l'éq. aux dérivées  
 partielles dont est solution  $\vec{B}$  et la dimension de  $\lambda$ .

$\vec{\nabla} \cdot \vec{A} = 0$  ? par cela  $\vec{\nabla} \cdot (\vec{\nabla} \wedge \vec{B}) = 0$

avec  $\vec{\nabla} \wedge \vec{B} = \mu_0 \vec{j} + \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$

on a  $\mu_0 \vec{\nabla} \cdot \vec{j} + \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial (\vec{\nabla} \cdot \vec{E})}{\partial t} = 0$

$\vec{\nabla} \cdot \vec{j} + \frac{\partial (\rho)}{\partial t} = 0$

en régime stationnaire  $\frac{\partial \rho}{\partial t} = 0 \Rightarrow \vec{\nabla} \cdot \vec{j} = 0$

on a donc  $\vec{j} = -\frac{1}{\mu_0 \lambda^2} \vec{A}$  si  $\vec{\nabla} \cdot \vec{j} = 0 = -\frac{1}{\mu_0 \lambda^2} \vec{\nabla} \cdot \vec{A}$

$\vec{\nabla} \cdot \vec{A} = 0$   $\Rightarrow$  unicité de  $\vec{A}$ .  $\Rightarrow$  non arbitraire

Éq. macrostatique

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

$$\vec{\nabla} \wedge \vec{B} = \mu_0 \vec{J}$$

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

$$\vec{\nabla} \wedge \vec{E} = 0$$

Éq. solution de  $\vec{B}$ :

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

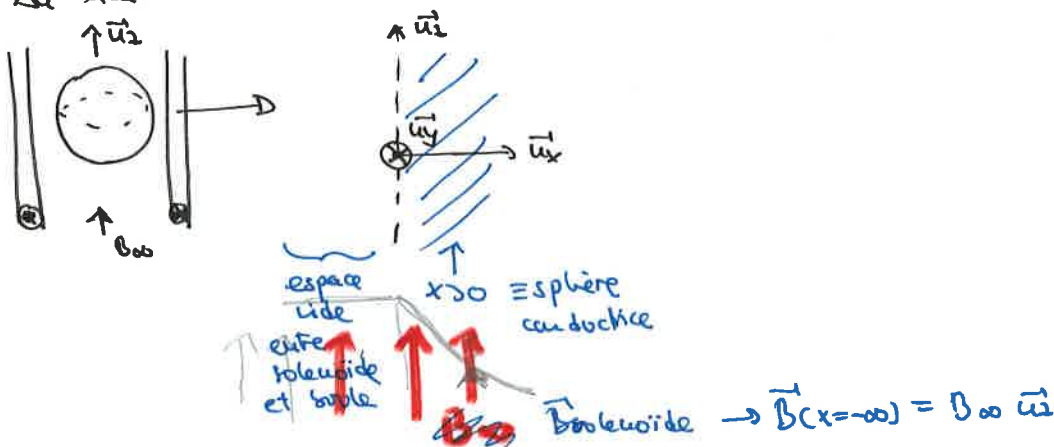
$$\vec{\nabla} (\vec{\nabla} \cdot \vec{B}) - \Delta \vec{B} = \mu_0 \left( -\frac{1}{\mu_0 \delta^2} \vec{\nabla} \wedge \vec{A} \right)$$

$$\Delta \vec{B} = \frac{\vec{B}}{\delta^2}$$

sachant  $\Delta : \frac{\partial^2}{\partial x^2} \vec{u}_x + \frac{\partial^2}{\partial y^2} \vec{u}_y + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \vec{u}_z$

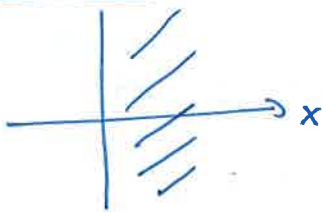
on déduit  $\frac{\partial^2}{\partial x^2} B_i \dots \frac{B_i}{\delta^2} \Rightarrow \delta \rightarrow \text{unité de longueur.}$

2. Au lieu d'utiliser coord. sphériques, on remplace le problème par:



a) Montre  $B$  uniforme dans le vide  
 $\vec{B}$  dans le supra en fonction de  $B_0, x, \delta$   
 tracer  $\vec{B}(x)$  et interpréter  $\delta$ .

Dans le vide :



$$\left. \begin{array}{l} \bullet x < 0 \Rightarrow \vec{j} = \vec{0} \Rightarrow \vec{A} = \vec{0} \Rightarrow \Delta \vec{B} = \vec{0} \\ \bullet \text{invariance par translation en } y, z \Rightarrow \vec{B} = B(x) \end{array} \right\} \begin{array}{l} \frac{\partial^2 B_x}{\partial x^2} = 0 \\ \frac{\partial^2 B_y}{\partial x^2} = 0 \\ \frac{\partial^2 B_z}{\partial x^2} = 0 \end{array}$$

$\vec{B} = (B_x(x), B_y(x), B_z(x))$

on a donc  $B_i = a_i x + b_i$  avec  $i = x, y, z$ .

$$\vec{B} = (a_x x + b_x, a_y x + b_y, a_z x + b_z)$$

Conditions aux limites  $\vec{B}(x \rightarrow -\infty) = B_0 \vec{u}_z = \mu_0 n \cdot I \vec{u}_z$

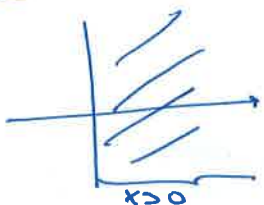
$\Rightarrow$  il n'y a pas de  $\vec{B}$  autre  $\vec{u}_x$  et  $\vec{u}_y$

$$\vec{B} = (0, 0, B_z(x))$$

$$\Rightarrow B_0 = B(-\infty) = cte = a_z x + b_z \Rightarrow \begin{array}{l} a_z = 0 \\ b_z = B_0 = \mu_0 n I \end{array}$$

$$\Rightarrow \vec{B}_{x < 0} = (0, 0, B_0) \quad \text{et } B_0 = cte \Rightarrow \underline{\vec{B}_{x < 0} \text{ est uniforme}}$$

Dans le supra :



$$\bullet x > 0; \vec{j} = \vec{0}, \vec{A} = \vec{0} \Rightarrow \Delta \vec{B} = \vec{0}$$

$\bullet$  invariance par translation en  $y, z$ .

$$\vec{B} = \vec{B}(x) = (B_x(x), B_y(x), B_z(x))$$

$$\Rightarrow \frac{\partial^2 B_x}{\partial x^2} = \frac{B_x}{\delta^2}$$

$$\frac{\partial^2 B_y}{\partial x^2} = \frac{B_y}{\delta^2}$$

$$\frac{\partial^2 B_z}{\partial x^2} = \frac{B_z}{\delta^2}$$

solutions de la forme :

$$B_i = a_i e^{(x/\delta)} + b_i e^{(-x/\delta)}$$

avec  $i = x, y, z$ .

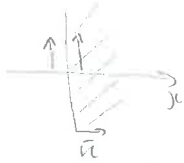
conditions aux limites à respecter:

i)  $B$  ne diverge pas  $\Rightarrow a_i = 0$  car  $n \cdot x \rightarrow \infty \Rightarrow B$  doit rester fini

ii) condition d'interface

$$\begin{aligned} B_{\text{normal}} x < 0^- &= B_{\text{normal}} x > 0^+ \\ \parallel \mu_0 n \vec{u}_z & \parallel \Delta_x(x=0^+) = \cancel{a_x e^{x/\delta}} + b_x e^{-x/\delta} = 0 \end{aligned} \rightarrow \begin{aligned} & \text{condition précédente} \\ & b_x = 0 \end{aligned}$$

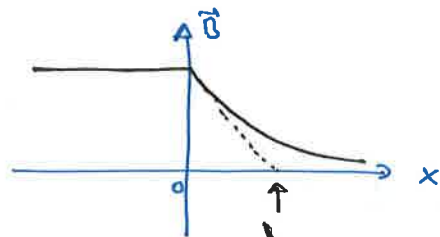
$$\begin{aligned} (\vec{B}_2 - \vec{B}_1) \times \vec{n}_2 &= \vec{J}_s \\ \begin{pmatrix} ? \\ \frac{b_2 - b_1}{\mu_0} \\ 0 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} &= \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ J_s \end{pmatrix} \Rightarrow \begin{aligned} b_y(x=0^+) &= b_1 \cdot e^{-x/\delta} = 0 \rightarrow b_y = 0 \\ b_z(x=0^+) &= b_2 \cdot e^{-x/\delta} \neq 0 \rightarrow b_z = \mu_0 \cdot n \cdot I \end{aligned} \end{aligned}$$



$B_{\text{normal}} \equiv \vec{B} \cdot \vec{u}_x$  et  $\nabla \cdot \vec{B} = 0$   
 $\Rightarrow B_x|_{0^-} = B_x|_{0^+} \Rightarrow b_x = 0$

$$\Rightarrow \vec{B}(x > 0) = (0, 0, \mu_0 n I e^{-x/\delta})$$

Graphique:



$\delta$   
 tangente à l'origine

$$\frac{dB}{dx} = -\frac{1}{\delta} B$$

" "  
 épaisseur de peau

$\delta$   $\rightarrow$  représente l'épaisseur au delà de laquelle le champ magnétique s'annule

$B$  perdue dans le type de  $99\%$   $\delta$   $\equiv$  Effet Meissner

b)  $\vec{J}$  en fonction de  $B_{00}, x, \mu_0, \delta$   
 tracer  $j(x)$ .

on sait  $x < 0 \rightarrow \vec{J} = 0$

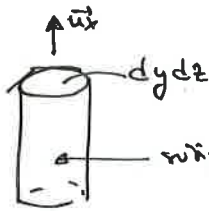
$$x > 0 \rightarrow \vec{J} = \frac{1}{\mu_0} \cdot \vec{B} \wedge \vec{u}_z$$

$$\vec{B} = (0, 0, B_{00} e^{-x/\delta})$$

$$\Rightarrow \vec{J}(x > 0) = \frac{1}{\mu_0} \cdot \begin{vmatrix} \vec{u}_x & \vec{u}_y & \vec{u}_z \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ 0 & 0 & B_z(x) \end{vmatrix} = \frac{1}{\mu_0} \cdot \begin{pmatrix} 0, -\frac{\partial B_z(x)}{\partial x}, 0 \end{pmatrix}$$

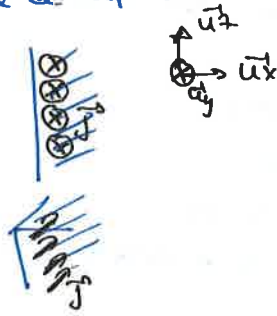
$$= -\frac{1}{\mu_0} \cdot B_{00} \cdot e^{-x/\delta} \left(-\frac{1}{\delta}\right) \vec{u}_y = \frac{B_{00}}{\mu_0 \delta} \cdot e^{-x/\delta} \vec{u}_y$$

c) Colonne



une force  $\frac{d\vec{F}}{dydz} = B^2(x=0) / 2\mu_0 \vec{u}_z$

la force de Laplace



$d\vec{F} = \vec{j} \wedge \vec{B}$  ou bien  $d\vec{F} = I d\vec{\ell} \wedge \vec{B}$

intégrale de volume  
 $dF \rightarrow dV = dx dy dz$

$\frac{d^3F}{dydz} = \vec{j} \wedge \vec{B} \cdot dx$

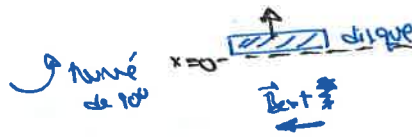
$\frac{d^2F}{dydz} = \int_0^{\infty} \vec{j} \wedge \vec{B} \cdot dx =$

$= \int_0^{\infty} \frac{B_0}{\mu_0 d} e^{-x/d} \vec{u}_y \wedge B_0 e^{-x/d} \vec{u}_z dx$

$= \frac{(B_0)^2}{\mu_0 d} \int_0^{\infty} e^{-2x/d} dx \vec{u}_x = \frac{(B_0)^2}{\mu_0 d} \cdot \left(\frac{d}{-2}\right) \cdot e^{-2x/d} \Big|_0^{\infty} \vec{u}_x$

$= \frac{B_0^2}{\mu_0} \frac{-1}{2} [e^{-\infty} - e^0] \vec{u}_x = \frac{B_0^2}{2\mu_0} \vec{u}_x = \frac{B^2(x=0^-)}{2\mu_0} \vec{u}_x$

$\frac{dF}{dydz} > 0 \Rightarrow$  la supra est déplacé vers  $x \rightarrow +$ .



disque se soulève par rapport au plan  $x=0$   
 Ex: table à repose.

"effet de lévitation".


d) fixé  $d \approx 0,1 \mu m$ .

commenter  $\ominus \rightarrow$

si  $d \rightarrow 0 \Rightarrow B$  discontinue  
 déterminer  $\vec{K}$  (ou  $\vec{j}_s$ )

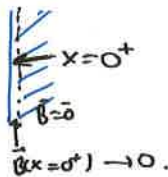
et il faut faire intervenir  $\vec{K}$  (ou  $\vec{j}_s$ ).  
 et vérifier  $\vec{j}_s = \int_0^{\infty} \vec{j}(x) dx$

$\frac{d\vec{F}}{dydz} = \frac{1}{2} \vec{j}_s \wedge \vec{B}(x=0)$

$m \ll \mu_0 \mu_1$  et  $d \ll R$  sphère on peut considérer 
  
 car seulement les premières couches du supra ont une influence sur  $\vec{B}_{ext}$ .

$m \ll \mu_0 \mu_1 \rightarrow$  la "symétrie sphérique" n'est plus effective  $\rightarrow$  "plan"

si  $d \ll \lambda$  ou  $d \rightarrow 0 \Rightarrow \vec{B}_{int}$  supra est nul très rapidement; voir
   
 on peut dire que  $\vec{B}(x=0^+) \rightarrow \vec{0}$



Pour déterminer  $\vec{J}_s$  on va analyser la discontinuité de  $\vec{B}$

$\vec{n} \wedge (\vec{B}_1 - \vec{B}_2) = \mu_0 \vec{J}_s$

ici :  $\vec{n} = \vec{u}_x$ 
  
 $\vec{B}_1 = \vec{B}(x=0^-) = \mu_0 n I \cdot \vec{u}_z$ 
  
 $\vec{B}_2 = \vec{B}(x=0^+)$  "dans le SC"
   
 on a dit que  $\vec{B}_{int}$  supra = 0.

$\vec{B}_1 - \vec{B}_2 = \mu_0 \vec{J}_s \wedge \vec{n}$ 
  
 $\uparrow \uparrow$ 
  
 $\vec{u}_x \quad 0 \quad \vec{J}_s \wedge (-\vec{u}_x)$ 
  
 $\uparrow$ 
  
 $\vec{u}_y$

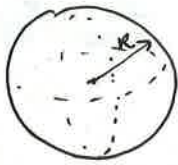
$(-\vec{u}_x) \times (B_0 \vec{u}_z - 0) = \mu_0 \vec{J}_s$

$\Rightarrow \vec{J}_s = \frac{B_0}{\mu_0} \cdot (+\vec{u}_y) \Rightarrow \vec{B}$  est discontinue;  $\exists \vec{J}_s \neq 0$ .

$\vec{J}_s = \int_0^\infty \vec{j}(x) \cdot dx = + \frac{B_0}{\mu_0 d} \int_0^\infty e^{-x/d} dx \vec{u}_y$ 
  
 $= \frac{B_0}{\mu_0} \cdot [e^{-x/d}]_0^\infty \vec{u}_y = + \frac{B_0}{\mu_0} \cdot \vec{u}_y$

$\frac{d^2 \vec{F}}{dy dt} = \frac{B^2(x=0^-)}{2\mu_0} \vec{u}_x \stackrel{?}{=} \frac{\vec{J}_s \wedge \vec{B}}{2}$ 
  
 $\uparrow$  peut se récrire  $\frac{\partial \epsilon}{\partial t}$ 
  
 $\left. \begin{matrix} \frac{1}{2} \\ + \frac{B_0}{\mu_0} \vec{u}_y \wedge B_0 \vec{u}_z \end{matrix} \right\}$

3. sphère de rayon R avec  $\delta=0$ .  $\Rightarrow$  nouvelle situation M!



intérieur boule

$$\begin{cases} \vec{B}_{int} = \vec{0} \\ \vec{J} = \vec{0} \\ \vec{A} = \vec{0} \end{cases}$$

• condition continuité de B à la surface

$$\vec{B} \cdot \vec{n} = 0 \Rightarrow \vec{B} = \vec{0}$$

•  $\exists \vec{J}_s / B_T$  discontinue

• Boule  $\frac{d\vec{F}}{dV} = \frac{1}{2} \vec{J}_s \wedge \vec{n}$  /  $\vec{B}$  champs dans la vide à la surface

Questions:

a) Éq. locale dont  $\vec{B}$  est solution dans le vide

Pb. de viscosité fluide analogue?

tracer allure de  $\vec{B}$

indiquer  $\|\vec{B}\| > B_{00}$  [région de l'espace].

Boule:

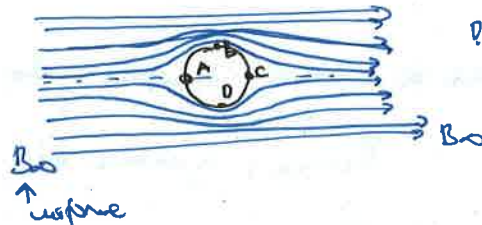
$$\begin{cases} \vec{D} = \vec{0} \\ \vec{J} = \vec{0} \\ \vec{A} = \vec{0} \end{cases}$$

Vide:

$$\begin{cases} \vec{J} = \vec{0} \\ \vec{\nabla} \wedge \vec{B} = \mu_0 \vec{J} = \vec{0} \\ \vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0 \\ + \vec{\nabla} \cdot (\vec{\nabla} \wedge \vec{B}) = \Delta \vec{B} = \vec{0} \end{cases}$$

$\equiv$  lignes de champ équivalent au lignes du champ de vitesse d'un fluide incompressible s'écoulant sur la boule

NOTE  $\vec{\nabla} \wedge \vec{B} = \vec{0} \Rightarrow$  la particule ne tourne sur elle-même  $\Rightarrow$  pas d'influence sur la trajectoire des lignes de champ.



M nous regardons l'image  
 $\nearrow$  lignes  $\nearrow$  dans les pôles (B, D)  $\Rightarrow \vec{B}$   
 $\searrow$  dans l'équateur (A, C)  $\Rightarrow \vec{B}$  par rapport  $B_{00}$ .

pas fait

b)  $\phi_{mag} / \vec{B} = -\vec{\nabla} \phi_{mag}$   
 de quelle équation "L" est solution  $\phi_{mag}$ ? on cherche une solution de "L"

de la forme  $\phi_{mag} = \alpha \cdot r \cos \theta + \beta \cdot \cos \theta / r^2$

Justifier sans calcul par des analogies électrostatiques que ces potentiels sont solutions de "L".

Déterminer  $\alpha, \beta$  en fonction de  $B_{00}$  et R.

$$\left. \begin{cases} \vec{B} = \vec{\text{grad}} \phi_{mag} \\ \vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0 \end{cases} \right\} \vec{\nabla} \cdot (\vec{\text{grad}} \phi_{mag}) = \Delta \phi_{mag} = 0 \quad \text{Eq. de Laplace.}$$

Rappel: Boule uniformément polarisée  $\Rightarrow \Delta \phi = 0$  et  $\phi \propto a \cdot r \cdot \cos \theta + b \cdot \cos \theta / r^2$

Déterminer  $\alpha, \beta$  de  $\vec{\mu}$

• on sait  $\vec{B} = \text{grad} \phi_{\text{mag}} = \left( \frac{\partial}{\partial r} \vec{u}_r + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} \vec{u}_\theta + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \varphi} \vec{u}_\varphi \right) \cdot \phi_{\text{mag}}$

$$\phi_{\text{mag}} = \alpha r \cos \theta + \beta \frac{\cos \theta}{r^2}$$

$$\Rightarrow \vec{B} = \left( \alpha \cos \theta - 2\beta \frac{\cos \theta}{r^3} \right) \vec{u}_r + \frac{1}{r} \left( \alpha r (-\sin \theta) + \frac{\beta}{r^2} (-\sin \theta) \right) \vec{u}_\theta + 0 \vec{u}_\varphi$$

$$= \left( \alpha - \frac{2\beta}{r^3} \right) \cos \theta \vec{u}_r + \left( \alpha + \frac{\beta}{r^3} \right) \sin \theta \vec{u}_\theta$$

• B normal est continue et  $\vec{B}_{\text{int}} = \vec{0}$ .

$$\vec{u}_r \cdot \left( \vec{B}_{\text{ext}}(r=R) - \vec{B}_{\text{int}}(r=R) \right) = 0$$

$$\left( \alpha - \frac{2\beta}{R^3} \right) \cos \theta = 0 \quad \begin{cases} \rightarrow \cos \theta = 0 \\ \rightarrow \alpha = \frac{2\beta}{R^3} \end{cases}$$

• Dû à la balle  $B_{\text{ext}} = B_{\text{in}}$

$$\vec{B}(r \rightarrow \infty) = \mu_0 \cdot n \cdot I \vec{u}_z$$

$$\vec{B}(r \rightarrow \infty) = \alpha \cos \theta \vec{u}_r + \alpha \sin \theta \vec{u}_\theta = B_{\text{in}} \vec{u}_z$$

$\vec{u}_z$  en coordonnées

$$\begin{cases} \vec{u}_r = \sin \theta \cos \varphi \vec{u}_x + \sin \theta \sin \varphi \vec{u}_y + \cos \theta \vec{u}_z \\ \vec{u}_\theta = \cos \theta \cos \varphi \vec{u}_x + \cos \theta \sin \varphi \vec{u}_y - \sin \theta \vec{u}_z \\ \vec{u}_\varphi = -\sin \varphi \vec{u}_x + \cos \varphi \vec{u}_y \end{cases}$$

$$= \alpha (\cos \theta \vec{u}_r - \sin \theta \vec{u}_\theta) = \alpha \cdot \underbrace{(\cos^2 \theta - \sin^2 \theta)}_1 \vec{u}_z = \alpha \vec{u}_z = B_{\text{in}} \vec{u}_z$$

$$\alpha = B_{\text{in}} = \frac{2\beta}{R^3}$$

$$\therefore \begin{cases} \beta = \frac{R^3}{2} B_{\text{in}} \\ \alpha = B_{\text{in}} \end{cases}$$

$$\Rightarrow \vec{B} = B_{\text{in}} \left( 1 - \frac{R^3}{2r^3} \right) \cos \theta \vec{u}_r - B_{\text{in}} \left( 1 + \frac{R^3}{2r^3} \right) \sin \theta \vec{u}_\theta$$

$$= B_{\text{in}} \left( 1 - \left( \frac{R}{r} \right)^3 \right) \cos \theta \vec{u}_r - B_{\text{in}} \left( 1 + \frac{R^3}{2r^3} \right) \sin \theta \vec{u}_\theta$$



c) Dédurre  $\vec{J}_s$

Soit  $\vec{B}_s$  le champ magnétique créé par  $\vec{J}_s$  au centre O de la boule  
Donner sans calcul la direction de  $\vec{B}_s$

Une portion sphère de  $dS = 2\pi R^2 \sin\theta d\theta \equiv$  spirale circulaire parcourue par dI  
Montrer que  $dI = j_s R d\theta$ ; puis calculer  $\vec{B}_s$  et commenter le caractère  
de l'effet Meissner.

$J_s$  se déduit de la discontinuité de Brewster



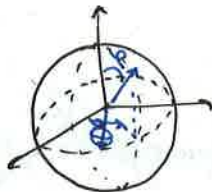
$$\vec{u}_r \wedge (\vec{B}_{ext}(r=R) - \vec{B}_{int}(r=R)) = \mu_0 \vec{J}_s$$

$\uparrow$   
 $(+)\vec{u}_r + (-)\vec{u}_\theta$

$$-u_\theta \cdot (B_{ext}(1 + \frac{R^3}{2R^3})) \sin\theta = \mu_0 J_s$$

$$\boxed{\vec{J}_s = \frac{-B_{ext}}{\mu_0} \cdot \left(1 + \frac{1}{2}\right) \sin\theta \vec{u}_\theta} = -\frac{3}{2\mu_0} B_{ext} \sin\theta \vec{u}_\theta$$

3/2



caract surfacique  $\vec{J}_s$  tourne autour  
de la sphère et son proportionnel  
au  $\sin\theta$   
 $\Rightarrow \vec{J}_s \rightarrow 0$  au pôle  
 $\rightarrow$  maximum à l'équateur.

• Règle main droite  $\Rightarrow \vec{B}_s \parallel \vec{u}_z$

• au sur tout plan ~~contenant~~ contenant  $\vec{u}_z$  et un plan de l'autre système  
et donc  $\vec{B}_s \parallel \vec{u}_z$ .

•  $dI = j_s \cdot R d\theta$  ou soit  ~~$j_s = I / \text{Surface}$~~   $J_s = I / \text{Surface}$

sphère



Formée par courants  $\equiv$  spirale de rayon  $R \sin\theta$   
ayant un courant  $dI = dS \cdot \vec{J}$  et  $dS = 2\pi(R \sin\theta) \cdot R d\theta$

$$\text{et } dS = 2\pi(R \sin\theta) \cdot R d\theta$$

$$\vec{B}_{\text{spire}} = \frac{\mu_0 \cdot I}{2R} \mu_0 \sin \theta \vec{u}_z$$

dans la sphère

$$d\vec{B}_{\text{spire}} = \frac{\mu_0 dI}{2R \sin \theta} \mu_0 \sin \theta \vec{u}_z \quad ; \quad R_{\text{spire}} = R \sin \theta$$

$$dI = j_s R d\theta$$

$$d\vec{B}_{\text{surface}} = \frac{\mu_0 \cdot j_s R d\theta}{2 R \sin \theta} \mu_0 \sin \theta \vec{u}_z$$

$$= \frac{\mu_0}{2} j_s \mu_0 \sin \theta d\theta \vec{u}_z =$$

$$= \frac{\mu_0}{2} \left( -\frac{3}{2\mu_0} B_0 \sin^3 \theta d\theta \right) \vec{u}_z = -\frac{3}{4} B_0 \mu_0 \sin^3 \theta d\theta \vec{u}_z$$

$$\vec{B}_{\text{surface}} = -\frac{3}{4} B_0 \int_0^\pi \mu_0 \sin^3 \theta d\theta \vec{u}_z$$

$$\begin{aligned} \text{on } x &= \cos \theta \\ dx &= -\sin \theta d\theta \\ x &: [1, -1] \end{aligned}$$

$$= \frac{3}{4} B_0 \int_0^\pi (1 - \cos^2 \theta) (\mu_0 \sin \theta) d\theta \vec{u}_z = \frac{3}{4} B_0 \int_{-1}^1 (1 - x^2) dx \vec{u}_z =$$

$$= -\frac{3}{4} B_0 \left( x - \frac{x^3}{3} \right) \Big|_{-1}^1 \vec{u}_z = -B_0 \vec{u}_z$$

on note  $\vec{B}_{\text{surface}} = \vec{B}_{\text{induite}}$

en effet le supra (diamagnétique parfait) développe des  $J_s$  en surface qui s'opposent au  $\vec{B}_{\text{ext}}$  s'annulant à l'intérieur du supra

d) Calculer  $d\vec{M}$  (le moment magnétique de la spire élémentaire)

En déduire  $\vec{M}_{\text{total}}$  de la bobine SC, quelle  $\vec{M}$  est la forme  $\vec{M} = \frac{\chi}{\mu_0} \frac{4\pi R^3}{3} \vec{B}_0$  et déterminer  $\chi$ .

Le matériau est-il paramagnétique ou diamagnétique ?

on sait  $\vec{u} = \oint \frac{1}{2} \vec{\omega} \wedge \vec{r} \wedge \vec{Id} = \int_S \vec{I} \cdot d\vec{S}$



dans le cas d'une spire quelconque de la boule

$$dI |_{\text{spire}} = \vec{J}_s \cdot R d\theta$$

$$r_{\text{spire}} = R \sin\theta$$

$$S_{\text{spire}} = \pi (R \sin\theta)^2$$

$$d\vec{M} = dI \cdot S_{\text{spire}} = \vec{J}_s \cdot R d\theta \cdot \pi (R \sin\theta)^2$$

$$\text{et } \vec{J}_s = -\frac{3}{2\mu_0} B_0 \sin\theta \vec{u}_\theta$$

pour la boule

$$\vec{M} = \int_{\theta=0}^{\pi} -\frac{3\pi}{2\mu_0} R^3 B_0 \sin^3\theta d\theta \vec{u}_z = -\frac{3\pi}{2\mu_0} R^3 B_0 \cdot \underbrace{\int_0^{\pi} \sin^3\theta d\theta}_{4/3} \vec{u}_z = -\frac{4}{3} \pi R^3 \cdot \frac{3B_0}{2\mu_0} \vec{u}_z$$

on sait  $\vec{M} = \int_V \chi_{\text{mag}} \cdot \vec{H} dV = \chi_{\text{mag}} \cdot \vec{H}$

ici  $dV \rightarrow V = \frac{4}{3} \pi R^3$

$$\vec{B} = B_0 \vec{u}_z \Rightarrow \vec{H} = \frac{\vec{B}}{\mu_0} \text{ "en densité volumique"}$$

par comparaison:

$$\vec{M} = -\frac{3}{2} \left( \frac{4}{3} \pi R^3 \cdot \frac{B_0}{\mu_0} \right) \vec{u}_z$$

on a donc  $\chi_{\text{mag}} = -\frac{3}{2} < 0 \Rightarrow$  diamagnétique (s'oppose au  $\vec{B}_{\text{ext}}$ ).

e) Analyse symétrique de forces  $d\vec{F}$  unité  $\sum d\vec{F} = \vec{0}$  sur la boule

$$d\vec{F} = \frac{1}{2} \vec{J} \wedge \vec{B}$$

$$\vec{J}_s = -\frac{3}{2\mu_0} B_0 \sin\theta \vec{u}_\theta$$

$$\vec{B} = B_0 \vec{u}_z = B_r \vec{u}_r + B_\theta \vec{u}_\theta$$

(pas de dépendance en  $\varphi$ , par symétrie autour axe  $\vec{u}_z$ ).

on a donc  $d\vec{F} = -\frac{1}{2} \vec{J}_s B_\theta \vec{u}_r + \frac{1}{2} \vec{J}_s \cdot B_r \vec{u}_\theta$

à la surface  $r=R$  on sait que  $B_{\text{ext}}$  nulle

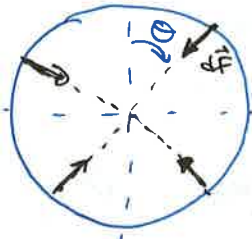
$$\vec{B} = B_0 \cos\theta \left(1 - \frac{R^3}{r^3}\right) \vec{u}_r \Rightarrow B_0 \sin\theta \left(1 + \frac{R^3}{2r^3}\right) \vec{u}_\theta$$

$$\Rightarrow d\vec{F} = -\frac{1}{2} \vec{J}_s \cdot B_\theta \vec{u}_r$$

$$= -\frac{1}{2} \cdot \left(-\frac{3}{2\mu_0} B_0 \sin\theta\right) \cdot \left(-B_0 \sin\theta \left(\frac{3}{2}\right)\right) \vec{u}_r$$

$$= -\frac{9}{8\mu_0} B_0^2 \sin^2\theta \vec{u}_r$$

sur la sphère



$$d\vec{F} < 0$$

radial

depend  $\sin^2\theta \Rightarrow$  symétrique tous les  $90^\circ$ .

Ainsi les 4 quarts de la sphère s'annulent  
et cela aussi après rotation selon axe  $\vec{u}_3$ .

