

Question de cours : dipôle magnétostatique

Moment magnétique d'une boucle de courant plane. Moment magnétique et moment cinétique d'un atome d'hydrogène dans le modèle de Bohr. Magnéton de Bohr.

Exercice : Étude d'un solénoïde épais

On considère un bobinage uniforme comprenant n spires par unité de longueur réparties en plusieurs couches (m couches par unité d'épaisseur). Le bobinage est effectué sur un cylindre de rayon R_1 ; le rayon externe du bobinage est R_2 . On note I l'intensité du courant dans la bobine.

1. Par une étude de symétrie détaillée, donner la direction du champ magnétique \vec{B} en un point quelconque.
2. Le champ magnétique à l'extérieur de la bobine est nul. Déterminer le champ magnétique en un point quelconque de l'espace.

Question de cours : Les équations de Maxwell

Formes locales, formes intégrales, sens physique.

Exercice : Distribution à géométrie cylindrique

On considère, en coordonnées cylindriques, le champ magnétique \vec{B} défini par :

$$\vec{B} = B_0 \left(\frac{r}{a}\right)^3 \exp\left(-\frac{r-a}{a}\right) \vec{e}_\theta \text{ pour } 0 \leq r \leq a$$

et

$$\vec{B} = B_0 \frac{a}{r} \vec{e}_\theta \text{ pour } r > a.$$

Déterminer les courants qui sont à l'origine de ce champ. (Le milieu considéré sera supposé comme étant équivalent au vide : $\mu = \mu_0$).

$$\text{Données : } \vec{\text{rot}} \vec{B} = \left(\frac{1}{r} \frac{\partial B_z}{\partial \theta} - \frac{\partial B_\theta}{\partial z}\right) \vec{e}_r + \left(\frac{\partial B_r}{\partial z} - \frac{\partial B_z}{\partial r}\right) \vec{e}_\theta + \frac{1}{r} \left(\frac{\partial r B_\theta}{\partial r} - \frac{\partial B_r}{\partial \theta}\right) \vec{e}_z$$

Question de cours : Équation locale de Poynting

Grandeurs énergétiques associées au champ électromagnétique. Équation de conservation.

Exercice : Milieu supraconducteur

Un milieu supraconducteur $x > 0$ peut être modélisé par la distribution de courant suivante : $\vec{j}(M) = j_0 \exp\left(-\frac{x}{a}\right) \vec{u}_y$ pour $x > 0$ et $\vec{j}(M) = \vec{0}$ pour $x < 0$.

Déterminer, en tout point de l'espace, le champ magnétique créé par le supraconducteur.

On exploitera le fait que pour $x \gg a$ la distribution de courant peut être vue comme une nappe de courant.

Question de cours : Les équations de Maxwell

Formes locales, formes intégrales, sens physique.

Exercice : Bobinage torique

Soit un tore engendré par la rotation d'un carré de côté $2a$ autour de l'axe Oz . En coordonnées cylindriques, les points intérieurs au tore ont pour coordonnées (r, θ, z) telles que :

$$r \in [\ell - a, \ell + a]; \theta \in [0, 2\pi]; z \in [-a, a].$$

Ce tore est constitué d'une substance de perméabilité μ_0 . On enroule régulièrement N spires à la surface de ce tore; le bobinage est parcouru par un courant d'intensité i .

1. Déterminer l'expression du champ magnétique en coordonnées cylindriques pour un point quelconque de l'espace.
2. Calculer le flux propre dans le bobinage.
3. En déduire le coefficient d'autoinduction L de la bobine ainsi constituée.
Application numérique : $2a = 1,8 \text{ cm}$; $\ell = 5 \text{ cm}$; $N = 500$.
4. On place sur l'axe Oz du tore un fil très long devant les dimensions du tore; déterminer le coefficient d'inductance mutuelle entre le fil et le tore.

Étude d'un solénoïde épais

1. Hors du bobinage, la densité de courant est nulle.

- Pour $r < R_1$: $j(r) = 0$
- Pour $r > R_2$: $j(r) = 0$
- Pour $R_1 < r < R_2$, le courant circule dans les fils. Dans l'élément de volume $d\tau = r dr d\theta dz$ circule le courant porté par dN spires, avec

$$dN = \frac{dr}{R_2 - R_1} n dz$$

L'élément de courant dans cet élément de volume est

$$\begin{aligned} j(r) d\tau \vec{e}_\theta &= dN I r d\theta \vec{e}_\theta \\ &= \frac{dr}{R_2 - R_1} n dz I r d\theta \vec{e}_\theta \end{aligned}$$

En identifiant les deux expressions de l'élément de courant, on en déduit

$$j(r) = \frac{nI}{R_2 - R_1}$$

2. Tout plan orthogonal à l'axe du solénoïde est plan de symétrie pour les courants, donc d'antisymétrie pour \vec{B} . Il en résulte que \vec{B} est colinéaire à \vec{e}_z .

3. Si on néglige les effets de bord, il y a invariance par translation parallèlement à \vec{e}_z , donc \vec{B} est indépendant de z . Il y a enfin invariance par rotation autour de Oz , donc \vec{B} est indépendant de θ . Il reste

$$\vec{B} = B(r) \vec{e}_z$$

4. Le rotationnel de \vec{B} se calcule aisément :

$$\text{rot } \vec{B} = B'(r) \vec{e}_r \wedge \vec{e}_z = -B'(r) \vec{e}_\theta$$

donc l'équation de Maxwell-Ampère est bien adaptée et conduit à

$$-B'(r) = \mu_0 j(r)$$

- Pour $r < R_1$: $B'(r) = 0$ soit, en intégrant $B(r) = B_{int}$.
- Pour $r > R_2$: $B'(r) = 0$ soit, en intégrant $B(r) = B_{ext}$.
- Pour $R_1 < r < R_2$, $B'(r) = -\frac{\mu_0 n I}{R_2 - R_1}$ soit, en intégrant

$$B(r) = B_0 - \frac{\mu_0 n I r}{R_2 - R_1}$$

En utilisant la continuité de B en R_1 et en R_2 , il nous manque une équation. On peut utiliser le résultat du cours établissant que le champ à l'extérieur d'un solénoïde mince est nul. Ce solénoïde épais peut être vu comme un assemblage de solénoïdes minces coaxiaux. Un point extérieur au solénoïde épais est à l'extérieur de tous les solénoïdes minces constitutifs, donc $B_{ext} = 0$. On en déduit successivement

$$\vec{B}(r) = \begin{cases} \vec{0} & \text{pour } r > R_2 \\ \frac{\mu_0 n I (R_2 - r)}{R_2 - R_1} \vec{e}_z & \text{pour } R_1 < r < R_2 \\ \mu_0 n I \vec{e}_z & \text{pour } r < R_1 \end{cases}$$

Distribution à géométrie cylindrique

\vec{B} est continu en $r = a$; il n'existe donc pas de courants surfaciques en $r = a$. La distribution de courants est décrite par une densité volumique qui s'obtient par l'équation de Maxwell-Ampère

$$\text{rot } \vec{B} = \mu_0 \vec{j}$$

— pour $r > a$, $\text{rot } \vec{B} = B_0 a \text{rot} \left(\frac{\vec{e}_\theta}{r} \right) = \vec{0}$ donc

$$\vec{j} = \vec{0}$$

— pour $r < a$,

$$\begin{aligned} \text{rot } \vec{B} &= \frac{B_0 e}{a^3} \text{rot} \left(r^4 e^{-r/a} \frac{\vec{e}_\theta}{r} \right) \\ &= \frac{B_0 e}{a^3} \text{grad} (r^4 e^{-r/a}) \wedge \frac{\vec{e}_\theta}{r} \\ &= \frac{B_0 e}{a^3} \left(4r^3 - \frac{r^4}{a} \right) e^{-r/a} \frac{\vec{e}_z}{r} \end{aligned}$$

donc

$$\begin{aligned} \vec{j} &= \frac{B_0 e r^2}{\mu_0 a^3} \left(4 - \frac{r}{a} \right) e^{-r/a} \vec{e}_z \\ &= \frac{B_0 r^2}{\mu_0 a^3} \left(4 - \frac{r}{a} \right) \exp \left(-\frac{r-a}{a} \right) \vec{e}_z \end{aligned}$$

Bobinage torique

1. M étant un point quelconque de l'espace, le plan $(M, \vec{e}_r, \vec{e}_z)$ est un plan de symétrie pour les courants, donc un plan d'antisymétrie pour le champ magnétique. \vec{B} est donc colinéaire à \vec{e}_θ . Compte tenu de l'invariance par rotation autour de l'axe Oz , le champ magnétique est de la forme

$$\vec{B}(M) = B(r, z) \vec{e}_\theta$$

Soit \mathcal{C} un cercle d'axe Oz et de rayon r , orienté par \vec{e}_θ ; le théorème d'Ampère s'écrit

$$\oint_{\mathcal{C}} \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 I_C$$

où I_C est l'intensité enlacée par ce cercle. La circulation de \vec{B} est

$$\oint_{\mathcal{C}} \vec{B} \cdot d\vec{l} = 2\pi r B(r, z)$$

tandis que l'intensité enlacée est

$$I_C = \begin{cases} Ni & \text{si } \mathcal{C} \text{ est à l'intérieur de la bobine} \\ 0 & \text{si } \mathcal{C} \text{ est à l'extérieur de la bobine} \end{cases}$$

On en déduit le champ magnétique

$$\vec{B} = \begin{cases} \frac{\mu_0 Ni}{2\pi r} \vec{e}_\theta & \text{si } \mathcal{C} \text{ est à l'intérieur de la bobine} \\ 0 & \text{si } \mathcal{C} \text{ est à l'extérieur de la bobine} \end{cases}$$

2. Le flux propre dans le bobinage est

$$\Phi_0 = N\phi_1$$

où ϕ_1 est le flux du champ propre à travers une spire, soit

$$\begin{aligned} \phi_1 &= \int_{\ell-a}^{\ell+a} \frac{\mu_0 Ni}{2\pi r} \vec{e}_\theta \cdot \vec{e}_\theta 2\pi r dr \\ &= \frac{\mu_0 N i a}{\pi} \ln \frac{\ell+a}{\ell-a} \end{aligned}$$

On en déduit

$$\Phi_0 = \frac{\mu_0 N^2 i a}{\pi} \ln \frac{\ell+a}{\ell-a}$$

3. Le coefficient d'inductance propre de la bobine est défini par

$$\Phi_0 = Li$$

soit

$$L = \frac{\mu_0 N^2 a}{\pi} \ln \frac{\ell + a}{\ell - a}$$

Numériquement, on obtient $L = 0,33$ mH

4. Imaginons que le fil est parcouru par un courant d'intensité I . Le champ magnétique créé par le fil est

$$\vec{B}' = \frac{\mu_0 I}{2\pi r} \vec{e}_\theta$$

Son flux à travers une spire est

$$\phi'_1 = \frac{\mu_0 I a}{\pi} \ln \frac{\ell + a}{\ell - a}$$

et à travers la bobine complète

$$\Phi' = N\phi'_1 = \frac{\mu_0 N I a}{\pi} \ln \frac{\ell + a}{\ell - a}$$

Le coefficient d'inductance mutuelle entre le fil et la bobine est

$$M = \frac{\mu_0 N a}{\pi} \ln \frac{\ell + a}{\ell - a} = \frac{L}{N}$$