

1. (5 pts) Une plaque infinie, d'épaisseur $2a$, avec des normales aux surfaces orientées selon $\pm \vec{u}_z$, porte une densité volumique de charge uniforme $\rho_0 > 0$. (voir la Fig. 2(a), où $z = 0$ correspond au centre de la plaque).

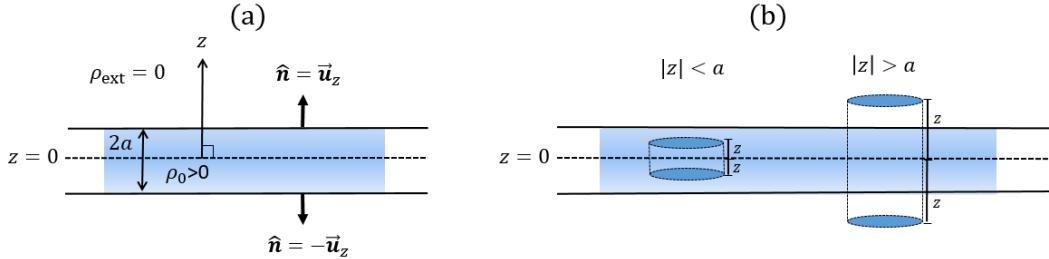


FIGURE 1 – Une plaque de charge infinie de densité homogène $\rho_0 > 0$ et épaisseur $2a$.

- (a) Déduez, sans effectuer de calculs, les orientations du champ \vec{E} dans les régions $z < 0$ et $z > 0$. En tenant compte des invariances de la plaque, quelles conclusions pouvez-vous tirer sur les dépendances de $\vec{E}(x, y, z)$ par rapport aux coordonnées ?

Solution : Le champ \vec{E} appartient à tout plan de symétrie du problème. Comme tout plan perpendiculaire à la plaque constitue un axe de symétrie, \vec{E} doit nécessairement être orienté selon la direction \vec{u}_z , c'est-à-dire le long de l'axe \vec{u}_z . Étant donné que la densité volumique de charge $\rho_0 > 0$, on en déduit que \vec{E} s'éloigne de la plaque.

Les invariances de la distribution de charge par translation selon x et y nous dictent, conformément au principe de Curie, que le champ \vec{E} ne dépend que de la coordonnée z .

Ainsi, on peut conclure que le champ électrique a la forme suivante : $\vec{E} = \frac{z}{|z|} E_z(z) \vec{u}_z$.

- (b) Déterminez le champ électrique, $E_z \equiv \vec{E} \cdot \vec{u}_z$, en fonction des coordonnées dans les régions $|z| < a$ et $|z| > a$, puis tracez l'ensemble à la main en fonction de z . (Indice : utilisez une surface de Gauss cylindrique de hauteur $2z$, centrée en $z = 0$, comme celles indiquées sur Fig.2(b)).

Solution : La symétrie du problème dicte que le champ $\vec{E} = \frac{z}{|z|} E_z(z) \vec{u}_z$.

$$|z| \leq a \quad : \quad \iint \vec{E} \cdot d\vec{S} = 2E_z(z)\mathcal{S} = \frac{Q_{\text{int}}}{\epsilon_0} = \frac{2z\mathcal{S}\rho_0}{\epsilon_0} \implies E_z(z) = \frac{z\rho_0}{\epsilon_0} \quad (1a)$$

$$|z| \geq a \quad : \quad \iint \vec{E} \cdot d\vec{S} = 2E_z(z)\mathcal{S} = \frac{Q_{\text{int}}}{\epsilon_0} = \frac{2a\mathcal{S}\rho_0}{\epsilon_0} \implies E_z(z) = \frac{a\rho_0}{\epsilon_0} \quad (1b)$$

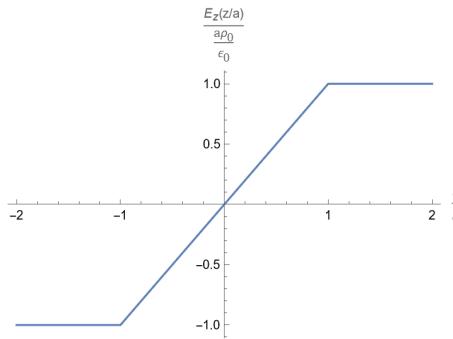


FIGURE 2 – $E_{z/a}$ en fonction de z/a .

- (c) En définissant le potentiel $V(z = 0) = 0$, déterminez le potentiel $V(z)$, puis tracez-le à la main en fonction de z .

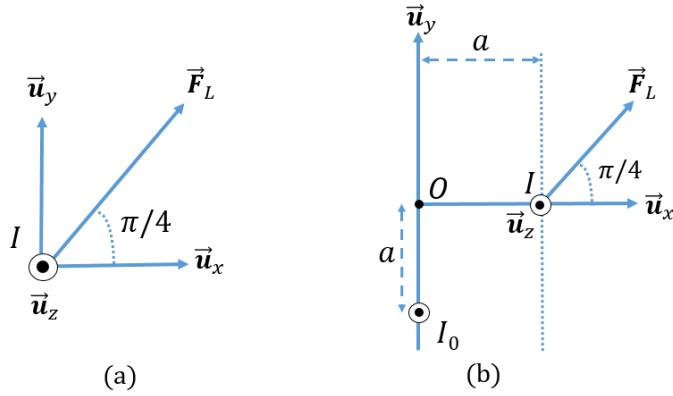


FIGURE 3 – Fil de longueur ℓ , portant un courant I , dans un champ \mathbf{B} , uniforme sur toute sa longueur.

2. (5 pts) On considère un conducteur filaire de longueur $\ell = 5$ m, parcouru par un courant $I = 3\sqrt{2}$ A dans la direction \vec{u}_z . Le fil est plongé dans un champ magnétique externe \vec{B} , ce qui conduit à une force de Laplace sur le fil, \vec{F}_L , dans la direction $(\vec{u}_x + \vec{u}_y)/\sqrt{2}$. (voir Fig. 3(a)).

- (a) Trouvez les composantes B_x et B_y d'un champ magnétique uniforme sur toute la longueur du fil qui produira une force de Laplace de $\vec{F}_L = 6 \times 10^{-3} \frac{(\vec{u}_x + \vec{u}_y)}{\sqrt{2}}$ N sur le fil. (On considère $B_z = 0$.)

Solution : La force de Laplace est :

$$\vec{F}_L = I \int_0^\ell d\ell \wedge \vec{B} = I \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \ell \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} B_x \\ B_y \\ 0 \end{pmatrix} = I\ell \begin{pmatrix} -B_y \\ B_x \\ 0 \end{pmatrix},$$

mais d'après l'énoncé on a :

$$\begin{aligned} \vec{F}_L &= \frac{6 \times 10^{-3}}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix} = I\ell \begin{pmatrix} -B_y \\ B_x \\ 0 \end{pmatrix} = 3\sqrt{2} \times 5 \begin{pmatrix} -B_y \\ B_x \\ 0 \end{pmatrix} \\ \implies B_x &= -B_y = \frac{10^{-3}}{5} T = 2 \times 10^{-4} T = 2 \text{ Gauss} \implies \vec{B} = 10^{-3} \begin{pmatrix} -\frac{1}{5} \\ \frac{1}{5} \\ 0 \end{pmatrix} T \end{aligned} \quad (2)$$

- (b) Si l'on ajoute une composante du champ $B_z \neq 0$, comment cela modifie-t-il la force exercée sur le conducteur ?

Solution : Ceci ne modifierait pas, \vec{F}_L car un champ orienté parallèle au courant ne produit pas une Force de Laplace :

$$\begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} B_x \\ B_y \\ B_z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -B_y \\ B_x \\ 0 \end{pmatrix},$$

- (c) On adopte un système de coordonnées dans lequel le fil de la question (a) est situé en $(x = a, y = 0)$. Un autre fil, infini, est placé en $(x = 0, y = -a)$ et porte un courant I_0 selon l'axe Oz , comme indiqué dans la Fig.3(b). Déterminez les composantes du champ B_x et B_y produites par le courant I_0 à la position du fil portant le courant I , $(x = a, y = 0)$. (Rappelons que $\vec{u}_\phi = -\sin \phi \vec{u}_x + \cos \phi \vec{u}_y$).

Solution : Le champ magnétique créé par un courant I_0 , orienté selon l'axe Oz est :

$$\begin{aligned} \vec{B}(\rho, \phi, z) &= \frac{\mu_0 I_0}{2\pi\rho} \vec{u}_\phi = \vec{B}(\rho = a\sqrt{2}, \phi = \frac{\pi}{4}, z) = \frac{\mu_0 I_0}{2\pi a\sqrt{2}} \begin{pmatrix} -\frac{1}{\sqrt{2}} \\ \frac{1}{\sqrt{2}} \\ 0 \end{pmatrix} \\ &= \frac{4\pi 10^{-7}}{4\pi a} I_0 \begin{pmatrix} -1 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix} = \frac{4\pi 10^{-7}}{4\pi 10^{-2}} I_0 \begin{pmatrix} -1 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix} = 10^{-5} I_0 \begin{pmatrix} -1 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix} \text{ T}. \end{aligned} \quad (3)$$

- (d) Déterminez la valeur de I_0 qui reproduirait la même force de Laplace sur le premier fil que celle indiquée à la question (a). Indiquez clairement le signe de I_0 ainsi que sa valeur numérique pour $a = 1$ cm.

Solution : En égalisant le champ \vec{B} trouvé à la position ($x = a, y = 0$), produit par un courant I_0 trouvé en l'éq.(3) avec le champ \vec{B} trouvé dans l'éq. (2) de 2a, on déduit que :

$$10^{-5} I_0 \begin{pmatrix} 1 \\ -1 \\ 0 \end{pmatrix} = 10^{-3} \begin{pmatrix} -\frac{1}{5} \\ \frac{1}{5} \\ 0 \end{pmatrix} \implies I_0 = -\frac{100}{5} = -20 \text{ A} .$$

Ce qui nous dit que le sens des courants de I et de I_0 doit être opposé. On s'attend à ce résultat en se rappelant du cours que deux fils de courant orienté dans le même sens s'attirent alors que deux fils portant des courants opposés se repoussent.

3. (5 pts) Calculs magnéto-statique :

- (a) On considère un potentiel vecteur : $\vec{A}(\rho, \phi, z) = \frac{C\rho^2}{4} \vec{u}_z$ dans une région cylindrique de $\rho \leq a$ avec C une constante. Trouvez le champ magnétique, $\vec{B}(\rho, \phi, z) = \vec{\text{rot}} \vec{A}$, associé à \vec{A} (Indice : utiliser l'éq.(4) en bas de la page).

Solution : Puisque, $A_\rho = A_\phi = 0$ et $A_z = \frac{C\rho^2}{4}$ on a :

$$\begin{aligned} \vec{B}(\rho, \phi, z) &= \vec{\text{rot}} \vec{A} = \frac{1}{\rho} \vec{u}_\rho \left[\frac{\partial A_z}{\partial \phi} - \frac{\partial (\rho A_\phi)}{\partial z} \right] + \vec{u}_\phi \left[\frac{\partial A_\rho}{\partial z} - \frac{\partial A_z}{\partial \rho} \right] + \frac{1}{\rho} \vec{u}_z \left[\frac{\partial (\rho A_\phi)}{\partial \rho} - \frac{\partial A_\phi}{\partial z} \right] \\ &= \vec{u}_\phi \frac{\partial}{\partial \rho} \left(\frac{C\rho^2}{4} \right) = \frac{C\rho}{2} \vec{u}_\phi \end{aligned}$$

- (b) Déduire la dimension de C .

Solution : La constante C a les dimensions de Tesla m⁻¹.

- (c) Utilisez le théorème d'Ampère local pour déduire la densité volumique de courant, \vec{j} , dans la région $\rho \leq a$.

Solution :

$$\begin{aligned} \vec{\text{rot}} \vec{B} &= \frac{1}{\rho} \vec{u}_\rho \left[\frac{\partial B_z}{\partial \phi} - \frac{\partial (\rho B_\phi)}{\partial z} \right] + \vec{u}_\phi \left[\frac{\partial B_\rho}{\partial z} - \frac{\partial B_z}{\partial \rho} \right] + \frac{1}{\rho} \vec{u}_z \left[\frac{\partial (\rho B_\phi)}{\partial \rho} - \frac{\partial B_\phi}{\partial z} \right] \\ &= \frac{1}{\rho} \vec{u}_z \frac{\partial}{\partial \rho} \left(\frac{C\rho^2}{2} \right) = \frac{1}{\rho} C\rho \vec{u}_z = C \vec{u}_z . \end{aligned}$$

Avec le théorème de Ampère, on peut en déduire la densité de courant, \vec{j} :

$$\vec{j} = \frac{1}{\mu_0} \vec{\text{rot}} \vec{B} = \frac{C}{\mu_0} \vec{u}_z .$$

- (d) Trouvez le courant I traversant une surface $\vec{S} = \vec{u}_z \mathcal{S}$, définie par $z = \text{constant}$ et $\rho \leq a$.

Solution :

$$I = \iint_{\mathcal{S}} \vec{j} \cdot d\vec{S} = \iint_{\mathcal{S}} \frac{C}{\mu_0} \vec{u}_z \cdot \vec{u}_z d\mathcal{S} = \frac{C}{\mu_0} \int_0^a \rho d\rho \int_0^{2\pi} d\phi = \frac{C}{\mu_0} \mathcal{S} = \frac{C}{\mu_0} \pi a^2 .$$

4. (6 pts) On considère un solénoïde de longueur $\ell = 314,16$ cm, constitué de $N = 1000$ spires et de section carrée de côté $a = 10$ cm (voir Fig.4). L'axe du solénoïde est orienté selon \vec{u}_z . Donnez les formules et effectuez les applications numériques pour les questions (a) à (c). On adopte partout l'approximation du solénoïde infini, $\ell \gg a$.

- (a) Calculez l'expression ainsi que la valeur numérique du champ \vec{B}_{int} à l'intérieur du solénoïde lorsqu'un courant $I = 10$ A y circule. (Indice : appliquez la formule appropriée ou utilisez le théorème d'Ampère en supposant que le champ magnétique à l'extérieur du solénoïde est nul).

Solution :

$$\vec{B}_{\text{int}} = \mu_0 \frac{N}{\ell} I \vec{u}_z = \frac{4 \times \pi \times 10^{-7} \times 10^3 \times 10}{\pi} \vec{u}_z = 4 \times 10^{-3} \vec{u}_z \text{ T} .$$

- (b) Calculez l'inductance propre, L , du solénoïde (expression et A.N.).

Solution : Le flux magnétique à travers un spire de la bobine est :

$$\Phi_{\text{spire}} = |\vec{B}_{\text{int}}|S = |\vec{B}_{\text{int}}|a^2$$

et le flux à travers la Bobine est $\Phi_{\text{bobine}} = N\Phi_{\text{spire}}$. L'inductance de la Bobine est maintenant :

$$L = \frac{N\Phi_{\text{bobine}}}{I} = \mu_0 a^2 \frac{N^2}{\ell} = \frac{4 \times \pi \times 10^{-7} \times 10^{-2} \times 10^6}{\pi} = 4 \times 10^{-3} \text{ H}.$$

- (c) Donnez l'expression de l'énergie magnétique \mathcal{E}_m stockée dans la bobine et calculez sa valeur numérique pour $I = 10\text{A}$ (méthode au choix).

Solution :

$$\mathcal{E}_m = \frac{1}{2}LI^2 = \frac{1}{2}4 \times 10^{-3} \times 10^2 = 0.2 \text{ J}.$$

- (d) Dans la Fig.5, la bobine décrite dans l'énoncé est placée dans un circuit fermé de résistance R et immergée dans un champ externe uniforme et variable dans le temps, $\vec{B}_{\text{ext}}(t) = B_0 \cos(\omega t) [\cos \theta \vec{u}_z + \sin \theta \vec{u}_x]$. Calculez le flux de ce champ externe $\Phi_{\text{ext}}(t)$ à travers la bobine (expression uniquement).

Solution : Le flux magnétique à travers une spire de la bobine est :

$$\begin{aligned} \Phi_{\text{spire}} &= \iint_S \vec{B}_{\text{ext}} \cdot d\vec{S} = \iint_S B_0 \cos(\omega t) [\cos \theta \hat{e}_z + \sin \theta \hat{e}_x] \cdot \hat{e}_z dS \\ &= B_0 \cos(\omega t) \cos \theta \iint_S dS = B_0 \cos(\omega t) \cos \theta a^2. \end{aligned}$$

Le flux à travers la bobine est N fois celui d'une spire dans la bobine, et nous avons donc :

$$\Phi_{\text{bobine}}(t) = N\Phi_{\text{spire}} = Na^2 \cos \theta \cos(\omega t).$$

- (e) Déduisez la force électromotrice $e_{\text{ext}}(t)$ induite dans la bobine par le champ extérieur $\vec{B}_{\text{ext}}(t)$. (expression)

Solution :

$$e_{\text{ext}}(t) = -\frac{d\Phi_{\text{bobine}}}{dt} = -\frac{d}{dt} [Na^2 B_0 \cos \theta \cos(\omega t)] = Na^2 B_0 \omega \cos \theta \sin(\omega t)$$

- (f) Écrivez l'équation différentielle pour le courant $i(t)$ dans ce circuit, en fonction de la force électromotrice $e_{\text{ext}}(t)$ (due à $\vec{B}_{\text{ext}}(t)$), de L et de R .

Solution : Le courant $i(t)$ est la solution de l'équation :

$$e_{\text{ext}}(t) = L \frac{d}{dt} i(t) + Ri(t).$$

- (g) **Bonus (A faire seulement si vous avez terminé tout le reste de l'examen) :** Résoudre l'équation différentielle trouvée en (4f) pour $i(t)$.

Solution : Le courant $i(t)$ est la solution de l'équation :

$$e_{\text{ext}}(t) = L \frac{d}{dt} i(t) + Ri(t)$$

Simplifions la notation en définissant la constante, $e_0 \equiv Na^2 B_0 \omega \cos \theta$ de 5(c). La force électromotrice s'écrit alors :

$$e_{\text{ext}}(t) = Na^2 B_0 \omega \cos \theta \sin(\omega t) \equiv e_0 \sin(\omega t).$$

Le courant $i(t)$ en régime permanent sera sinusoïdale et déphasé par rapport à la force électromotrice :

$$i(t) = i_0 \sin(\omega t - \delta), \quad \text{et} \quad \frac{di}{dt} = \omega i_0 \cos(\omega t - \delta)$$

L'équation pour le courant en régime permanent devient donc :

$$\begin{aligned} e_0 \sin(\omega t) &= L\omega i_0 \cos(\omega t - \delta) + R i_0 \sin(\omega t - \delta) \\ &= L\omega i_0 \cos(\omega t) \cos \delta + L\omega i_0 \sin(\omega t) \sin \delta \\ &\quad + R i_0 \sin(\omega t) \cos \delta - R i_0 \cos(\omega t) \sin \delta, \end{aligned}$$

ce qui nous donne deux équations pour les coefficients de $\cos(\omega t)$ et $\sin(\omega t)$ respectivement :

$$\begin{aligned} 0 &= L\omega \cos \delta - R \sin \delta \\ e_0 &= R i_0 \cos \delta + L\omega i_0 \sin \delta. \end{aligned}$$

On peut résoudre ces deux équation afin de trouver :

$$\tan \delta = \frac{L\omega}{R}, \quad (\star)$$

et

$$\begin{aligned} e_0 &= i_0 (R \cos \delta + L\omega \sin \delta) = i_0 R \left(\cos \delta + \frac{L\omega}{R} \sin \delta \right) \\ &= i_0 R (\cos \delta + \tan \delta \sin \delta) = i_0 R \cos \delta (1 + \tan^2 \delta) \\ &= i_0 R \sqrt{1 + \tan^2 \delta} = i_0 R \sqrt{1 + \left(\frac{L\omega}{R} \right)^2}, \end{aligned}$$

où nous avons utilisé : $\cos \delta = \frac{1}{\sqrt{1+\tan^2 \delta}}$.

Nous pouvons donc déduire que :

$$i_0 = \frac{e_0}{R \sqrt{1 + \left(\frac{L\omega}{R} \right)^2}} = \frac{e_0}{\sqrt{R^2 + (L\omega)^2}}.$$

De façon alternative, on peut faire appel à la méthode des impédances complexes. L'impédance complexe du circuit est :

$$Z = R + j\omega L = |Z| e^{j\delta}.$$

Le courant complexe est :

$$i_c = \frac{e_c}{Z} = \frac{e_c}{|Z|} e^{-j\delta}.$$

La fonction du courant dans le temps est alors :

$$i(t) = i_0 \sin(\omega t - \delta)$$

où :

$$i_0 = \frac{e_0}{|Z|} = \frac{e_0}{\sqrt{R^2 + (L\omega)^2}},$$

et la phase :

$$\tan \delta = \frac{\text{Im}\{Z\}}{\text{Re}\{Z\}} = \frac{L\omega}{R}.$$

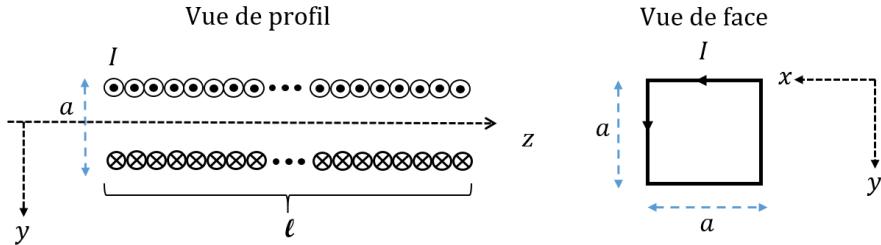


FIGURE 4 – Bobine de section carrée de longueur ℓ , avec un axe orienté selon u_z .

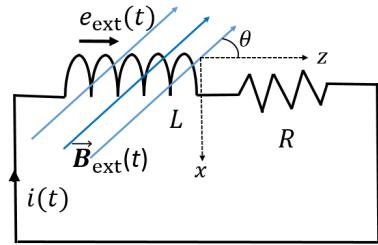


FIGURE 5 – Bobine de Fig.(4) dans un circuit de résistance R , immergée dans un champ $\vec{B}_{\text{ext}}(t)$.

$$\mu_0 = 4\pi 10^{-7} \text{ H.m}^{-1} \quad , \quad \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \simeq 9 \times 10^9 \text{ F.m}^{-1}$$

Cylindrique : $\overrightarrow{\text{rot}}\vec{F}(\rho, \phi, z) = \frac{1}{\rho}\vec{u}_\rho \left[\frac{\partial F_z}{\partial \phi} - \frac{\partial (\rho F_\phi)}{\partial z} \right] + \vec{u}_\phi \left[\frac{\partial F_\rho}{\partial z} - \frac{\partial F_z}{\partial \rho} \right] + \frac{1}{\rho}\vec{u}_z \left[\frac{\partial (\rho F_\phi)}{\partial \rho} - \frac{\partial F_\phi}{\partial \phi} \right]$ (4)