

Physique : Interrogation n°2 du 3 décembre 2015 – corrigé – barème

Exercice 1 :

Q1

4 pts

- Modèle équivalent au condensateur cylindrique infini
- On utilise un système de coordonnées cylindriques pour la topographie de E :
 - o Tout plan passant par l'axe zz' est plan de symétrie des charges et des milieux, donc plan de symétrie de E, qui est contenu dans chacun de ces plans
 - o Tout plan perpendiculaire à l'axe zz' est plan de symétrie des charges et des milieux, donc plan de symétrie de E, qui est contenu dans chacun de ces plans
 - o Invariance de la distribution selon z et selon $\theta \Rightarrow: \vec{E} = E(r)\vec{u}_r$.
- Enlever 0,5 aux élèves qui ne mentionnent qu'un seul type de plan de symétrie et concluent quand même !**
- On applique le théorème de Gauss pour établir l'expression du champ :
 - o Surface fermée cylindrique d'axe zz' de rayon r compris entre r_i et r_e , de hauteur avec les normales dirigées vers l'extérieur
 - o Le champ E est perpendiculaire aux normales \vec{u}_z et $-\vec{u}_z$ des bases du cylindre, dans le flux sortant par ces faces est nul.
 - o Le champ E est colinéaire à la normale \vec{u}_r de la paroi latérale du cylindre et uniforme sur toute cette surface : $\iint \varepsilon E(r)\vec{u}_r \cdot \vec{u}_r dS = \sum Q_{int}$
 - o $E(r) = \frac{Q}{2\pi\epsilon hr}$.
- Le champ s'exprime en fonction de la tension grâce à la circulation :

$$U_0 = V_{\hat{a}me} - V_{ecran} = \int_{r_i}^{r_e} E(r)\vec{u}_r \cdot \vec{u}_r dr$$

$$\text{donc } U_0 = \frac{Q}{2\pi\epsilon h} \ln\left(\frac{r_e}{r_i}\right) = rE(r) \ln\left(\frac{r_e}{r_i}\right), \text{ donc } E(r) = \frac{U_0}{r \ln\left(\frac{r_e}{r_i}\right)}$$

Q2

2,5 pts

- L'âme et l'écran restant chacun équipotentiels, les symétries et invariances du champ électrique restent inchangées $\vec{E} = E(r)\vec{u}_r$
Ajouter un bonus de 0.25 points si la topographie de E est déduite de $E = -gradV$
- La conductivité γ de l'isolant est non nulle donc il existe une densité volumique de courant \vec{j} telle que $\vec{j} = \gamma(r)\vec{E} = j(r)\vec{u}_r$

Méthode 1 :

\vec{j} est à flux conservatif donc constant à travers une surface cylindrique d'axe zz' de hauteur h et de rayon r compris entre r_i et r_e : $I = \iint j(r)\vec{u}_r \cdot \vec{u}_r dS$

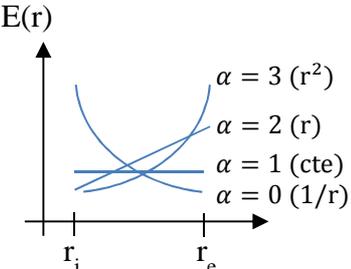
- o $I = 2\pi hrj(r)$ ou encore $j(r) = \frac{I}{2\pi hr}$
- o Donc $E(r) = \frac{I}{2\pi hr\gamma(r)} = \frac{C}{r\gamma(r)}$

Méthode 2 :

$$\text{div}\vec{j} = \text{div}(\gamma(r)E(r)\vec{u}_r) = 0 \Rightarrow \frac{1}{r} \frac{\partial r(\gamma E)}{\partial r} = 0 \Rightarrow E(r) = \frac{C}{r\gamma(r)}$$

$$U_0 = V_{\hat{a}me} - V_{ecran} = \int_{r_i}^{r_e} E(r)\vec{u}_r \cdot \vec{u}_r dr$$

$$\text{Donc, } U_0 = C \int_{r_i}^{r_e} \frac{dr}{r\gamma(r)} = C\beta = r\gamma(r)E(r)\beta, \text{ donc } E(r) = \frac{U_0}{r\gamma(r)\beta}$$

<p>Q3</p> <p>1,5 pts</p>	 <p>Commentaire: L'échauffement du câble change le sens du gradient du champ (ou tout commentaire ayant la même signification)</p>
<p>Q4</p> <p>1,5 pts</p>	<ul style="list-style-type: none"> - $div \epsilon \vec{E} = \rho$ ou $div \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon}$ au choix - d'après la topographie de E, $div \vec{E} = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{U_0}{\gamma(r)\beta} \right) = \frac{1}{r} \frac{\partial(rE(r))}{\partial r}$ - Si $T(r) \neq cte$ alors $\gamma(r) \neq cte$ donc $div(E) \neq 0$ donc $\rho \neq 0$
<p>Total : 9,5 (+ Bonus 0,5)</p>	

<p>Exercice 2 : Circuits magnétiques</p>	
<p>Q1</p> <p>3 pts</p>	<p>a) <u>Symétrie des courants et des milieux</u> :</p> <p>$\forall P$ considéré, le plan $(\vec{u}_r, P, \vec{u}_z)$ est plan de symétrie de la distribution de courant et des milieux</p> <p>$\Rightarrow \vec{B}_1$ est toujours perpendiculaire à ce plan : $\vec{B}_1 = B_1 \cdot \vec{u}_\theta$</p> <p><u>Invariance par rapport à la rotation d'angle θ</u> : $\vec{B}_1 = B_1(r, z) \cdot \vec{u}_\theta$</p> <p><u>Calcul de \vec{B}_1</u> : application du théorème d'Ampère généralisé: $\oint_{\Gamma^*} \frac{\vec{B}_1}{\mu} \cdot d\vec{\ell} = \sum I_{enlacés}$</p> <p>Le contour orienté doit être clairement défini avec la normale à la surface (sinon, 0)</p> <ul style="list-style-type: none"> • Si P est à l'intérieur du tore : $\vec{B}_1 = \frac{\mu_0 \mu_r \cdot NI}{2\pi r} \cdot \vec{u}_\theta$ • Si P est à l'extérieur du tore : $\sum I_{enclosed} = 0 \Rightarrow \vec{B}_1 = \vec{0}$
<p>1 pt</p>	<ul style="list-style-type: none"> • $\vec{B}_1 \approx \frac{\mu_0 \mu_r \cdot NI}{2\pi a} \cdot \vec{u}_\theta$ • $\Phi = L \cdot I$ et $\Phi = \iint_S \vec{B}_1 \cdot d\vec{S} = N \cdot B_1 \cdot S$ donc $L_1 = \frac{NB_1 S}{I} \approx \frac{\mu_0 \mu_r N^2 S}{2\pi a} \approx \frac{\mu_0 \mu_r N^2 R^2}{2a}$
<p>1 pt</p>	<p>A. N. : $B_1 \approx 1,4 \text{ T}$; $L_1 \approx 65,8 \text{ mH}$</p>
<p>1,5 pts</p>	<p><u>Tore rempli d'air</u> :</p> <ul style="list-style-type: none"> • $\vec{B}_2 = \frac{\vec{B}_1}{\mu_r} \approx \frac{\mu_0 \cdot NI}{2\pi a} \cdot \vec{u}_\theta$ • Inductance : $L_2 = \frac{NB_1 S}{I} = \frac{\mu_0 N^2 S}{2\pi a} = \frac{\mu_0 N^2 R^2}{2a} = \frac{L_1}{\mu_r}$ • A. N. : $B_2 = 0,2 \text{ mT}$; $L_2 = 9,4 \text{ } \mu\text{H}$ • <u>Commentaires</u> : B_1 (avec mat. magn.) $\gg B_2$ (sans mat. magn.) puisque $\mu_r \gg 1$. <p>Il y a augmentation de la capacité de stockage d'énergie magnétique du solénoïde torique si matériau magnétique utilisé.</p>

<p>Q2</p> <p>2,5 pts</p>	<p><u>Equation 1</u>: Théorème d' Ampère: $\oint_{\Gamma^+} \frac{\vec{B}}{\mu} \cdot d\vec{\ell} = \sum I_{enlacés} \Rightarrow \oint_{\Gamma_1^+} \frac{\vec{B}_1}{\mu_1} \cdot d\vec{\ell} + \oint_{\Gamma_2^+} \frac{\vec{B}_2}{\mu_2} \cdot d\vec{\ell} = NI$</p> $\frac{B_1}{\mu_1} \cdot (2\pi a - \ell) + \frac{B_2}{\mu_2} \cdot \ell = NI$ <p><u>Equation 2</u> : Conservation du flux : $B_1 \cdot S = B_2 \cdot S \Rightarrow B_1 = B_2 = B$</p> $\frac{B}{\mu_0} \left[\frac{2\pi a - \ell}{\mu_{r1}} + \frac{\ell}{\mu_{r2}} \right] = NI \Rightarrow \mu_{r2} = \frac{\ell}{\frac{\mu_0 NI}{B} - (2\pi a - \ell) \mu_{r1}}$ <p>A. N. : $\mu_{r2} \approx 1171$</p>
<p>Q3</p> <p>1,5 pts</p>	<p>a) $\vec{j}' = \text{Rot } \vec{M} = \vec{0}$ car \vec{M}_0 uniforme.</p> <p>$\vec{k}' = \vec{M}_0 \wedge \vec{n} = M_0 \cdot \vec{u}_\theta$ + Schéma</p>
<p>Bonus</p> <p>1,5 pts</p>	<p>b) Φ conservé $\Rightarrow \vec{B}_a \cdot \vec{S} = \vec{B}_f \cdot \vec{S} = \vec{B}_e \cdot \vec{S} \Rightarrow \vec{B}_a = \vec{B}_e = \vec{B}_f = \vec{B}$ (non noté)</p> <p>Théorème d' Ampère : $\frac{B}{\mu_0} \cdot \ell_a + \frac{B}{\mu_0 \cdot \mu_r} \cdot (2\pi a - \ell_a - e) + \frac{B}{\mu_0} \cdot e = M_0 \cdot \ell_a$</p> <p>Donc $B = \frac{M_0 \cdot \ell_a}{\frac{\ell_a}{\mu_0} + \frac{2\pi a - \ell_a - e}{\mu_0 \cdot \mu_r} + \frac{e}{\mu_0}}$</p>
<p>Total : 10,5 + 1,5 (bonus)</p>	