

# ONDES ELECTROMAGNETIQUES

## EXERCICE D' ORAL

### -EXERCICE 29.6-

• **ENONCE** :

« Energie d'un condensateur et vecteur de Poynting »

- On considère un condensateur plan de capacité  $C$ , dont les armatures sont des disques parallèles de rayon  $R$ , écartés d'une distance  $a \ll R$ .
- Compte tenu de la condition précédente, le champ électrique  $\vec{E}$  entre les armatures pourra être considéré comme **uniforme** et perpendiculaire aux disques, le champ magnétique  $\vec{B}$  étant quant à lui **orthoradial**.
- On suppose que la charge du condensateur est une fonction du temps  $q(t)$ .
  - 1) En désignant par  $W_c(t)$  l'énergie emmagasinée par le condensateur, calculer sa variation temporelle, soit  $\frac{dW_c(t)}{dt}$ , en fonction de  $q(t)$  et de  $C$ .
  - 2) Déterminer les champs  $\vec{E}$  et  $\vec{B}$ , ainsi que le vecteur de Poynting  $\vec{\Pi}$ , en tout point de l'espace inter armatures.
  - 3) En déduire la puissance électromagnétique entrant à travers la surface latérale délimitant le condensateur ; comparer à  $\frac{dW_c(t)}{dt}$  et conclure.

**Rappel** : en coordonnées cylindriques, on a :

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

**• CORRIGE :**

«Energie d'un condensateur et vecteur de Poynting »

$$1) \quad W_c(t) = \frac{q(t)^2}{2C} \Rightarrow \boxed{\frac{dW_c(t)}{dt} = \frac{1}{C} \times \frac{dq(t)}{dt} \times q(t)}$$

2) En négligeant les effets de bord, on peut en effet admettre que le champ électrique est quasiment uniforme entre les armatures du condensateur ; on écrit alors, en notant  $\sigma$  la densité surfacique de charges portées par un disque :

$$\vec{E}(t) = \frac{\sigma}{\epsilon_0} \vec{e}_z, \text{ où } \vec{e}_z \text{ est perpendiculaire aux plans des disques} \Rightarrow \boxed{\vec{E}(t) = \frac{q(t)}{\epsilon_0 \pi R^2} \vec{e}_z}$$

• A ce stade, on peut, à priori, calculer le champ magnétique de 2 façons différentes :

♦ à partir de l'équation de M.F :  $\overrightarrow{\text{rot}} \vec{E} = \vec{0} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \Rightarrow \vec{B}$  ne dépendrait pas du temps !

En fait, le champ électrique n'est que **quasiment** uniforme et les opérations de dérivation spatiale (lorsqu'on fait « agir » le rotationnel) entraînent des écarts non négligeables par rapport à la dérivation spatiale d'un champ rigoureusement uniforme (c'est le contraire lors d'une opération d'intégration, qui « lisse » ou « moyenne » ces mêmes écarts)  $\Rightarrow$  on optera pour le calcul suivant.

♦ à partir de l'équation de M.A :  $\overrightarrow{\text{rot}} \vec{B} = \frac{1}{c^2} \times \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = \frac{1}{c^2} \times \frac{dq/dt}{\epsilon_0 \pi R^2} \vec{e}_z$

• Puisque le champ  $\vec{B}$  est orthoradial et ne dépend pas de  $\theta$  (invariance par rotation autour de l'axe Oz), on obtient les relations :

♦  $\frac{\partial B_\theta}{\partial z} = 0 \Rightarrow B_\theta$  ne dépend pas non plus de la variable z.

♦  $\frac{1}{r} \times \frac{\partial(rB_\theta)}{\partial r} = \frac{1}{r} \times \frac{d(rB_\theta)}{dr} = \frac{1}{\pi \epsilon_0 c^2 R^2} \times \frac{dq(t)}{dt} \Rightarrow rB_\theta = \frac{dq/dt}{2\pi \epsilon_0 c^2 R^2} \times r^2 + cste$

Or, le champ magnétique devant rester fini sur l'axe (en  $r=0$ ), il faut  $\boxed{cste=0}$  ; d'où :

$$\boxed{\vec{B}(r,t) = \frac{dq/dt}{2\pi \epsilon_0 c^2 R^2} \times r \vec{e}_\theta}$$

• On en déduit le vecteur de Poynting :

$$\vec{\Pi}(r,t) = \vec{E} \wedge \vec{B} = \frac{q(t)}{\pi \epsilon_0 R^2} \times \frac{dq/dt}{2\pi \epsilon_0 \mu_0 c^2 R^2} \times r \times (\vec{e}_z \wedge \vec{e}_\theta) \Rightarrow \boxed{\vec{\Pi}(r,t) = -\frac{r}{2\pi^2 \epsilon_0 R^4} \times q(t) \times \frac{dq(t)}{dt} \vec{e}_r}$$

3) Exprimons le vecteur de Poynting à la périphérie du condensateur, c'est-à-dire en  $r=R$  ; on a :

$$\vec{\Pi}(R,t) = -\frac{1}{2\pi^2 \epsilon_0 R^3} \times q(t) \times \frac{dq(t)}{dt} \vec{e}_r \Rightarrow \text{on peut calculer la puissance électromagnétique entrant}$$

dans le condensateur à travers sa surface latérale selon :

$$P_{em}(t) = \iint_{surf.lat} \Pi(R,t) \vec{e}_r \cdot (-\vec{e}_r) dS = - \iint_{surf.lat} \Pi(R,t) \times dS = \frac{1}{2\pi^2 \epsilon_0 R^3} \times \frac{dq(t)}{dt} \times q(t) \times 2\pi R a \Rightarrow$$

$$P_{em}(t) = \frac{a}{\pi \epsilon_0 R^2} \times \frac{dq(t)}{dt} \times q(t) = \frac{1}{C} \times \frac{dq(t)}{dt} \times q(t)$$

**Rq1** : en effet, la capacité d'un condensateur plan est donnée par  $C = \epsilon_0 \times \frac{S}{e}$ , où  $S$  est la surface d'une armature (ici,  $S = \pi R^2$ ) et  $e$  l'écartement des 2 armatures.

**Rq2** : on trouve donc que  $P_{em}(t) = \frac{dW_C(t)}{dt}$ , ce qui traduit le fait que **toute** la puissance électromagnétique entrant en  $r=R$  est emmagasinée dans le condensateur, sans aucune perte (normal pour un condensateur « parfait », modélisé par sa seule capacité).