

**Problème I**

Soit le champs de vectoriel:

$$\vec{A}(r, \theta, \phi, t) = \frac{\sin(\theta)}{r} \left[ \underbrace{\cos(kr - \omega t)}_u - \frac{1}{kr} \sin(kr - \omega t) \right] \hat{\phi}, \quad (1)$$

où  $\omega = kc$ , et qui satisfait l'équation d'onde vectorielle:

$$\frac{1}{c^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} \vec{A}(r, \theta, \phi, t) - \nabla^2 \vec{A}(r, \theta, \phi, t) = 0, \quad (2)$$

où  $\nabla^2$  est le laplacien vectoriel,  $\nabla^2 \vec{A} = \vec{\nabla}(\vec{\nabla} \cdot \vec{A}) - \vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times \vec{A})$ . On rappelle l'expression des différentes opérateurs différentiels en coordonnées sphériques:

$$\vec{\nabla} f = \frac{\partial f}{\partial r} \hat{r} + \frac{1}{r} \frac{\partial f}{\partial \theta} \hat{\theta} + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial f}{\partial \phi} \hat{\phi}, \quad (3)$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{A} = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} (r^2 A_r) + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} (A_\theta \sin \theta) + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \phi} A_\phi, \quad (4)$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{A} = \frac{1}{r \sin \theta} \left( \frac{\partial}{\partial \theta} (A_\phi \sin \theta) - \frac{\partial}{\partial \phi} A_\theta \right) \hat{r} + \frac{1}{r} \left( \frac{1}{\sin \theta} \frac{\partial}{\partial \phi} A_r - \frac{\partial}{\partial r} (r A_\phi) \right) \hat{\theta} \quad (5)$$

$$+ \frac{1}{r} \left( \frac{\partial}{\partial r} (r A_\theta) - \frac{\partial}{\partial \theta} A_r \right) \hat{\phi}. \quad (6)$$

- Calculer la divergence  $\vec{\nabla} \cdot \vec{A}(r, \theta, \phi, t)$  et le rotationnel  $\vec{\nabla} \times \vec{A}(r, \theta, \phi, t)$ .
- Calculer ensuite  $\vec{\nabla}(\vec{\nabla} \cdot \vec{A}(r, \theta, \phi, t))$  et  $\vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times \vec{A}(r, \theta, \phi, t))$ .
- Montrer que le champ vectoriel (10) satisfait bien l'équation d'onde vectorielle (2).

**Problème II**

On considère un matériel de conductivité  $\sigma$ , de permittivité  $\epsilon_0$  et de perméabilité  $\mu_0$ , sans charges ni courants libres.

- Montrer, à partir des équations de Maxwells, que les champs  $\vec{E}$  et  $\vec{B}$  doivent satisfaire les équations:

$$\frac{1}{c^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} \vec{E} + \mu_0 \sigma \frac{\partial}{\partial t} \vec{E} - \nabla^2 \vec{E} = 0, \quad (7)$$

$$\frac{1}{c^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} \vec{B} + \mu_0 \sigma \frac{\partial}{\partial t} \vec{B} - \nabla^2 \vec{B} = 0. \quad (8)$$

- b) Montrer qu'une onde plane  $\vec{E}(\vec{r}, t) = \vec{E}_0 e^{i(\omega t - \vec{k} \cdot \vec{r})}$ , avec  $\vec{E}_0, \vec{k}$  des vecteurs constants, est une solution de l'équation (7) si et seulement

$$\vec{k} \cdot \vec{k} = \frac{\omega^2}{c^2} - i\mu_0 \sigma \omega. \quad (9)$$

- c) On pose  $\vec{k} = k e^{-i\frac{\phi}{2}} \hat{u}$ , avec  $\hat{u}$  un vecteur unitaire,  $k, \phi$  deux nombres réels. Exprimer alors  $k$  et  $\phi$  en fonction des données du problème.

### Problème III

On considère une onde électromagnétique incidente sur un matériel de conductivité  $\sigma$ , de permittivité  $\epsilon_0$  et de perméabilité  $\mu_0$ , sans charges ni courants libres. On supposera que le matériel remplit la partie  $x \geq 0$  de l'espace, et que l'extérieur du matériel est vide. On supposera de plus que l'onde incidente est de la forme

$$\vec{E} = \vec{E}_i e^{i(\omega t - \vec{k}_i \cdot \vec{r})},$$

avec le vecteur d'onde  $\vec{k}_i = k_i \cos \theta \hat{u}_x + k_i \sin \theta \hat{u}_y$ .

- a) Soient  $\theta_R$  et  $\theta_T$ , les angles entre l'axe des  $x$  et la direction de propagation de l'onde réfléchie, et de l'onde transmise, respectivement. Exprimer  $\theta_R$  et  $\theta_t$  en fonction des données du problème. Montrer que si  $\theta \neq 0$ , alors  $\theta_t \notin \mathbb{R}$ .
- b) En supposant que  $\vec{E}_i$  soit dans le plan  $XY$ , exprimer l'amplitude de l'onde réfléchie et de l'onde transmise en fonction des données du problème.

### Problème IV

Soit l'onde électromagnétique décrite par le champ électrique:

$$\vec{E}(x, y, z, t) = E_0 \left( \frac{\hat{x} + i\hat{y}}{\sqrt{2}} \right) e^{i(\omega t - kz)} \quad (10)$$

où  $\omega = kc$ .

- a) Le vecteur de Poynting  $\vec{S} = \mu_0^{-1} \text{Re}\{\vec{E}\} \times \text{Re}\{\vec{B}\}$  décrit (entre autres) la densité d'énergie et d'impulsion transportées par l'onde. Donner le vecteur de Poynting pour l'onde décrite par l'équation (10).

- b) Calculer la densité d'énergie électromagnétique contenue dans cette onde.  
c) Comparer ces résultats avec ceux pour une onde polarisée en  $x$ , c'est à dire

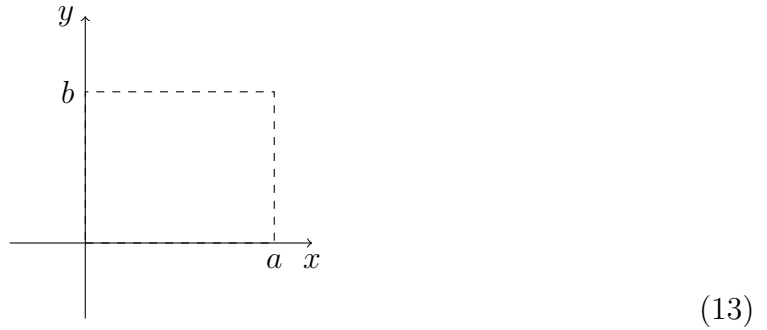
$$\vec{E}(x, y, z, t) = E_0 \hat{x} e^{i(\omega t - kz)}. \quad (11)$$

Vérifier que cette onde respecte la conservation de l'énergie électro-magnétique:

$$\frac{\partial}{\partial t} \mathcal{E}_{EM} + \vec{\nabla} \cdot \vec{S} = 0. \quad (12)$$

### Problème V

Un guide d'onde est un tube ou un conduit dont les parois sont considérées comme des conducteurs parfaits, utilisés pour diriger des ondes électromagnétiques dans une direction particulière, ou pour empêcher certaines ondes de traverser une ouverture. On considère ici un guide d'onde de section rectangulaire, de côté  $a$  et  $b$ :



Sur les bords du guide, on doit avoir  $\vec{B} \cdot \hat{n} = 0$ , et  $\vec{E} \times \hat{n} = 0$ , avec  $\hat{n}$  la normale à la surface. Si on suppose une onde de la forme

$$\vec{E} = \vec{E}_0(x, y) e^{i(kz - \omega t)}, \quad \vec{B} = \vec{B}_0(x, y) e^{i(kz - \omega t)}, \quad (14)$$

les équations de Maxwell imposent alors

$$E_x = \frac{i}{(\omega/c)^2 - k^2} \left( k \frac{\partial E_z}{\partial x} + \omega \frac{\partial B_z}{\partial y} \right), \quad E_y = \frac{i}{(\omega/c)^2 - k^2} \left( k \frac{\partial E_z}{\partial y} - \omega \frac{\partial B_z}{\partial x} \right) \quad (15)$$

$$B_x = \frac{i}{(\omega/c)^2 - k^2} \left( k \frac{\partial B_z}{\partial x} - \frac{\omega}{c^2} \frac{\partial E_z}{\partial y} \right), \quad B_y = \frac{i}{(\omega/c)^2 - k^2} \left( k \frac{\partial B_z}{\partial y} + \frac{\omega}{c^2} \frac{\partial E_z}{\partial x} \right), \quad (16)$$

ainsi que

$$\frac{\partial E_y}{\partial x} - \frac{\partial E_x}{\partial y} = i\omega B_z, \quad \frac{\partial B_y}{\partial x} - \frac{\partial B_x}{\partial y} = -\frac{i\omega}{c^2} E_z. \quad (17)$$

a) En supposant que  $B_z = 0$ , montrer alors que l'équation (17) se réduit alors à

$$\frac{\partial^2 E_z}{\partial^2 x} + \frac{\partial^2 E_z}{\partial^2 y} = (k^2 - (\omega/c)^2) E_z. \quad (18)$$

b) En utilisant la méthode de la séparation des variables, poser  $E_z = F(x)G(y)$  et montrer que l'équation (18) se réduit alors au système d'équations aux dérivées ordinaires:

$$\frac{1}{F} F'' = -k_x^2, \quad \frac{1}{G} G'' = -k_y^2. \quad (19)$$

Donner les conditions aux bords satisfaites par les fonctions  $F$  et  $G$ .

- c) Montrer qu'il y a une pulsation minimale  $\omega_c$  telle que si  $\omega < \omega_c$  alors  $\text{Re}(k) = 0$ , i.e. il n'y pas de propagation dans le guide. Exprimer cette pulsation critique en termes des données du problème.
- d) Montrer que si  $\omega > \omega_c$ , alors la vitesse de phase de l'onde est plus grande que la vitesse de la lumière.