



Exercice 1 (Equation d'onde) :

10 points

1. La dimension physique de μ est $1/m$ dans le système SI – plus généralement $[\mu] = 1/\text{longueur}$.
2. Insertion de $\psi(\mathbf{r}, t) = \exp(i[\mathbf{k} \cdot \mathbf{r} - \omega t])$, dans l'équation d'onde

$$\frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \psi}{\partial t^2} - \Delta \psi + \mu^2 \psi = 0,$$

mène à

$$\left\{ -\frac{\omega^2}{c^2} + k^2 + \mu^2 \right\} \exp(i[\mathbf{k} \cdot \mathbf{r} - \omega t]) = 0,$$

où $k = |\mathbf{k}| = \sqrt{k_x^2 + k_y^2 + k_z^2} > 0$. Comme l'exponentielle ne peut pas devenir nulle, on obtient la contrainte – ou bien la relation de dispersion

$$\boxed{-\frac{\omega^2}{c^2} + k^2 + \mu^2 = 0} \quad (1)$$

3. Comme $k > 0$, la relation (1) mène à

$$k = \sqrt{\frac{\omega^2}{c^2} - \mu^2}$$

pour une pulsation ω donnée. On voit que k devient imaginaire si $\omega^2/c^2 < \mu^2$. Définissant $\mathbf{n} = \mathbf{k}/k$ l'onde plane $\exp(i[\mathbf{k} \cdot \mathbf{r} - \omega t]) = \exp(-|k|\mathbf{n} \cdot \mathbf{r} - i\omega t)$ devient formellement une exponentielle décroissante dans la direction de propagation, \mathbf{n} – on n'a plus de propagation. La pulsation de coupure est donc

$$\boxed{\omega_c = \mu c}$$

On rappelle que $\omega > 0$ par définition.

Exercice 2 (Milieux anisotrope) :

10 points

1. Utilisant le tenseur ϵ_r donné, on trouve pour les composantes du tenseur réduit, $\tilde{\epsilon}$ avec la formule générale

$$\tilde{\epsilon}_r = \begin{pmatrix} \epsilon_{xx}^r - \frac{\epsilon_{xz}^r \epsilon_{zx}^r}{\epsilon_{zz}^r} & \epsilon_{xy}^r - \frac{\epsilon_{xz}^r \epsilon_{zy}^r}{\epsilon_{zz}^r} \\ \epsilon_{yx}^r - \frac{\epsilon_{yz}^r \epsilon_{zx}^r}{\epsilon_{zz}^r} & \epsilon_{yy}^r - \frac{\epsilon_{yz}^r \epsilon_{zy}^r}{\epsilon_{zz}^r} \end{pmatrix}$$

et la matrice

$$\epsilon_r = \begin{pmatrix} 3/2 & 0 & 1/2 \\ 0 & 3/2 & 0 \\ 1/2 & 0 & 3/2 \end{pmatrix},$$

pour le cas spécifique

$$\tilde{\epsilon}_r = \begin{pmatrix} 4/3 & 0 \\ 0 & 3/2 \end{pmatrix}$$

Les valeurs propres sont données par

$$\det(\tilde{\epsilon}_r - \alpha \mathbf{1}) = \begin{vmatrix} 4/3 - \alpha & 0 \\ 0 & 3/2 - \alpha \end{vmatrix} = 0 \Rightarrow \alpha_1 = 4/3, \alpha_2 = 3/2.$$

Avec ceci les vitesses de phases principales sont

$$c_1 = \frac{c_0}{\sqrt{4/3}}, c_2 = \frac{c_0}{\sqrt{3/2}}$$

2. (a) Afin de calculer les amplitudes \mathbf{E}_0 possibles on commence par les vecteurs propres de $\epsilon^{(r)}$ qui sont associés aux vecteurs propres via $\tilde{\epsilon}_r \mathbf{u} = \alpha \mathbf{u}$. On voit immédiatement que

$$\mathbf{u}_1 = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \mathbf{u}_2 = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}$$

pour les vecteurs propres normalisés à 1. Le champ électrique dans le plan $(x, y) \perp \mathbf{k}$ est donc donné par deux vecteurs de la forme

$$\tilde{\mathbf{E}}_1 = \begin{pmatrix} E_1 \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \tilde{\mathbf{E}}_2 = \begin{pmatrix} 0 \\ E_2 \end{pmatrix}$$

Pour la construction des amplitudes du champ électrique on utilise que (voir cours)

$$\mathbf{E}_0 = \begin{pmatrix} E_{0,x} \\ E_{0,y} \\ -\frac{1}{\epsilon_{r,zz}}(\epsilon_{r,zx}E_{0,x} + \epsilon_{r,zy}E_{0,y}) \end{pmatrix}$$

où $E_{0,x}$ et $E_{0,y}$ sont les composantes du champ électrique \perp à \mathbf{k} qui sont données par les vecteurs propres $\tilde{\mathbf{E}}_{1,2}$. Avec $\tilde{\mathbf{E}}_{1,2}$ donnés en haut et la forme donnée de ϵ_r , on trouve

$$\mathbf{E}_{0,1} = \begin{pmatrix} E_1 \\ 0 \\ -\frac{1}{3}E_1 \end{pmatrix}, \quad \mathbf{E}_{0,2} = \begin{pmatrix} 0 \\ E_2 \\ 0 \end{pmatrix}$$

- (b) A partir de la relation générale $\partial_t \mathbf{B} = -\nabla \wedge \mathbf{E}$ on trouve pour une onde plane (voir cours) $\mathbf{B} = \omega^{-1} \mathbf{k} \wedge \mathbf{E}$. Ceci donne pour l'exemple spécifique $\mathbf{B}_{1,2} = \mathbf{B}_{1,2}^{(0)} \exp(i[\mathbf{k} \cdot \mathbf{r} - \omega t])$ où

$$\mathbf{B}_{0,1} = \frac{k}{\omega} \mathbf{e}_z \wedge \mathbf{E}_{0,1} = \frac{k}{\omega} \begin{pmatrix} 0 \\ E_1 \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \mathbf{B}_{0,2} = \frac{k}{\omega} \mathbf{e}_z \wedge \mathbf{E}_{0,2} = \frac{k}{\omega} \begin{pmatrix} -E_2 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

(c) Utilisant que le vecteur de Poynting a la forme générale

$$\mathbf{S} = \Re\{\mathbf{E}\} \wedge \Re\{\mathbf{H}\}$$

ainsi que $\mathbf{E}_{1,2} = \mathbf{E}_{0;1,2} \cos(kz - \omega t)$ et $\mathbf{B}_{1,2} = \mathbf{B}_{0;1,2} \cos(kz - \omega t)$, on trouve

$$\mathbf{S}_1 = \begin{pmatrix} \frac{E_1^2 k \cos^2(kz - \omega t)}{3\mu\omega} \\ 0 \\ \frac{E_1^2 k \cos^2(kz - \omega t)}{\mu\omega} \end{pmatrix},$$
$$\mathbf{S}_2 = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \frac{E_2^2 k \cos^2(kz - \omega t)}{\mu\omega} \end{pmatrix}.$$