

**Examen final**

(Durée : 2h)

**Exercice N°1 (6 points : 2 points/question)**

On considère un matériau diélectrique linéaire, homogène et anisotrope, dans lequel les vecteurs champ électrique  $\vec{E}$  et vecteur induction électrique  $\vec{D}$  sont supposés uniformes. Dans ce matériau anisotrope, la permittivité diélectrique est un tenseur  $3 \times 3$  qui a pour expression :  $(\varepsilon) = \varepsilon_0 \begin{pmatrix} 5 & 2 & 0 \\ 2 & 4 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$ . Le vecteur  $\vec{D}$  a pour expression :  $\vec{D} = 4\varepsilon_0 E_0 \vec{u}_x + 10\varepsilon_0 E_0 \vec{u}_y + 0\vec{u}_z$  et le vecteur  $\vec{E}$  pour expression  $\vec{E} = E_x \vec{u}_x + E_y \vec{u}_y + E_z \vec{u}_z$ . La permittivité diélectrique du vide est  $\varepsilon_0$  et  $E_0$  est une valeur particulière du champ électrique. Les vecteurs  $\vec{u}_x$ ,  $\vec{u}_y$  et  $\vec{u}_z$  sont des vecteurs unitaires respectivement portés par les axes  $Ox$ ,  $Oy$  et  $Oz$  d'un repère orthonormé.

1. Déterminer les composantes  $E_x$ ,  $E_y$  et  $E_z$  du champ électrique en fonction de  $E_0$ .
2. En déduire l'expression du vecteur polarisation électrique  $\vec{P}$  en fonction de  $E_0$ .
3. Donner l'expression du tenseur de susceptibilité électrique ( $\chi$ ).

**Exercice N°2 (9 points : 1 + 1 + 2 + 1 + 1 + 1 + 1 + 1)**

On considère deux milieux diélectriques *non absorbants* et *non magnétiques* d'indices de réfraction  $n_1$  et  $n_2$ . Soit une onde lumineuse incidente (champ électrique  $\vec{E}_1$  et champ magnétique  $\vec{H}_1$ ), de **polarisation magnétique transversale (TM)**, dont le vecteur d'onde  $\vec{k}_1$  fait un angle  $\theta_1$  avec la normale (ou la perpendiculaire) à l'interface des deux milieux. L'onde réfractée (ou transmise dans

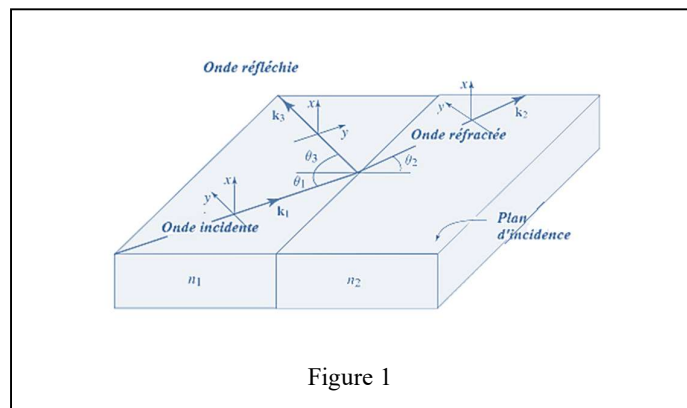


Figure 1

le milieu d'indice  $n_2$ ) est représentée par le vecteur  $\vec{k}_2$  qui fait un angle  $\theta_2$  avec la normale à l'interface, et l'onde réfléchie est représentée par le vecteur  $\vec{k}_3$  et l'angle avec la normale est noté  $\theta_3$  (Figure 1).

1. On rappelle que le trièdre  $\vec{E}_1$ ,  $\vec{H}_1$  et  $\vec{k}_1$  est direct. Quels sont la direction et le sens du vecteur  $\vec{H}_1$  ?
  - (a) axe des  $x$ , sens négatif
  - (b) axe des  $x$ , sens positif
  - (c) axe des  $y$ , sens négatif
  - (d) axe des  $y$ , sens positif

2. On rappelle que le coefficient de réflexion à l'interface s'écrit dans ce cas :  $r = \frac{n_1/\cos\theta_1 - n_2/\cos\theta_2}{n_1/\cos\theta_1 + n_2/\cos\theta_2}$ .

Quelle est la signification physique de  $|r|^2$  ?

3. Dans notre cas, le coefficient de transmission s'écrit  $t = \frac{2n_1\cos\theta_1}{n_1\cos\theta_2 + n_2\cos\theta_1}$ .

Exprimer la quantité  $(1 - |r|^2)$ , appelée transmittance  $\mathcal{T}$  de l'interface, en fonction de  $n_1$ ,  $n_2$ ,  $\theta_1$ ,  $\theta_2$  et  $t$ .

4. Exprimer le coefficient  $r$  en fonction des indices  $n_1$  et  $n_2$  et de l'angle d'incidence  $\theta_1$ , en tenant compte de la loi de la réfraction :  $n_1\sin\theta_1 = n_2\sin\theta_2$ .

5. Calculer la transmittance  $\mathcal{T}$  de l'interface Air/TiO<sub>2</sub> avec  $n_1 = 1$  et  $n_2 = 2,45$ , dans le cas d'une incidence normale de l'onde lumineuse.

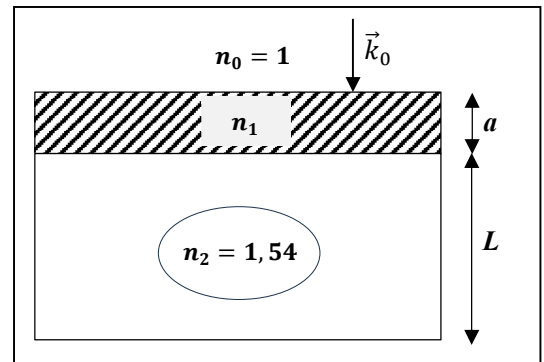
6. Même question concernant l'interface Air/MgF<sub>2</sub> avec  $n_1 = 1$  et  $n_2 = 1,38$ .

7. Même question concernant l'interface MgF<sub>2</sub>/TiO<sub>2</sub>, avec  $n_1 = 1,38$  et  $n_2 = 2,45$ .

8. En comparant les valeurs de  $\mathcal{T}$  obtenues dans les trois cas (questions 5, 6 et 7), quelles conclusions pouvez-vous en tirer ?

### Exercice N°3 (5 points : 1 + 2 + 2)

Soit un système composé d'une couche mince diélectrique d'indice de réfraction  $n_1$  et d'épaisseur  $a$ , comprise entre de l'air (indice de réfraction  $n_0 = 1$ ) et d'une couche de verre (indice de réfraction  $n_2 = 1,54$ ) et d'épaisseur  $L \gg a$  (figure ci-contre). La couche diélectrique d'indice  $n_1$  reçoit une onde lumineuse monochromatique en incidence normale et de vecteur d'onde  $\lambda_0 = 540 \text{ nm}$ . On rappelle que la matrice de transfert d'une couche d'indice  $n$  s'écrit :  $M =$



$$\begin{pmatrix} \cos ka & -\frac{i}{n} \sin ka \\ -i n \sin ka & \cos ka \end{pmatrix}$$
, avec  $k = k_0 n_1 = 2\pi n / \lambda_0$ , le vecteur d'onde et  $ka$  le déphasage produit dans la couche considérée. Le coefficient de réflexion global de la structure bicouche de la figure est donné par  $r = \frac{An_0 + Bn_2 n_0 - C - Dn_2}{An_0 + Bn_2 n_0 + C + Dn_2}$ , avec  $A = \cos ka$ ,  $B = -\frac{i}{n_1} \sin ka$ ,  $C = -i n_1 \sin ka$  et  $D = \cos ka$ . On peut montrer, par un

calcul simple, que la réflectance s'écrit :  $\mathcal{R} = |r|^2 = \frac{[n_1^2(1-n_2)^2 - (n_1^2 - n_2)^2] \cos^2 ka + (n_1^2 - n_2)^2}{[n_1^2(1+n_2)^2 - (n_1^2 + n_2)^2] \cos^2 ka + (n_1^2 + n_2)^2}$ .

1. Si  $\mathcal{R} = 0$ , et en supposant les milieux non absorbants (pas de pertes), quelle est la valeur de la transmittance  $\mathcal{T}$  ?

2. Quelles sont les deux conditions qui doivent être remplies en même temps pour que  $\mathcal{R} = 0$  ?

3. Montrer qu'une de ces deux conditions donne les valeurs possibles de l'épaisseur de la couche diélectrique d'indice  $n_1$ , sous la forme :  $a_p = \frac{(2p+1)\lambda_0}{4n_1}$ , où  $p$  est un entier ( $p = 0, 1, 2, \dots$ ).

**Corrigé de l'examen final du 18/01/2026**

(Durée : 2h)

**Exercice N°1 (6 points : 2 points/question)**

**1. Détermination des composantes  $E_x$ ,  $E_y$  et  $E_z$  du champ électrique.**

La relation entre  $\vec{D}$  et  $\vec{E}$  s'écrit sous forme tensorielle :  $\vec{D} = (\epsilon)\vec{E}$ . C'est-à-dire  $\epsilon_0 \begin{pmatrix} 4E_0 \\ 10E_0 \\ 0 \end{pmatrix} =$

$\epsilon_0 \begin{pmatrix} 5 & 2 & 0 \\ 2 & 4 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} E_x \\ E_y \\ E_z \end{pmatrix}$ , ce qui donne les 3 équations suivantes :

$$\begin{cases} 5E_x + 2E_y = 4E_0 & (1) \\ 2E_x + 4E_y = 10E_0 & (2) \\ E_z = 0 & (3) \end{cases}$$

Multiplions (1) par 2 et soustrayons (2) de l'équation obtenue ; on obtient  $E_x = -\frac{1}{4}E_0$ . En injectant cette valeur de  $E_x$  dans (2), par exemple, on obtient :  $E_y = \frac{21}{8}E_0$ . Donc le champ électrique s'écrit sous forme vectorielle :  $\vec{E} = -\frac{1}{4}E_0\vec{u}_x + \frac{21}{8}E_0\vec{u}_y + 0\vec{u}_z$ .

**2. Expression du vecteur polarisation électrique  $\vec{P}$ .**

$$\vec{D} = \epsilon_0\vec{E} + \vec{P}. \text{ Donc : } \vec{P} = \vec{D} - \epsilon_0\vec{E} = \frac{17}{4}\epsilon_0E_0\vec{u}_x + \frac{59}{8}\epsilon_0E_0\vec{u}_y + 0\vec{u}_z$$

**3. Expression du tenseur de susceptibilité électrique ( $\chi$ ).**

D'après  $\epsilon = \epsilon_0(1 + \chi)$ , on tire la relation qui donne le tenseur de susceptibilité :  $(\chi) = \frac{(\epsilon)}{\epsilon_0} - (I)$ , où  $(I)$  est le

tenseur identité  $3 \times 3$  :  $(I) = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$ . Le calcul donne :  $(\chi) = \begin{pmatrix} 4 & 2 & 0 \\ 2 & 3 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$ .

**Exercice N°2 (9 points : 1 + 1 + 2 + 1 + 1 + 1 + 1 + 1)**

**1. Direction et sens du vecteur champ magnétique  $\vec{H}_1$  ?**

Pour une onde TM, le vecteur champ magnétique est perpendiculaire au plan d'incidence. Avec le trièdre  $\vec{E}_1, \vec{H}_1, \vec{k}_1$  direct, la bonne réponse est (b).

**2. Signification physique de  $|r|^2$  ?**

$|r|^2 = \mathcal{R}$ , la réflectance (c'est le pourcentage de l'énergie lumineuse incidente qui est réfléchi à l'interface entre les milieux d'indices  $n_1$  et  $n_2$ ).

**3. Expression de la quantité  $(1 - |r|^2)$  en fonction de  $n_1, n_2, \theta_1, \theta_2$  et  $t$ .**

$$r = \frac{n_1 \cos \theta_1 - n_2 \cos \theta_2}{n_1 \cos \theta_1 + n_2 \cos \theta_2} = \frac{n_1 \cos \theta_2 - n_2 \cos \theta_1}{n_1 \cos \theta_2 + n_2 \cos \theta_1} \text{ et } |r|^2 = r^2 = \frac{(n_1 \cos \theta_2 - n_2 \cos \theta_1)^2}{(n_1 \cos \theta_2 + n_2 \cos \theta_1)^2}. \text{ La transmittance est :}$$

$$\mathcal{T} = 1 - r^2 = \frac{4n_1 n_2 \cos \theta_1 \cos \theta_2}{(n_1 \cos \theta_2 + n_2 \cos \theta_1)^2} = \frac{n_2 \cos \theta_2}{n_1 \cos \theta_1} t^2$$

4. Expression du coefficient  $r$  en fonction des indices  $n_1$  et  $n_2$  et de l'angle d'incidence  $\theta_1$ .

$$\begin{aligned} \mathcal{T} &= \frac{4n_1n_2\cos\theta_1\cos\theta_2}{(n_1\cos\theta_2 + n_2\cos\theta_1)^2} = \frac{4n_1n_2\cos\theta_1\sqrt{1-\sin^2\theta_2}}{(n_1\sqrt{1-\sin^2\theta_2} + n_2\cos\theta_1)^2} = \frac{4n_1n_2\cos\theta_1\sqrt{1-\frac{n_1^2}{n_2^2}\sin^2\theta_1}}{\left(n_1\sqrt{1-\frac{n_1^2}{n_2^2}\sin^2\theta_1} + n_2\cos\theta_1\right)^2} \\ &= \frac{4n_1n_2\cos\theta_1\sqrt{\frac{n_2^2 - n_1^2\sin^2\theta_1}{n_2^2}}}{\left(n_1\sqrt{\frac{n_2^2 - n_1^2\sin^2\theta_1}{n_2^2}} + n_2\cos\theta_1\right)^2} = \frac{4n_1\sqrt{n_2^2 - n_1^2\sin^2\theta_1}}{\left(\frac{n_1}{n_2}\sqrt{n_2^2 - n_1^2\sin^2\theta_1} + n_2\cos\theta_1\right)^2} \end{aligned}$$

5. Calcul de la transmittance de l'interface Air/TiO<sub>2</sub> pour  $n_1 = 1$  et  $n_2 = 2,45$  (incidence normale).

$$\mathcal{T} = \frac{4n_1\sqrt{n_2^2 - n_1^2\sin^2\theta_1}}{\left(\frac{n_1}{n_2}\sqrt{n_2^2 - n_1^2\sin^2\theta_1} + n_2\cos\theta_1\right)^2} = \frac{4n_1n_2}{(n_1+n_2)^2} = \frac{9,8}{11,9} \approx 82\%$$

6. Même question concernant l'interface Air/MgF<sub>2</sub> pour  $n_1 = 1$  et  $n_2 = 1,38$ .

$$\mathcal{T} = \frac{4n_1n_2}{(n_1+n_2)^2} = \frac{5,52}{5,66} \approx 97\%$$

7. Même question concernant l'interface MgF<sub>2</sub>/TiO<sub>2</sub>, avec  $n_1 = 1,38$  et  $n_2 = 2,45$ .

$$\mathcal{T} = \frac{4n_1n_2}{(n_1+n_2)^2} = \frac{13,524}{14,69} \approx 92\%$$

8. Comparaison des valeurs de  $\mathcal{T}$  obtenues. Conclusions ?

L'interface Air/MgF<sub>2</sub> est celle qui transmet le plus la lumière, suivie de l'interface MgF<sub>2</sub>/TiO<sub>2</sub>. Celle qui transmet le moins parmi ces 3 interfaces, est l'interface Air/TiO<sub>2</sub>.

Cette comparaison montre l'intérêt des couches intermédiaires (qui servent de couches anti-reflet) pour améliorer la transmission lumineuse et réduire les réflexions.

**Exercice N°3** (5 points : 1+2+2)

1. Valeur de la transmittance  $\mathcal{T}$  si  $\mathcal{R} = 0$  ?

Si  $\mathcal{R} = 0$  (réflexion parfaite de la lumière)  $\rightarrow$  Comme  $\mathcal{R} + \mathcal{T} = 1$ , alors  $\mathcal{T} = 1 = 100\%$  (transmission parfaite de la lumière à travers la couche diélectrique).

2. Deux conditions qui doivent être remplies en même temps pour que  $\mathcal{R} = 0$  ?

$$\text{Si } n_2 = 1,54 \rightarrow \text{On obtient : } \mathcal{R} = \frac{[0,2916n_1^2 - (n_1^2 - 1,54)^2]\cos^2ka + (n_1^2 - 1,54)^2}{[2,54n_1^2 - (n_1^2 + 1,54)^2]\cos^2ka - (n_1^2 + 1,54)^2}$$

$$\text{Une transmission parfaite signifie que } \mathcal{R} = 0 \rightarrow \begin{cases} \cos^2ka = 0 & (1) \\ (n_1^2 - n_2)^2 = 0 & (2) \end{cases} . \text{ Ces 2 conditions doivent être remplies en même temps.}$$

3. Expression de l'épaisseur de la couche diélectrique d'indice  $n_1$  sous la forme :  $a_p = \frac{(2p+1)\lambda_0}{4n_1}$ , ( $p = 0, 1, 2, \dots$ ) ?

$$(1) \rightarrow ka = (2p+1)\pi/2, \text{ or } ka = 2\pi n_1 a_p / \lambda_0 = (2p+1)\pi/2 \rightarrow a_p = \frac{(2p+1)\lambda_0}{4n_1}$$

$$(2) \rightarrow n_1 = \sqrt{1,54} \approx 1,24$$

A.N.:  $\lambda_0 = 550 \text{ nm} \rightarrow a_p = \frac{(2p+1)\lambda_0}{4n_1} \approx (2p+1)109 \text{ nm}$ . Valeur minimale :  $a_{p=0} = 109 \text{ nm}$ .