

*Si vous notez des erreurs, merci de nous les signaler.*

## 2004 CCP MP Physique 2

### PARTIE A - OPTIQUE

#### I – Étude géométrique

1. Les étoiles émettent des faisceaux de lumière parallèle (Ondes électromagnétiques planes), celui provenant de  $E_a$  parallèle à l'axe optique de la lunette, l'autre provenant de  $E_b$  faisant un angle  $\theta$  avec cet axe optique.

2.a.  $A_1$  et  $B_1$  se trouvent dans le plan focal image de

$$\text{la lentille } L_1. \quad \overline{A_1 B_1} = f'_1 \cdot \tan \theta \approx f'_1 \cdot \theta$$

2.b.  $\frac{\overline{A_2 B_2}}{\overline{A_1 B_1}} = \frac{\overline{O_2 A_2}}{\overline{O_2 A_1}} = 2$  et  $\frac{1}{\overline{O_2 A_2}} - \frac{1}{\overline{O_2 A_1}} = \frac{1}{f'_2}$

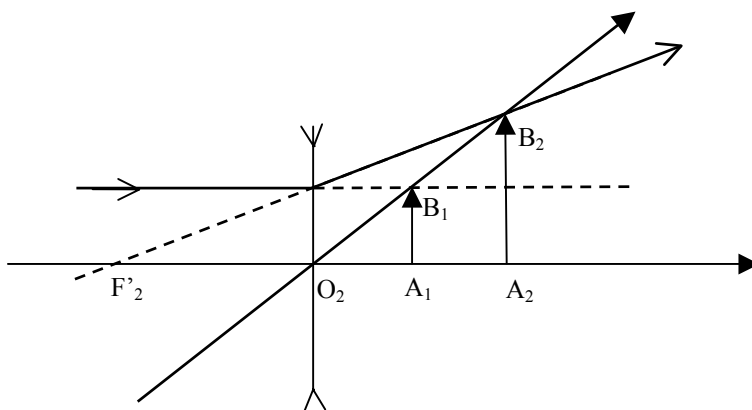
donnent  $\overline{O_2 A_1} = -\frac{1}{2} f'_2 = 1,25 \text{ cm}$

3.a.  $\overline{A_2 B_2} = f' \cdot \theta = f' \cdot \frac{\overline{A_1 B_1}}{f'_1}$  donne  $f' = 2f'_1$ .

3.b.  $\overline{A_1 A_2} = \overline{O_2 A_2} - \overline{O_2 A_1} = \overline{O_2 A_1} = 1,25 \text{ cm}$

L'encombrement est plus important avec cette association de deux lentilles, mais l'image finale est plus grande, ce qui permettra de mieux séparer les images des deux étoiles.

4.  $\overline{A_2 B_2}_{\min} = 2f'_1 \theta_{\min} = 9 \mu\text{m}$ , ce qui donne  $\theta_{\min} = 6,0 \cdot 10^{-7} \text{ rad} = 0,12 \text{ seconde d'arc}$ . De même, on aura  $\theta_{\max} = 768 * \theta_{\min} = 1,6 \text{ minute d'arc}$ .



#### II – Pouvoir séparateur de la lunette dû à la diffraction

##### A. Préliminaires

1. Principe de Huygens-Fresnel : La pupille diffractante est équivalente à un ensemble de sources secondaires émettrices d'ondes sphériques secondaires réparties continûment à la surface de la pupille. L'amplitude d'une onde sphérique est proportionnelle à la surface  $dS$  occupée par la source secondaire, à l'amplitude de l'onde incidente arrivant sur la source secondaire, à une constante de proportionnalité caractéristique du dispositif utilisé, à la transmission de la pupille et au déphasage lié à la position relative des points sur la source secondaire.

Pour une diffraction à l'infini, on supposera que les distances  $O'M$ ,  $OP$  et  $OO'$  sont très grandes par rapport aux dimensions de l'ouverture, ce qui se traduit également par  $O'P$  petit par rapport à  $OO'$  et  $OM$  petit par rapport à  $OO'$ .

2. Comme on observe la diffraction à l'infini, placer une lentille convergente permet d'observer la figure de diffraction dans le plan  $(\pi)$ , le plan focal de la lentille  $L_3$ . On aura  $X_P = \alpha \cdot f'_3$  et  $Y_P = \beta \cdot f'_3$ .

3. L'amplitude complexe de l'onde s'écrit :

$$\underline{A}'(P) = K_1 \int_{-a/2}^{+a/2} \int_{-b/2}^{+b/2} \exp \left( j \frac{2\pi}{\lambda} (\vec{u}_i - \vec{u}) \cdot \overrightarrow{CM} \right) dS = K_1 \int_{-a/2}^{+a/2} \int_{-b/2}^{+b/2} \exp \left( j \frac{2\pi}{\lambda} (\vec{u}_i - \vec{u}) \cdot \left( \overrightarrow{CO} + \overrightarrow{OM} \right) \right) dS$$

$$\underline{A}'(P) = K_1 \int_{-a/2}^{+a/2} \int_{-b/2}^{+b/2} \exp\left(j \frac{2\pi}{\lambda} (\vec{u}_i - \vec{u}) \cdot \begin{pmatrix} \longrightarrow \\ CO \end{pmatrix}\right) \exp\left(j \frac{2\pi}{\lambda} (\vec{u}_i - \vec{u}) \cdot \begin{pmatrix} \longrightarrow \\ OM \end{pmatrix}\right) dS$$

$$\underline{A}'(P) = \exp\left(j \frac{2\pi}{\lambda} (\vec{u}_i - \vec{u}) \cdot \begin{pmatrix} \longrightarrow \\ CO \end{pmatrix}\right) K_1 \int_{-a/2}^{+a/2} \int_{-b/2}^{+b/2} \exp\left(j \frac{2\pi}{\lambda} (\vec{u}_i - \vec{u}) \cdot \begin{pmatrix} \longrightarrow \\ OM \end{pmatrix}\right) dS$$

Comme  $CO = d_x \vec{u}_x + d_y \vec{u}_y$ , on obtient

$$\underline{A}'(P) = \exp\left(j \frac{2\pi}{\lambda} (\vec{u}_i - \vec{u}) \cdot (d_x \vec{u}_x + d_y \vec{u}_y)\right) K_1 \int_{-a/2}^{+a/2} \int_{-b/2}^{+b/2} \exp\left(j \frac{2\pi}{\lambda} (\vec{u}_i - \vec{u}) \cdot \begin{pmatrix} \longrightarrow \\ OM \end{pmatrix}\right) dS, \text{ ce qui peut s'écrire :}$$

$$\underline{A}'(P) = \exp\left(j \frac{2\pi}{\lambda} (\vec{u}_i - \vec{u}) \cdot (d_x \vec{u}_x + d_y \vec{u}_y)\right) \underline{A}(P) \text{ soit } \underline{A}'(P) = \exp(jh(d_x, d_y)) \underline{A}(P) \text{ avec}$$

$$h(d_x, d_y) = \frac{2\pi}{\lambda} (\vec{u}_i - \vec{u}) \cdot (d_x \vec{u}_x + d_y \vec{u}_y)$$

## B. Application : diffraction par la lunette

1.a. L'élément diffractant est le carré placé devant la lunette puisqu'il est inclus dans l'ouverture de la lunette.

Pour une incidence normale,  $\vec{u}_i = \vec{u}_z$  et donc  $\vec{u}_i \cdot OM = 0$ . Par ailleurs,  $\vec{u} \cdot OM = \alpha \cdot x + \beta \cdot y + \gamma \cdot 0 = \alpha \cdot x + \beta \cdot y$

et  $\alpha = \frac{X_P}{f'_1}$  et  $\beta = \frac{Y_P}{f'_1}$ . Comme  $dS = dx \cdot dy$ , on obtient l'intégrale suivante pour  $\underline{A}(P)$  :

$$\underline{A}(P) = K_1 \int_{-a/2}^{+a/2} \exp\left(-j \frac{2\pi X_P}{\lambda f'_1} x\right) dx \cdot \int_{-a/2}^{+a/2} \exp\left(-j \frac{2\pi Y_P}{\lambda f'_1} y\right) dy$$

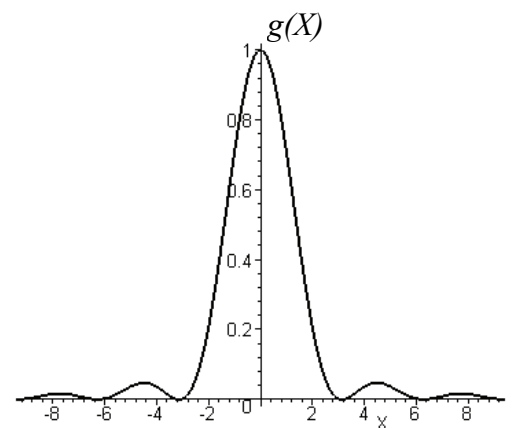
$$\int_{-a/2}^{+a/2} \exp\left(-j \frac{2\pi X_P}{\lambda f'_1} x\right) dx = \frac{\left[\exp\left(-j \frac{2\pi X_P}{\lambda f'_1} x\right)\right]_{-a/2}^{+a/2}}{-j \frac{2\pi X_P}{\lambda f'_1}} = \frac{\exp\left(-j \frac{\pi X_P}{\lambda f'_1} a\right) - \exp\left(j \frac{\pi X_P}{\lambda f'_1} a\right)}{-j \frac{2\pi X_P}{\lambda f'_1}}$$

$$= \frac{-2j \sin\left(\frac{\pi X_P}{\lambda f'_1} a\right)}{-j \frac{2\pi X_P}{\lambda f'_1}} = a \operatorname{sinc}\left(\frac{\pi X_P}{\lambda f'_1} a\right)$$

$$\text{On obtient donc } \underline{A}(P) = a^2 K_1 \operatorname{sinc}\left(\frac{\pi X_P}{\lambda f'_1} a\right) \operatorname{sinc}\left(\frac{\pi Y_P}{\lambda f'_1} a\right).$$

1.b. L'éclairement vaut  $\varepsilon_a(X_P, Y_P) = \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\underline{A}(P) \cdot \underline{A}^*(P))$ , ce qui

$$\text{conduit à } \varepsilon_a(X_P, Y_P) = \frac{1}{2} a^4 K_1^2 \operatorname{sinc}^2\left(\frac{\pi X_P}{\lambda f'_1} a\right) \operatorname{sinc}^2\left(\frac{\pi Y_P}{\lambda f'_1} a\right).$$



On a  $\boxed{\varepsilon_{a \max} = \frac{1}{2} K_1^2 a^4}$  et  $\boxed{g(X_P) = \sin^2 \left( \frac{\pi X_P}{\lambda f'_1} a \right)}$

**1.c.** Le centre de la figure de diffraction se situe en  $O'$ , image géométrique de  $E_a$ . La figure de diffraction est symétrique puisque la fonction  $\text{sinc}^2(X)$  est une fonction paire. Elle s'annulera pour  $\frac{\pi X_P}{\lambda f'_1} a = \pm \pi$ , soit pour

$\boxed{X_P = \pm \frac{\lambda f'_1}{a}}$  et on obtiendra une tache de largeur  $\boxed{\frac{2 \lambda f'_1}{a}}$ .

**1.d.** Si le carré devient une fente très longue selon l'axe  $y$ , alors la fonction  $\sin^2 \left( \frac{\pi Y_P}{\lambda f'_1} a_y \right)$  a une valeur quasi-nulle en toute direction, sauf pour  $Y_P = 0$  où alors la valeur est maximale et vaut 1.

On observera une amplitude  $\boxed{A(P) = a_x a_y K_1 \sin^2 \left( \frac{\pi X_P}{\lambda f'_1} a \right)}$  et l'éclairement aura alors comme expression

$\boxed{\varepsilon_a(X_P) = \frac{1}{2} a_x^2 a_y^2 K_1^2 \sin^2 \left( \frac{\pi X_P}{\lambda f'_1} a \right)}$  et sa forme sera la même que celle obtenue au **1.b.**

**2.a.** Pour  $E_b$ , on a  $\alpha_i = \sin \theta$ ,  $\beta_i = 0$  et  $\gamma_i = \cos \theta$ . Pour  $\theta$  faible,  $\alpha_i \approx \theta$  et  $\gamma_i \approx 1$ .

**2.b.** On obtient

$$\underline{A}_b(P) = K_1 \int_{-a/2}^{+a/2} \int_{-b/2}^{+b/2} \exp \left( j \frac{2\pi}{\lambda} (\vec{u}_i - \vec{u}) \cdot \overrightarrow{OM} \right) dS = K_1 \int_{-a/2}^{+a/2} \int_{-b/2}^{+b/2} \exp \left( j \frac{2\pi}{\lambda} [(\theta - \alpha) X_P - \beta Y_P] \right) dS, \quad \text{ce qui}$$

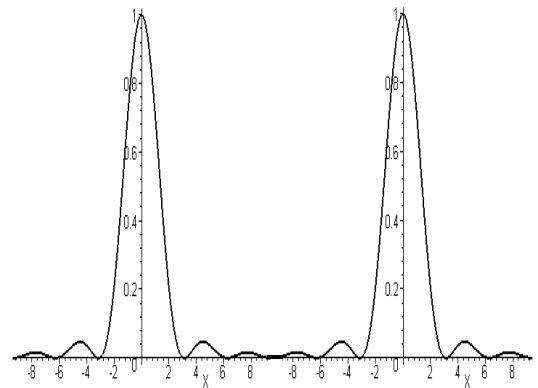
conduit à  $\underline{A}_b(P) = a^2 K_1 \sin^2 \left( \frac{\pi a}{\lambda} (\alpha - \theta) X_P \right) \sin^2 \left( \frac{\pi a}{\lambda} \beta Y_P \right)$  et l'éclairement s'écrira :

$\boxed{\varepsilon_b(X_P, Y_P) = \varepsilon_{b \max} \sin^2 \left( \frac{\pi}{\lambda} (\alpha - \theta) X_P \right) \sin^2 \left( \frac{\pi}{\lambda} \beta Y_P \right)}$

On obtient la même figure de diffraction que pour l'étoile  $E_a$ , mais elle est centrée sur le point tel que  $\underline{Y_P} = 0$  et  $\alpha = \theta$ , soit pour  $\underline{X_P} = f'_1 \cdot \theta$ .

**3.a.** Les deux sources sont incohérentes : les éclaircissements s'ajoutent.

**3.b.** Le premier minimum apparaît en  $\frac{\lambda f'_1}{a}$  (pour  $E_a$ ) alors que le maximum pour  $E_b$  est en  $f'_1 \cdot \theta$ . On aura donc ces deux positions qui coïncident pour  $\boxed{\theta_1 = \frac{\lambda}{a}}$ . AN :  $\theta_1 = 1,92 \cdot 10^{-6} \text{ rad} = 0,40 \text{ seconde d'arc}$ .



**3.c.** La largeur de la tache centrale de diffraction sur l'écran de la caméra sera donc pour une étoile de  $2 f'_1 \theta_1 \approx 29 \mu\text{m}$ , soit environ 3 pixels. C'est donc la dimension de l'ouverture, et la diffraction qui l'accompagne, qui limite le pouvoir séparateur.

### III – Interférences

**1.a.** On se trouve dans la situation du **II-B-1.a.**, ce qui donne  $\underline{A}'(P) = ab K_1 \sin^2 \left( \frac{\pi X_P}{\lambda f'_1} a \right) \sin^2 \left( \frac{\pi Y_P}{\lambda f'_1} b \right)$ . Pour une

fente fine, on aura  $\boxed{\underline{A}'(P) = ab K_1 \sin^2 \left( \frac{\pi}{\lambda} ab \right)}$ .

**1.b.** Pour la fente (2), il faut ajouter le déphasage lié à  $C_1 C_2$ , ce qui peut s'écrire :

$$\begin{aligned}
 \underline{A}'_2(X_p) &= K_1 \int_{-b/2}^{+b/2} \exp\left(j \frac{2\pi}{\lambda} (\vec{u}_z - \vec{u}) \cdot C_1 M\right) dS = K_1 \int_{-b/2}^{+b/2} \exp\left(j \frac{2\pi}{\lambda} (\vec{u}_z - \vec{u}) \cdot (C_1 C_2 + C_2 M)\right) dS \\
 &= K_1 \int_{-b/2}^{+b/2} \exp\left(-j \frac{2\pi}{\lambda} (\alpha \vec{u}_x + \beta \vec{u}_y) \cdot (C_1 C_2 + C_2 M)\right) dS = K_1 \int_{-b/2}^{+b/2} \exp\left(-j \frac{2\pi}{\lambda} (\alpha d)\right) \exp\left(-j \frac{2\pi}{\lambda} \alpha x\right) dx \\
 \underline{A}'_2(X_p) &= K_1 ab \exp\left(-j \frac{2\pi}{\lambda} (\alpha d)\right) \operatorname{sinc}\left(\frac{\pi}{\lambda} \alpha b\right)
 \end{aligned}$$

1.c. Les deux figures de diffraction, prises séparément, sont les mêmes, à un coefficient constant pour  $d$  donné, avec les mêmes amplitudes pour l'éclairement puisque le coefficient a un module qui vaut 1.

2.a. Les deux sources provenant de la division du front d'onde sont cohérentes. On a alors les amplitudes complexes qui s'ajoutent :  $\underline{A}(X_p) = \underline{A}'_1(X_p) + \underline{A}'_2(X_p)$

$$\underline{A}(X_p) = K_1 ab \left(1 + \exp\left(-j \frac{2\pi}{\lambda} (\alpha d)\right)\right) \operatorname{sinc}\left(\frac{\pi}{\lambda} \alpha b\right) \quad \text{et} \quad \varepsilon_T(X_p) = \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\underline{A}(X_p) \cdot \underline{A}^*(X_p)) \quad \text{s'écrit alors}$$

$$\varepsilon_T(X_p) = \frac{1}{2} K_1^2 a^2 b^2 \left(1 + \exp\left(-j \frac{2\pi}{\lambda} (\alpha d)\right)\right) \left(1 + \exp\left(j \frac{2\pi}{\lambda} (\alpha d)\right)\right) \operatorname{sinc}^2\left(\frac{\pi}{\lambda} \alpha b\right)$$

$$\varepsilon_T(X_p) = \frac{1}{2} K_1^2 a^2 b^2 \left(2 + \exp\left(j \frac{2\pi}{\lambda} (\alpha d)\right) + \exp\left(-j \frac{2\pi}{\lambda} (\alpha d)\right)\right) \operatorname{sinc}^2\left(\frac{\pi}{\lambda} \alpha b\right)$$

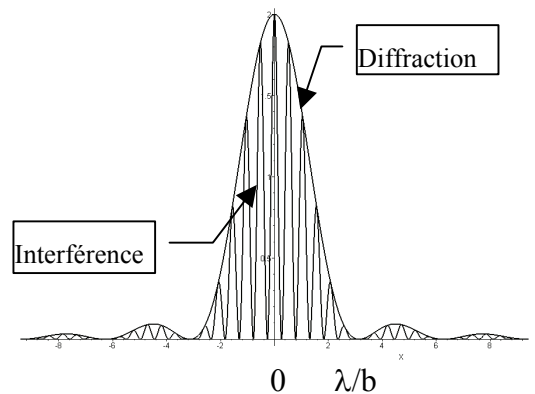
$$\varepsilon_T(X_p) = K_1^2 a^2 b^2 \left(1 + \cos\left(\frac{2\pi}{\lambda} \alpha d\right)\right) \operatorname{sinc}^2\left(\frac{\pi}{\lambda} \alpha b\right). \quad \text{On voit que cette expression se met sous la forme}$$

$$\varepsilon_T(X_p) = 2 * \frac{1}{2} K_1^2 a^2 b^2 \operatorname{sinc}^2\left(\frac{\pi}{\lambda} \alpha b\right) \left(1 + \cos\left(\frac{2\pi}{\lambda} \alpha d\right)\right), \quad \text{soit}$$

$$\varepsilon_T(X_p) = 2 * \varepsilon(X_p) g_1(X_p) \quad \text{où} \quad g_1(X_p) = 1 + \cos\left(\frac{2\pi}{\lambda} \alpha d\right) \text{ est}$$

une fonction caractéristique des interférences.

2.b. On voit bien que la figure de diffraction sert d'enveloppe à une figure d'interférence. Si les fentes sont infiniment fines, alors  $\lambda/b$  est très grand et l'on observe un nombre de franges d'interférences qui augmente : on observe essentiellement la figure d'interférence (la fonction  $\operatorname{sinc}^2$  tend vers 1 quand  $b$  tend vers 0).



L'interfrange vaut, en angle,  $i = \lambda/d$ .

3.a. Lorsqu'il n'y a qu'une seule étoile  $E_a$ , la figure d'interférence est centrée en  $X_{pa} = 0$  (ordre 0). Le centre de la figure d'interférence pour l'étoile  $E_b$  correspond à la position de l'image géométrique de  $E_b$  :  $X_{pb} = f'_1 \theta$  (ordre 0). Les centres des figures d'interférence sont distants de  $f'_1 \theta$ . Un brouillage des franges sera obtenu lorsque le maximum d'une figure correspond au minimum de l'autre.

3.b. Cette condition se traduit par  $f'_1 \theta = \frac{1}{2} i f'_1$ , soit  $d = \frac{\lambda}{2\theta}$ . La valeur minimale de  $\theta$  sera obtenu pour  $d$  le plus grand possible. Comme le dispositif est devant l'entrée de la lentille  $L_1$ , il faut  $d \leq a$ . On aura alors

$$\theta_2 = \frac{\lambda}{2a} = 0,68 \cdot 10^{-6} \text{ rad} = 0,14 \text{ seconde d'arc}$$

# PARTIE B - ÉLECTROMAGNÉTISME

## I – Préliminaires

### I.1. Superposition d'un champ uniforme et de celui d'un dipôle

I.1.1 Le théorème de superposition conduit, après calculs, à 
$$\vec{B}_R = \vec{B}_a + \vec{B}_M = B_a \left( -\frac{3R^3}{2r^3} \cos\theta \vec{e}_r + \left( 1 + \frac{R^3}{2r^3} \right) \vec{e}_z \right)$$

I.1.2.  $\vec{B}_R \cdot r\vec{e}_r = \vec{B}_a + \vec{B}_M = rB_a \left( -\frac{3R^3}{2r^3} \cos\theta + \left( 1 + \frac{R^3}{2r^3} \right) \vec{e}_z \cdot \vec{e}_r \right)$ . Comme  $\vec{e}_z \cdot \vec{e}_r = \cos\theta$ , il vient immédiatement

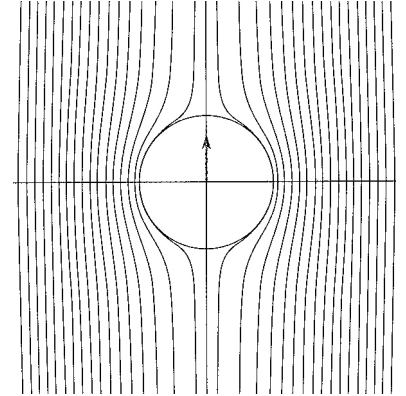
$$\vec{B}_R \cdot r\vec{e}_r = rB_a \left( 1 - \frac{R^3}{r^3} \right) \cos\theta$$

I.1.3. Pour  $r = R$ ,  $\vec{B}_R \cdot r\vec{e}_r = 0$ . Le champ  $\vec{B}_R$  est donc perpendiculaire à  $\vec{e}_r$ , soit tangent à la sphère de rayon  $R$ .

Au niveau de la sphère, en coordonnées cartésiennes,  $\vec{B}_R = \frac{3}{2} B_a (-\sin\theta \cos\theta \vec{e}_x + \sin^2\theta \vec{e}_z)$ . Le module de  $\vec{B}_R$  vaut donc

$$\|\vec{B}_R\| = \frac{3}{2} B_a \sin\theta : \text{il est maximal pour } \theta = \pi/2.$$

I.1.4. Loin de la sphère, le champ est uniforme et donc les lignes de champ sont des droites parallèles. Au niveau de la sphère, le champ est tangent à la sphère, ce qui conduit à des lignes de champ qui épousent la forme de la sphère. D'où l'allure des lignes de champ représentées ci-contre.



### I.2. Moment magnétique d'une distribution sphérique de courant

I.2.1. La distribution est indépendante de  $\varphi$ , et comme la distribution de courant est selon le vecteur de base  $\vec{e}_\varphi$ , l'axe  $Oz$  est un axe d'antisymétrie pour la distribution de courant. En tout point de cet axe, le champ magnétique sera porté par cet axe et donc 
$$\vec{B}(O) = B(O) \cdot \vec{e}_z$$

I.2.2. La loi de Biot et Savart s'écrit  $d\vec{B}(O) = \frac{\mu_0}{4\pi R^2} (\vec{J}_s dS \wedge \vec{e}_{PO})$  avec  $\vec{e}_{PO} = -\vec{e}_r$  et  $dS = R^2 \sin\theta d\theta d\varphi$ .

$$d\vec{B}(O) = -\frac{\mu_0}{4\pi R^2} (J_0 \sin\theta \cdot R^2 \sin\theta \cdot d\theta \cdot d\varphi) \vec{e}_\varphi \wedge \vec{e}_r = -\frac{\mu_0}{4\pi R^2} (J_0 \sin\theta \cdot R^2 \sin\theta \cdot d\theta \cdot d\varphi) \vec{e}_\theta$$

$$d\vec{B}(O) \cdot \vec{e}_z = -\frac{\mu_0 J_0}{4\pi} (\sin^2\theta \cdot d\theta \cdot d\varphi) \vec{e}_\theta \cdot \vec{e}_z = \frac{\mu_0 J_0}{4\pi} (\sin^3\theta \cdot d\theta \cdot d\varphi). \text{ On aura ainsi } \vec{B}(O) = \frac{\mu_0 J_0}{4\pi} \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^\pi \sin^3\theta d\theta \vec{e}_z,$$

$$\text{soit } \vec{B}(O) = \frac{\mu_0 J_0}{4\pi} 2\pi \frac{4}{3} \vec{e}_z \text{ et donc } \vec{B}(O) = \frac{2}{3} \mu_0 J_0 \vec{e}_z$$

I.2.3. Entre  $\theta$  et  $\theta + d\theta$ , on peut définir un élément de courant  $dI$  tel que  $dI \cdot 2\pi R \sin\theta = J_0 \sin\theta \cdot 2\pi R \sin\theta \cdot R d\theta$ , soit  $dI = J_0 R \sin\theta \cdot d\theta$ . Par définition, le moment dipolaire s'écrit  $d\vec{M} = dI \cdot S \cdot \vec{e}_z$ , soit :

$$d\vec{M} = J_0 R \sin\theta \cdot d\theta \cdot \pi (R \sin\theta)^2 \cdot \vec{e}_z \text{ et donc } d\vec{M} = \pi J_0 R^3 \sin^3\theta \cdot d\theta \cdot \vec{e}_z$$

I.2.4. Le moment magnétique total s'écrit  $\vec{M}_s = \pi J_0 R^3 \int_0^\pi \sin^3\theta \cdot d\theta \cdot \vec{e}_z$ , soit 
$$\vec{M}_s = \frac{4}{3} \pi R^3 J_0 \cdot \vec{e}_z$$

## II – Sphère supraconductrice dans un champ magnétique

### II.1. Propriétés du courant et du champ. Conséquences

II.1.1. L'équation de Maxwell-Ampère est  $\text{rot } \vec{B} = \mu_0 \vec{j}_v + \varepsilon_0 \mu_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$ . En régime stationnaire,  $\frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = \vec{0}$ . Le

champ à l'intérieur est tel que  $\vec{B} = \vec{0}$ . On a donc 
$$\vec{j}_v = \vec{0}$$

**II.1.2.a.** La relation générale de passage pour  $\vec{B} = \vec{0}$  est  $\vec{B}_2 - \vec{B}_1 = \mu_0 \vec{J}_s \wedge \vec{n}_{12}$ , ce qui donne  $(\vec{B}_2 - \vec{B}_1) \vec{n}_{12} = (\mu_0 \vec{J}_s \wedge \vec{n}_{12}) \vec{n}_{12} = \vec{0}$ , soit  $\vec{B}_{n2} - \vec{B}_{n1} = \vec{0}$

**II.1.2.b.** Comme le champ magnétique est nul à l'intérieur de la sphère, la composante normale est nulle à l'intérieur et donc aussi à l'extérieur. Il ne reste que la composante tangentielle à l'extérieur :  $\vec{B}_2$  est tangent à la sphère.

**II.1.2.c.** Pour le champ électrique,  $\vec{E}_2 - \vec{E}_1 = \frac{\sigma}{\epsilon_0} \vec{n}_{12}$  conduit à la continuité de la composante tangentielle. A

l'intérieur d'un conducteur en équilibre, le champ électrique est nul et donc le champ extérieur aura une composante tangentielle nulle. Le champ électrique est normal à la surface.

**II.1.3.a.**  $\vec{B}_2 - \vec{B}_1 = \mu_0 \vec{J}_s \wedge \vec{n}_{12}$  et comme  $\vec{B}_{n2} - \vec{B}_{n1} = \vec{0}$ , il vient immédiatement  $\vec{B}_{t2} - \vec{B}_{t1} = \mu_0 \vec{J}_s \wedge \vec{n}_{12}$

**II.1.3.b.** La relation précédente permet d'obtenir  $B_{2t} - B_{1t} = \mu_0 j_s$  et donc on a  $\vec{J}_s = \frac{1}{\mu_0} \vec{B}_2$

**II.1.3.c.** Le théorème de Coulomb traduit la discontinuité du champ électrique à la traversée d'une surface, soit

$$\vec{E}_2 = \frac{\sigma}{\epsilon_0} \vec{n}_{12}$$

**II.1.4.** On a obtenu  $\vec{B}_R = \vec{B}_a + \vec{B}_M = B_a \left( -\frac{3R^3}{2r^3} \cos \theta \vec{e}_r + \left( 1 + \frac{R^3}{2r^3} \right) \vec{e}_z \right)$ .

Pour  $r = R$ ,  $\vec{B}_R(R) = B_a \left( -\frac{3}{2} \cos \theta \vec{e}_r + \frac{3}{2} \vec{e}_z \right) = \frac{3}{2} B_a (-\cos \theta \vec{e}_r + \cos \theta \vec{e}_r - \sin \theta \vec{e}_\theta) = -\frac{3}{2} B_a \sin \theta \vec{e}_\theta$ . On obtient donc  $\vec{B}_2 = -\frac{3}{2} B_a \sin \theta \vec{e}_\theta = \mu_0 \vec{J}_s \wedge \vec{e}_r$ .

Comme  $\vec{e}_r \wedge (\vec{J}_s \wedge \vec{e}_r) = \vec{J}_s - (\vec{e}_r \cdot \vec{J}_s) \vec{e}_r = \vec{J}_s$ ,  $-\frac{3}{2} B_a \sin \theta (\vec{e}_r \wedge \vec{e}_\theta) = \mu_0 \vec{e}_r \wedge (\vec{J}_s \wedge \vec{e}_r) = \mu_0 \vec{J}_s = -\frac{3}{2} B_a \sin \theta \vec{e}_\phi$ , ce

qui donne  $\vec{J}_s = -\frac{3B_a \sin \theta}{2\mu_0} \vec{e}_\phi$

**II.1.5.** On obtient  $\vec{B}(O) = \frac{2}{3} \mu_0 J_0 \vec{e}_z = \vec{B}_{\text{int}} = \frac{2}{3} \mu_0 \left( -\frac{3B_a}{2\mu_0} \right) \vec{e}_z = -B_a \vec{e}_z$  : le champ total est bien nul à l'intérieur de la sphère.

**II.1.6.**  $J_s(R, \pi/2) = 1,2 \cdot 10^6 \text{ A.m}^{-1}$ .

**II.1.7.**  $\vec{M}_s = \frac{4}{3} \pi R^3 J_0 \cdot \vec{e}_z = -\frac{4}{3} \pi R^3 \frac{3B_a}{2\mu_0} \vec{e}_z$  d'où  $\vec{M}_s = -\frac{2\pi R^3}{\mu_0} B_a \vec{e}_z$ .  $\|\vec{M}_s\| = \frac{2\pi 10^{-6}}{4\pi 10^{-7}} = 5,0 \text{ Am}^2$

## II.2. Rupture de supraconductivité. État intermédiaire.

**II.2.1.**  $\|\vec{B}_R(R)\| = \frac{3}{2} B_a \sin \theta$  est maximal pour  $\theta = \pi/2$  : la supraconductivité cesse en premier au niveau du cercle équatorial.

**II.2.2.**  $\vec{J}_s = -\frac{3B_a \sin \theta}{2\mu_0} \vec{e}_\phi$  vaut, pour  $\theta = \pi/2$ ,  $\vec{J}_s = -\frac{3B_a}{2\mu_0} \vec{e}_\phi$  de module  $J_c = \frac{B_c}{\mu_0} = 9,94 \cdot 10^6 \text{ A.m}^{-2}$

**II.2.3.**  $\vec{B}_R(R) = -\frac{3}{2} B_a \sin \theta \vec{e}_\theta$ . Pour  $\theta = \pi/2$ ,  $\vec{B}_R(R) = -\frac{3}{2} B_a \vec{e}_\theta$  et donc on veut  $B_{\text{max}} = 3/2 \cdot B_1$ . On applique un champ maximal  $B_1 = 2/3 \cdot B_c = 8,33 \text{ T}$ .

**II.2.4. et II.2.5.** Cette question et la suivante semblent difficiles à résoudre sans information complémentaire. On pourra trouver celles-ci sur le site <http://www.lpm.u-nancy.fr/webperso/mangin.p/ch-3-champ-cri.pdf>, ce qui conduit aux conclusions suivantes :

$B_a < 2/3 B_c$  : la sphère est totalement supraconductrice.

$2/3 B_c < B_a < B_c$  : la sphère est partiellement supraconductrice.

$B_c < B_a$  : la sphère est totalement à l'état normal.

### II.3. Lévitiation magnétique.

**II.3.1.** Pour une couronne située entre  $\theta$  et  $\theta + d\theta$ , elle se comporte comme une spire parcourue par un courant  $dI$  tel que  $2\pi R \sin\theta \cdot dI = J_s 2\pi R^2 \sin\theta \cdot d\theta$ , soit  $dI = J_s R d\theta$ . La force élémentaire de Laplace s'écrit

$$d^2\vec{F} = dI \cdot d\vec{OM} \wedge \vec{B}_a \text{ et donc sur la couronne } d\vec{F} = dI \oint_{\text{couronne}} d\vec{OM} \wedge \vec{B}_a. \text{ Comme } \oint_{\text{Couronne}} d\vec{OM} = \vec{0}, \text{ il est clair}$$

que la force qui agit sur une couronne est nulle et donc la force qui agit sur la sphère placée dans un champ magnétique uniforme est nulle.

**II.3.2.**  $d\varepsilon_{pm} = -d\vec{M}_s \cdot \vec{B}_a = -(-Kd\vec{B}_a) \cdot \vec{B}_a$  d'où  $\varepsilon_{pm} = \frac{1}{2} K \vec{B}_a^2 + cste$

**II.3.3.** L'équilibre est stable lorsque l'énergie potentielle est minimale : la sphère se déplacera dans la zone de champ de module faible.