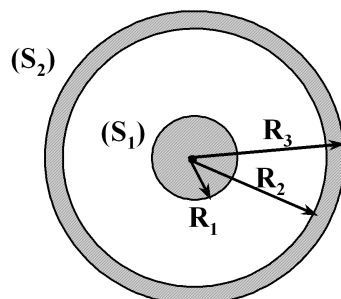


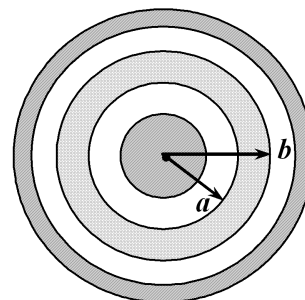
**Épreuve "Électricité 3"**  
**Module "Physique 7" – SMP4**

**A - Condensateur sphérique en présence d'un milieu diélectrique**

Une sphère conductrice ( $S_1$ ) de centre  $O$ , de rayon  $R_1$  est isolée et porte la charge  $Q_0 > 0$ . Elle est placée à l'intérieur d'une sphère conductrice ( $S_2$ ) creuse, isolée, neutre, de centre  $O$ , de rayon intérieur  $R_2$  ( $R_2 > R_1$ ) et de rayon extérieur  $R_3$  (figure 1).



**Figure 1**



**Figure 2**

- 1) a) Donner la répartition des charges sur chaque sphère.  
 b) Déterminer le champ électrostatique  $\vec{E}(M)$  en tout point  $M$  de l'espace tel que  $\vec{OM} = \vec{r}$  ( $r$  variant de zéro à l'infini).  
 c) En désignant par  $C_0$  la capacité du condensateur sphérique, exprimer  $1/C_0$  en fonction de  $\epsilon_0$  (permittivité du vide),  $R_1$  et  $R_2$ .
- 2) L'espace situé entre les sphères de centre  $O$  et de rayon  $a$  et  $b$  ( $a < b$ ,  $a > R_1$  et  $b < R_2$ ) est occupé par un milieu diélectrique linéaire, homogène et isotrope de permittivité  $\epsilon$  (permittivité relative  $\epsilon_r$ ) ; ce milieu ne comporte aucune charge libre (figure 2).  
 a) Déterminer en tout point  $M$  de l'espace le vecteur déplacement électrique  $\vec{D}(M)$  et le champ électrostatique  $\vec{E}(M)$ .  
 b) Si  $C$  désigne la capacité du nouveau condensateur, établir l'expression de  $1/C$  en fonction de  $\epsilon_0$ ,  $\epsilon_r$ ,  $R_1$ ,  $R_2$ ,  $a$  et  $b$ .  
 c) Donner les expressions des charges de polarisation du diélectrique. (On donne  $\text{div} \frac{\vec{r}}{r^3} = 0$ ).  
 d) Quelle remarque pouvez vous formuler sur ces charges ?

## B - Cylindre magnétique dans un champ extérieur $\vec{B}_0$ uniforme

Un barreau cylindrique magnétique linéaire, homogène et isotrope (de perméabilité  $\mu$ ) est placé dans un champ magnétique extérieur  $\vec{B}_0$  uniforme et parallèle à l'axe  $Oz$  du cylindre. Ce barreau a pour rayon  $R$  et pour longueur  $L$ . Sous l'action de  $\vec{B}_0$ , le cylindre s'aimante uniformément avec une aimantation  $\vec{M} = M\vec{e}_z$ .

### 1) Méthode des courants équivalents d'aimantation

**1.1)** Exprimer les densités volumiques et surfaciques des courants équivalents associés à  $\vec{M}$ . A quel circuit électrique est équivalent le barreau aimanté.

**1.2)** Déterminer l'expression du champ magnétique  $\vec{B}_m$  créé par l'aimantation au centre  $O$  du barreau en fonction de  $\vec{M}$ ,  $R$  et  $L$ .

*Rappel : Le champ magnétique créé au centre d'un solénoïde de rayon  $R$ , de longueur  $L$ , comportant  $N$  spires parcourues par un courant  $I$  et d'axe  $Oz$  est :  $\vec{B} = \frac{\mu_0 I N}{2\sqrt{R^2 + L^2/4}} \vec{e}_z$*

**1.3)** Dans le cas d'un cylindre infiniment long ( $L \gg R$ ) :

a) Calculer le champ  $\vec{B}_m$  et le champ démagnétisant  $\vec{H}_d$  à l'intérieur du barreau.

b) En déduire la relation entre le champ total dans le barreau  $\vec{B}_t$  et  $\vec{B}_0$  puis celle entre  $\vec{M}$  et  $\vec{B}_0$ .

### 2) Méthode du champ auxiliaire

On considère le cas du cylindre infiniment long ayant une aimantation uniforme  $\vec{M} = M\vec{e}_z$ .

**2.1)** Montrer que le potentiel vecteur créé en un point  $P$  de l'espace par un corps uniformément aimanté est :  $\vec{A}(P) = \frac{\mu_0}{4\pi} \vec{M} \wedge \vec{E}^*(P)$

Où  $\vec{E}^*(P)$  est le champ électrostatique qui serait créé par une densité de charge dont on donnera l'expression.

*Rappel : Le potentiel vecteur créé par un dipôle magnétique  $\vec{m}$  en un point  $P$  situé à une distance  $r$  du dipôle est :  $\vec{A}_{\vec{m}}(P) = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{\vec{m} \wedge \vec{r}}{r^3}$*

**2.2.a)** Calculer le champ électrostatique  $\vec{E}^*(P)$  en tout point  $P$  de l'espace.

b) En déduire  $\vec{A}$  à l'intérieur et à l'extérieur du cylindre.

c) Calculer le champ magnétique  $\vec{B}$  correspondant.

On donne en coordonnées cylindriques :

$$\text{rot } \vec{A} = \left( \frac{1}{r} \frac{\partial A_z}{\partial \varphi} - \frac{\partial A_\varphi}{\partial z} \right) \vec{e}_r + \left( \frac{\partial A_r}{\partial z} - \frac{\partial A_z}{\partial r} \right) \vec{e}_\varphi + \frac{1}{r} \left( \frac{\partial(rA_\varphi)}{\partial r} - \frac{\partial A_r}{\partial \varphi} \right) \vec{e}_z$$