

L'idée est d'utiliser le théorème de superposition :  $\vec{B}$  est la superposition du champ  $\vec{B}_1$  créé par un cylindre infini plein, de rayon  $R$ , d'axe  $(Ox)$ , parcouru par  $\vec{j}$ , et du champ  $\vec{B}_2$  créé par un cylindre infini plein, de rayon  $a$ , d'axe  $(O'x)$ , parcouru par  $-\vec{j}$ .

- Déterminons  $\vec{B}_1$ .

Les coordonnées adaptées à la symétrie du problème sont les coordonnées cylindriques. Soit  $M(r, \theta, z)$  un point de l'espace,  $\vec{OM} = r\vec{u}_r + z\vec{u}_z$ .

Direction de  $\vec{B}_1(M)$  : Le plan contenant  $M$  et  $(Oz)$  est plan de symétrie de la distribution de courant, donc  $\vec{B}_1(M)$  est perpendiculaire à ce plan,  $\vec{B}_1(M) = B_1(M)\vec{u}_\theta$ .

Paramètres d'espace de  $B_1(M)$  : il y a invariance du problème par translation parallèlement à  $(Oz)$ , donc  $B_1(M)$  est indépendant de  $z$ , et par rotation autour de  $(Oz)$ , donc  $B_1(M)$  est indépendant de  $\theta$ .

$$\vec{B}_1(M) = B_1(r)\vec{u}_\theta$$

On utilise le théorème d'Ampère en choisissant un contour circulaire d'axe  $(Oz)$ , passant par  $M$  :

$$\oint_C \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 I_{\text{enclosé}}, \text{ soit}$$

$$\text{d'une part } \int_C \vec{B} \cdot d\vec{l} = \int_C B_1 \cdot dl = B_1(r)2\pi r$$

d'autre part pour  $r < R$  qui est le seul cas utile ici  $I_{\text{enclosé}} = j\pi r^2$ , d'où

$$\vec{B}_1(M) = \mu_0 j \frac{r}{2} \vec{u}_\theta$$

- Pour calculer  $\vec{B}_2$  la démarche est la même. Attention  $r$  et  $\vec{u}_\theta$  n'ont pas la même signification.
- On réécrit les champs

$$\vec{B}_1(M) = \mu_0 \frac{j}{2} \vec{u}_z \wedge \vec{OM}$$

$$\vec{B}_2(M) = -\mu_0 \frac{j}{2} \vec{u}_z \wedge \vec{O'M}$$

D'où  $\vec{B}(M) = \mu_0 \frac{j}{2} \vec{u}_z \wedge (\vec{OM} - \vec{O'M})$ , soit :

$$\vec{B}(M) = \mu_0 \frac{j}{2} \vec{u}_z \wedge \vec{OO'}$$

Le champ est uniforme dans la cavité.