

- Corrigé sommaire -

I.1. $\vec{B} = \frac{\mu_0}{2\pi r} \vec{e}_\varphi$; invariance de $\left\{ \begin{array}{l} \text{rotation autour de } Oz \\ \text{translation } / z \end{array} \right.$

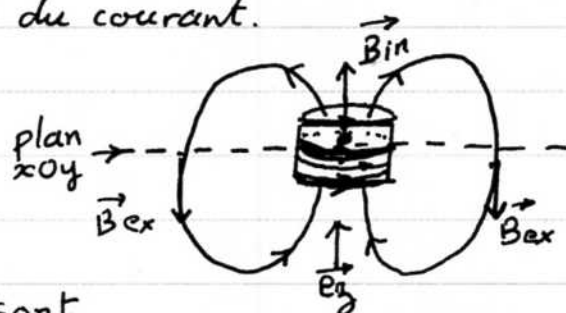
2. $\Phi = \int_S \vec{B} \cdot \vec{n} \cdot dS$

3. $dW = I \cdot d\Phi$

II.1. Le plan xOy est un plan de symétrie du solénoïde. Tout plan contenant Oz est un plan d'antisymétrie de l'ensemble des spires (solénoïde) parcourues par le courant I car l'opération de symétrie par rapport à ce plan inverse le sens du courant.

3. a. $\vec{B} = B \vec{e}_z$
 b. $\vec{B} = -B \cdot \vec{e}_z$

2.



III.1.a. Les plans xOz et yOz sont tous les deux plans d'anti-symétrie donc contiennent $\vec{B} \Rightarrow \vec{B} // \vec{e}_z$ sans considération de signe.

b. $\frac{\vec{B}(0)}{B(0)} = -\vec{e}_z$ se déduit de l'orientation des lignes de champ.

2.a Le plan xOz est un plan d'antisymétrie. Le plan yOz est maintenant un plan de symétrie. Donc :

\vec{B} (tout point du plan yOz) $// \vec{e}_x$ et $\left(\frac{\vec{B}}{B}\right)_{\text{points } \in yz} = \pm \vec{e}_x$
 (en fait $+\vec{e}_x$ si $z > 0$ et $-\vec{e}_x$ si $z < 0$).

b. Le point $O \in$ plan de symétrie $xOy \Rightarrow \vec{B}(0) // \vec{e}_z$ donc $\vec{B}(0) = \vec{0}$.

IV. 1. $\frac{\partial B_\varphi}{\partial \varphi} = 0$ car il y a invariance par rotation autour de Oz mais par ailleurs $B_\varphi = 0$ [symétrie]

$\text{div } \vec{B} = 0 \Rightarrow \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} (\rho B_\rho) = -\frac{\partial B_z}{\partial z}$

2. $\frac{\partial B_z}{\partial z} = \frac{B_{int}}{2} \frac{[z^2(R_1^2 + z^2)^{\frac{1}{2}} - (R_1^2 + z^2)^{\frac{1}{2}}]}{R_1^2 + z^2} = -\frac{B_{int}}{2} \frac{R_1^2}{(R_1^2 + z^2)^{3/2}}$

3. $\frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} (\rho B_\rho) = -\frac{\partial B_z}{\partial z} = \frac{B_{int}}{2} \frac{R_1^2}{(R_1^2 + z^2)^{3/2}}$ (indépendant de ρ)

$\Rightarrow \frac{\partial}{\partial \rho} (\rho B_\rho) = K(z) \cdot \rho \Rightarrow \rho \cdot B_\rho = K_1(z) \cdot \frac{\rho^2}{2} + cte_{"0"}$

$\Rightarrow B_\rho = \frac{K_1(z)}{2} \cdot \rho = K \rho$ avec $K = \frac{B_{int} \cdot R_1^2}{4 (R_1^2 + z^2)^{3/2}}$