Corrigé de Chapitre 3 exercice 1 « Extrait du sujet d'agrégation Génie Electrique 1997 »

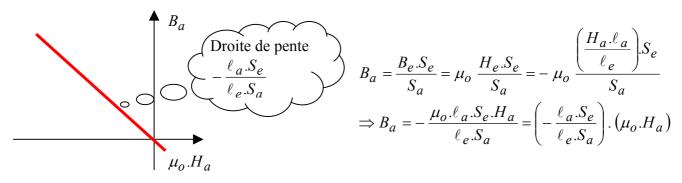
a)
$$H_a.\ell_a + H_e.\ell_e = 0 \Leftrightarrow H_a = -\frac{H_e.\ell_e}{\ell_a}$$

b) Le flux est conservatif $\Rightarrow B_a.S_a = B_e.S_e$.

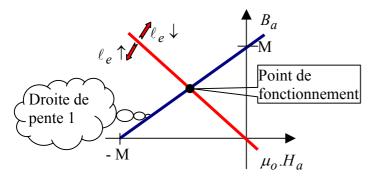
 $\overrightarrow{B_e} = \mu_o.\overrightarrow{H_e} \Rightarrow \overrightarrow{B_e}$ et $\overrightarrow{H_e}$ sont de même sens. $\Rightarrow \overrightarrow{B_a}$ et $\overrightarrow{H_a}$ sont de sens opposé (de façon que leur produit scalaire soit négatif). $\Rightarrow \overrightarrow{H_a}$ est démagnétisant.

Si $\ell_e \downarrow \Rightarrow |H_a| \downarrow$ (Voir les questions **e**) et **h**) : si $\tau \downarrow \Rightarrow |H_a| \downarrow$)

c) et **d)**



e)



Le point de fonctionnement (intersection des deux segments) est donné par l'équation :

$$\mu_o.H_a + M = -(\mu_o.H_a).\frac{\ell_a.S_e}{\ell_e.S_a}$$

$$\mathbf{f)} \quad \mu_o.H_a = -\frac{M}{I + \frac{\ell_a.S_e}{\ell_e.S_a}} \quad \Rightarrow B_a = \left(-\frac{\ell_a.S_e}{\ell_e.S_a}\right).\left(\mu_o.H_a\right) = \left(\frac{\ell_a.S_e}{\ell_e.S_a}\right). \quad \frac{M}{I + \frac{\ell_a.S_e}{\ell_e.S_a}} = \frac{M}{\frac{\ell_e.S_a}{\ell_a.S_e} + I}$$

$$\Rightarrow B_e = B_a \cdot \frac{S_a}{S_e} = \left[\left(\frac{\ell_a \cdot S_e}{\ell_e \cdot S_a} \right) \cdot \frac{M}{I + \frac{\ell_a \cdot S_e}{\ell_e \cdot S_a}} \right] \cdot \frac{S_a}{S_e} = \left(\frac{\ell_a}{\ell_e} \right) \cdot \frac{M}{I + \frac{\ell_a \cdot S_e}{\ell_e \cdot S_a}} = \frac{M}{\frac{\ell_e}{\ell_a} + \frac{S_e}{S_a}}$$

$$B_e = \frac{M}{\frac{\ell_e}{\ell_a} + \frac{S_e}{S_a}} = \frac{M}{\varepsilon + \frac{1}{\tau}} \quad ; \quad B_a = \frac{M}{\frac{\ell_e.S_a}{\ell_a.S_e} + 1} = \frac{M}{\tau.\varepsilon + 1}$$



 τ est appelé « taux de concentration » car $\frac{B_e}{B_a} = \frac{S_a}{S_e} = \tau$ $\Rightarrow B_e = \tau . B_a$.

Le rapport des surfaces est inversement proportionnel au rapport des champs.

Si ℓ_e augmente, c'est à dire si ε augmente, $\Rightarrow B_e$ diminue.

h)
$$\mu_o.H_a = -\frac{M}{1 + \frac{\ell_a.S_e}{\ell_e.S_a}} = -\frac{M}{1 + \frac{1}{\tau.\varepsilon}} < 0$$
 (Voir la question **f**))

i) $W_m = \frac{1}{2} \cdot \mu_o \cdot H_e^2$ est la densité d'énergie magnétique stockée dans l'entrefer.

$$W_{m} = \frac{1}{2}. B_{e}.H_{e} = \frac{1}{2}. \left(\frac{B_{a}.S_{a}}{S_{e}}\right) \left(-\frac{H_{a}.\ell_{a}}{\ell_{e}}\right) = -\frac{1}{2}. B_{a}.H_{a}.\left(\frac{V_{a}}{V_{e}}\right)$$

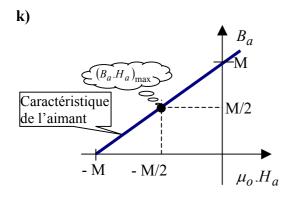
 $W_m.V_e$ est l'énergie magnétique stockée dans l'entrefer.

j) (On suppose que le cahier des charges de l'application précise les dimensions de l'entrefer et la valeur de l'induction souhaitée dans celui-ci, $donc(W_m.V_e)$ est donné).

$$V_a = \frac{2.W_m.V_e}{-B_a.H_a} = \frac{2.W_m.V_e}{|B_a.H_a|}$$

Donc à $(W_m.V_e)$ donné, pour minimiser le volume de l'aimant, il faut le faire fonctionner à son $|B_a.H_a|_{max}$. C'est le critère d'Evershed.

Le critère d'Evershed est un critère d'optimisation du volume (donc de la masse) et, dans une certaine mesure, du coût de l'aimant.



Le
$$|B_a.H_a|_{max}$$
 est obtenu pour $B_a = \frac{M}{2}$ et $H_a = -\frac{M}{2.\mu_a}$

I) Voir le cours sur les aimants.

