

### 3.11.14 Exercice 14

Considérez le système électromécanique de la Fig.3.64. Il consiste en une structure fixe en matériau magnétique hautement perméable ( $\mu \rightarrow \infty$ ) avec un enroulement d'excitation de  $N$  spires.

Un piston mobile, également en matériau magnétique hautement perméable

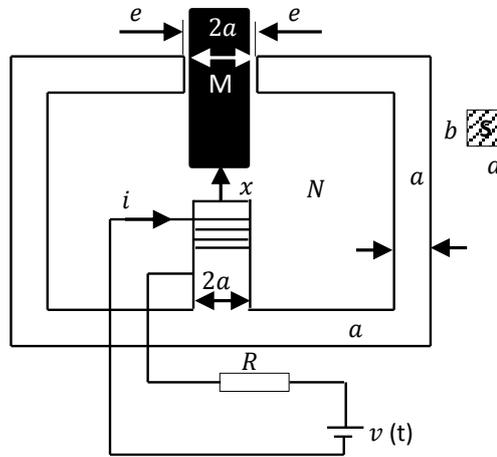


FIGURE 3.64 –

( $\mu \rightarrow \infty$ ), est contraint par un manchon non magnétique pour se déplacer dans la direction  $x$ .

Il s'agit de la configuration de base utilisée pour le déclenchement de disjoncteurs, de vannes de commande et d'autres applications dans lesquelles une force relativement importante est appliquée à un élément qui se déplace sur une distance relativement petite.

Nous souhaitons calculer l'inductance de la bobine (en fonction du courant  $i$  et du déplacement  $x$ ) et de la tension  $v$  pour une variation temporelle spécifiée de  $i$  et  $x$ .

### Corrigé de l'exercice 14

Pour rendre l'analyse du système de la Fig. 3.64 plus pratique mais tout à fait précise, il est classique de formuler les hypothèses suivantes :

1. La perméabilité du matériau magnétique est suffisamment élevée pour être supposée infinie.
2. Les longueurs d'entrefer  $e$  et  $x$  sont supposées petites comparées aux dimensions transversales  $e \ll a$ ,  $x \ll 2a$ , de sorte que les franges aux bords de l'entrefer peuvent être ignorées.
3. Le flux de fuite est supposé négligeable ; c'est-à-dire que le seul flux appréciable traverse le matériau magnétique, à l'exception des espaces  $e$  et  $x$ .

Le Circuit équivalent :

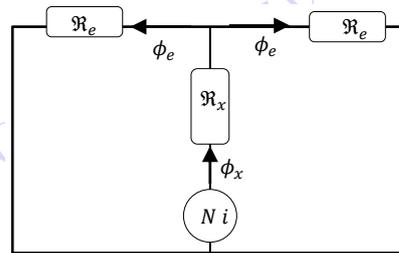


FIGURE 3.65 –

$$H_e e + H_x x = N i$$

$$\mathfrak{R}_e \phi_e + \mathfrak{R}_x \phi_x = N i$$

le circuit étant symétrique :

$$2 \phi_e = \phi_x$$

$$2 B_e S_e = B_x S_x$$

$$2 \mu_0 H_e S_e = \mu_0 H_x S_x$$

Or que :  $S_x = 2 a b$  et  $S_e = a b$ .

D'où :

$$2 \mu_0 H_e a b = \mu_0 H_x 2 a b \Rightarrow H_x = H_e = H$$

On peut donc écrire :

$$H (x + e) = N i \Rightarrow H = \frac{N i}{e + x}$$

Le flux à travers la jambe centrale du noyau est simplement le flux traversant l'entrefer  $x$  :

$$\phi_x = B S_x = \mu_0 H (2 a b) = 2 \mu_0 a b \frac{N i}{e + x}$$

Le flux total pour une bobine de  $N$  spires est :

$$\Phi = N \phi_x = 2 \mu_0 a b \frac{N^2 i}{e + x}$$

D'autre part on a :

$$\Phi = L(x) i$$

D'où :

$$L(x) = 2 \mu_0 a b \frac{N^2}{e + x} = \frac{2 \mu_0 a b N^2}{e} \frac{1}{1 + \frac{x}{e}} = L_0 \frac{1}{1 + \frac{x}{e}}$$

Avec :

$$L_0 = \frac{2 \mu_0 a b N^2}{e}$$

la tension  $v(t)$  aux bornes de la bobine est donnée par :

$$v(t) = R i + \frac{d\Phi}{dt} = R i + \frac{d}{dt} (L(x) i) = R i + L(x) \frac{di}{dt} + i \frac{dL(x)}{dt}$$

$$v(t) = R i + L_0 \frac{1}{1 + \frac{x}{e}} \frac{di}{dt} - L_0 \frac{i}{e \left(1 + \frac{x}{e}\right)^2} \frac{dx}{dt}$$