




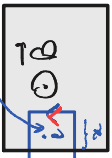
Correction TD 24

Exercice 1

1) 
 face d'entrée
 $\Phi \text{ varie} \Rightarrow e \Rightarrow i$
 $i \text{ et } \vec{B} \Rightarrow \vec{F}_L$
 la loi de Lenz: \vec{F}_L s'oppose au mouvement


 dans la zone du champ \vec{B}
 $\Phi = 0 \Rightarrow$ pas d'induction
 MRU


 face de sortie
 $\Phi \text{ varie} \Rightarrow e \Rightarrow i$
 $i \text{ et } \vec{B} \Rightarrow \vec{F}_L$ qui s'oppose au mouvement selon la loi de Lenz

freinage $\odot \vec{S}$


2) $\Phi = BS = BxL \quad e = -\frac{d\Phi}{dt} = e = -BLv$

3) Schéma électrique équivalent:  (orientation e la entree!)

$e = Ri \quad i = \frac{e}{R} = -\frac{BLv}{R}$

4) $\vec{F}_L = i \vec{L} \wedge \vec{B}$ \leftarrow composante s'oppose sur la partie \perp à L (la autre

se compense)
 $\vec{F}_L = i L \vec{u}_y \wedge B \vec{u}_z$
 sens de $\vec{L} =$ sens de i

$\vec{F}_L = -\frac{B^2 L^2 v}{R} \vec{u}_x$

freinage, conforme à la loi de Lenz

5) Système: { bobine } \vec{u} : tentative sup. globalem

PFD selon \vec{u}_m : $m \frac{dv}{dt} = -\frac{B^2 L^2 v}{R} \quad \frac{dv}{dt} + \frac{B^2 L^2}{mR} v = 0$

On pose $\tau = \frac{mR}{B^2 L^2}$

6) $v(t) = v_0 \exp(-t/\tau) \quad x(t) = \int_0^t v_0 \exp(-t'/\tau) dt'$

$x(t) = v_0 \tau (1 - \exp(-t/\tau))$

7) $x(\tau) = L \quad 1 - \exp(-\tau/\tau) = \frac{L}{v_0 \tau} \quad \tau = -\tau \ln(1 - \frac{L}{v_0 \tau}) = 35 \text{ ms}$

8) Il est inutile que la zone soit plus longue que L puisque lorsque la bobine est entièrement dans la zone du champ \vec{B} , le freinage cesse.

L est la longueur totale.

Exercice 2



1) $\Phi = \vec{B} \cdot \vec{S} = BS \quad S = vx \quad e = -\frac{d\Phi}{dt} = -Bav \quad e = -Bav$



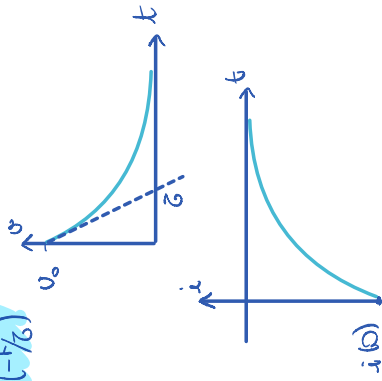
2) $\vec{F}_L = i \vec{L} \wedge \vec{B} = -\frac{B^2 a^2 v}{R} \vec{u}_x$
 $\vec{F}_L = -\frac{B^2 a^2 v}{R} \vec{u}_x$ \leftarrow conforme aux prévisions

Système : 3 types p. Ref : tentative supposé globalement

Etude du mouvement horizontal : rendre la force de torsion l'opposé selon \vec{u}_x

PFD : $m \frac{dv}{dt} = -\frac{B^2 a^2}{R} v$ $G = \frac{m R^2}{B^2 a^2}$

3) $v(t) = v_0 \exp(-t/\tau)$



4) $i(t) = -\frac{B a v}{R}$ $i_0 = -\frac{B a v_0}{R}$

5) loi de Lenz : le phénomène d'induction s'oppose pour ses effets à la cause qui lui a donné

raisonner. Ici \vec{F}_L freine le mouvement.

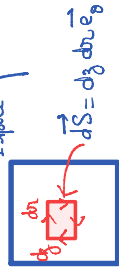
Exercice 3

1) $\vec{B}(M) = \vec{B}_1(M) + \vec{B}_{\text{tot}}(M)$

\hookrightarrow dépend du temps : auto-induction
 \hookrightarrow dépend du temps : induction mutuelle

$\vec{E}(M) = \mu_0 \frac{N i + I}{2\pi r} \vec{e}_\theta$ dépend de r donc non-uniforme.

2) $\Phi_1 = \iint_{\text{surface}} \vec{B} \cdot d\vec{S} = \mu_0 \frac{N i + I}{2\pi r} \int_{-a/2}^{a/2} \int_{-a/2}^{a/2} \frac{1}{r} dr$



flux total : $\Phi = N \Phi_1$ $\Phi = \mu_0 \frac{N^2 + N I}{2\pi r} a \ln \frac{a_0 + a}{a_0 - a}$

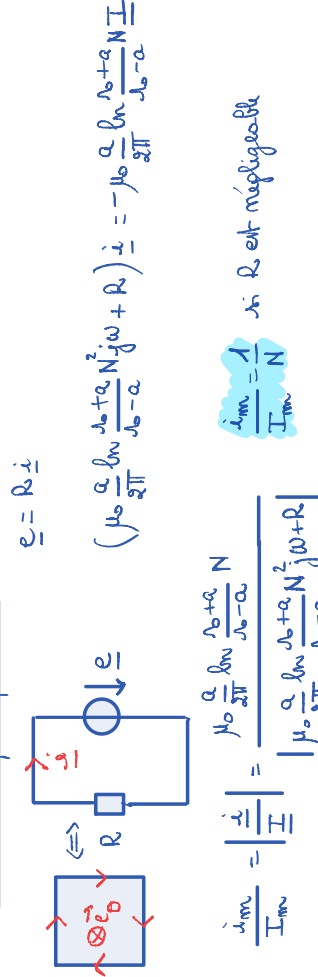
$\Phi = \Phi_p + \Phi_{\text{m}} = L i + M I$ On peut identifier L et M :

$L = \mu_0 \frac{N^2}{2\pi} a \ln \frac{a_0 + a}{a_0 - a}$ $M = \mu_0 \frac{N}{2\pi} a \ln \frac{a_0 + a}{a_0 - a}$

3) $e = -\frac{d\Phi}{dt}$ $e = -\mu_0 \frac{a}{2\pi} \ln \frac{a_0 + a}{a_0 - a} N \left(N \frac{di}{dt} + \frac{dI}{dt} \right)$

4) On pose en complexe : $e = -\mu_0 \frac{a}{2\pi} \ln \frac{a_0 + a}{a_0 - a} N j \omega (N \underline{i} + \underline{I})$

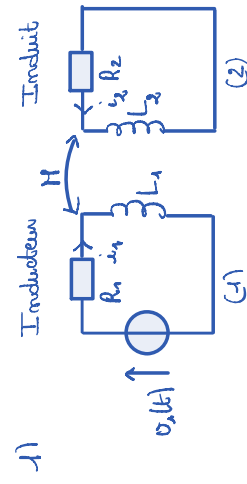
Circuit électrique équivalent :



$\frac{j\omega M}{I_{\text{m}}} = \left| \frac{i}{I} \right| = \frac{\mu_0 \frac{a}{2\pi} \ln \frac{a_0 + a}{a_0 - a} N}{\left| \mu_0 \frac{a}{2\pi} \ln \frac{a_0 + a}{a_0 - a} N^2 j\omega + R \right|}$ $\frac{j\omega M}{I_{\text{m}}} = \frac{1}{N}$ si R est négligeable

5) Le dispositif dissimule aux phénomènes d'induction, il n'est pas utilisable en continu.

Exercice 4



2) (1) $v_1 = R_1 i_1 + L_1 \frac{di_1}{dt} + M \frac{di_2}{dt}$ (2) $R_2 i_2 + L_2 \frac{di_2}{dt} + M \frac{di_1}{dt}$

3) On pose (2) en complexe : $R_2 \underline{i}_2 + j\omega L_2 \omega \underline{i}_2 + j\omega M \underline{i}_1 = 0$ $\frac{\underline{i}_2}{\underline{i}_1} = -\frac{j\omega M}{R_2 + j\omega L_2}$

4) Ono posto (A) em complemento:
$$\underline{V}_a = R_1 \underline{i}_a + j L_1 \omega \underline{i}_a + j M \omega \times \frac{j \omega L_2 \underline{i}_a}{R_2 + j \omega L_2}$$

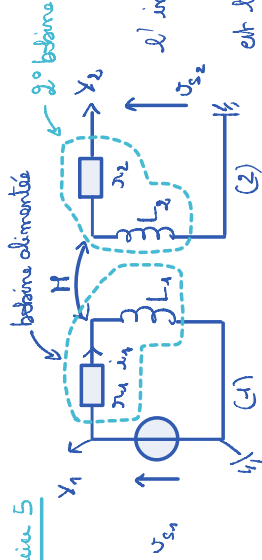
$$\underline{Z}_e = \frac{\underline{V}_a}{\underline{i}_a} = R_1 + j L_1 \omega + \frac{M^2 \omega^2}{R_2 + j \omega L_2}$$

$$5) \underline{Z}_e = j L_1 \omega + \frac{M^2 \omega^2}{j \omega L_2} = j \left(L_1 \omega - \frac{M^2 \omega}{L_2} \right)$$

$$6) \langle P_S \rangle = R_1 i_{eff}^2 + R_2 i_2^2 \quad i_{eff} = \frac{V_{eff}}{L_1 \omega - \frac{M^2 \omega}{L_2}} \quad i_{eff} = i_1 \frac{M}{L_2}$$

$$\langle P_S \rangle = 69,4 + 2,22 \times 10^3 = 2,27 \text{ kW}$$

Exercício 5



l'impédance d'entrée d'un oscilloscope

est très grande: $i_2 = 0$

$$(1) \underline{V}_{s1}(t) = R_1 i_1 + L_1 \frac{di_1}{dt} + M \frac{di_2}{dt}$$

$$\underline{V}_{s1} = (R_1 + j L_1 \omega) \underline{i}_1 \quad \underline{V}_{s2} = j \omega L_2 \underline{i}_2$$

$$L_3 \left\{ \begin{aligned} V_{rms} &= (R_1^2 + L_1^2 \omega^2)^{1/2} I_{rms} \\ \varphi_{V_{s1}/i_1} &= \arctan \frac{L_1 \omega}{R_1} \Rightarrow L_1 = \frac{2 \tan \varphi_{V_{s1}/i_1}}{\omega} \\ V_{rms}^2 &= (R_1^2 + \frac{2 \tan^2 \varphi_{V_{s1}/i_1}}{\omega^2}) I_{rms}^2 \end{aligned} \right. \quad \begin{aligned} & \varphi_{V_{s2}/i_2} = \frac{\pi}{2} \text{ si } M > 0 \\ & \text{ou } \arctan \frac{-M}{L_2} \text{ si } M < 0 \end{aligned}$$

$$\rightarrow R_1 = 9,7 \Omega$$

$$M = 80 \text{ mH}$$

$$\rightarrow L_1 = 0,18 \text{ H}$$

Exercício 6

$$1) L \frac{di_1}{dt} + M \frac{di_2}{dt} + u_{c1} = 0 \quad L \frac{di_2}{dt} + M \frac{di_1}{dt} + u_{c2} = 0$$

$$\text{ou } i_1 = C \frac{du_{c1}}{dt} \quad i_2 = C \frac{du_{c2}}{dt}$$

$$\text{En posant } \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}} \quad i_1 = \frac{1}{L} \int u_{c1} dt + \omega_0^2 u_{c1} = 0$$

$$i_2 = \frac{1}{L} \int u_{c2} dt + \omega_0^2 u_{c2} = 0$$

$$2) i_1 = \left(1 + \frac{M}{L}\right) u_{c1} + \omega_0^2 u_{c1} = 0 \quad i_2 = \left(1 - \frac{M}{L}\right) u_{c2} + \omega_0^2 u_{c2} = 0$$

$$u_{c1}(t) = A_1 \cos(\omega_+ t + \varphi_+)$$

$$u_{c2}(t) = A_2 \cos(\omega_- t + \varphi_-)$$

$$i_1(t) = 0 \rightarrow A_1 \cos \varphi_+ = A \cos \varphi \quad i_2(t) = 0 \rightarrow \frac{du_{c1}}{dt} = 0$$

$$i_2(t) = 0 \rightarrow \frac{du_{c2}}{dt} = 0 \quad \varphi_+ = \varphi_- = 0$$

$$u_{c1}(t) = E \cos(\omega_+ t) \quad u_{c2}(t) = E \cos(\omega_- t)$$

$$u_{c1}(t) = \frac{u_{c1} + u_{c2}}{2} \rightarrow u_{c1}(t) = \frac{E}{2} (\cos(\omega_+ t) + \cos(\omega_- t))$$

$$u_{c2}(t) = \frac{u_{c1} - u_{c2}}{2} \rightarrow u_{c2}(t) = \frac{E}{2} (\cos(\omega_+ t) - \cos(\omega_- t))$$

$$3) \omega_+ = \omega_0 \times \frac{1}{\sqrt{1 + \frac{M}{L}}} = \omega_0 \left(1 - \frac{1}{2} \frac{M}{L}\right) \quad \omega_- = 2$$

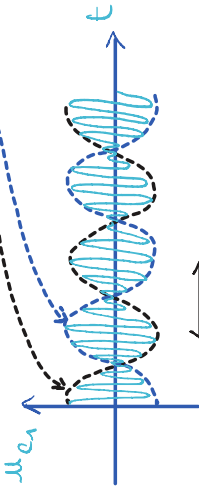
$$\omega_- = \omega_0 \frac{1}{\sqrt{1 - \frac{M}{L}}} = \omega_0 \left(1 + \frac{1}{2} \frac{M}{L}\right)$$

$$4) u_{c1}(t) = \frac{E}{2} (\cos(\omega_+ t) + \cos(\omega_- t)) = E \cos\left(\frac{\omega_+ + \omega_-}{2} t\right) \cos\left(\frac{\omega_- - \omega_+}{2} t\right)$$

$$u_{e_1}(t) = E \cos(\omega_0 t) \cos\left(\omega_0 \frac{M}{2L}\right)$$

Si $M \ll 2L$: enroulements rapides dans 1 enroulement de fréquence bien plus petite \Rightarrow **Batterments**

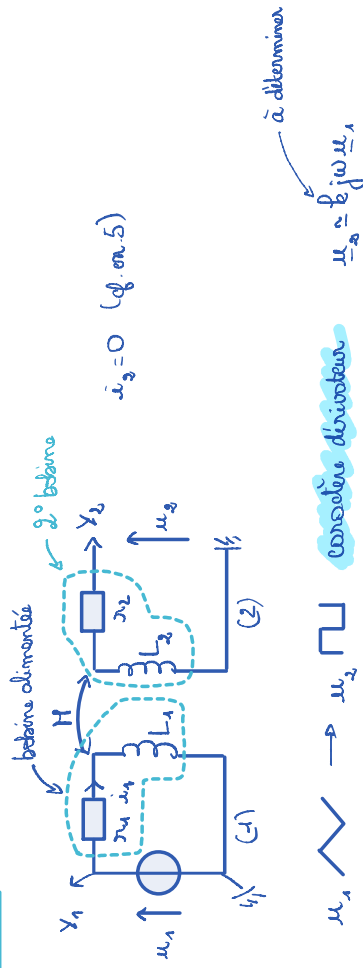
$$2\pi f = \omega_0 \frac{M}{2L}$$



$$T/2 \text{ avec } T = \frac{1}{f} = \frac{4\pi L}{\pi \omega_0}$$

En remarquant les périodes des battements $T_{\text{bat}} = \frac{T}{2} = \frac{2\pi L}{\pi \omega_0} = \frac{2L}{\omega_0 M}$ on peut en déduire M .

Exercice 7



$$u_1 = r_1 i_1 + L_1 j \omega i_1 \quad u_2 = j \omega M i_1 = j \omega M \frac{u_1}{r_1 + j \omega L_2}$$

On mesure la tension dérivée si $r_2 \gg L_2 \rightarrow u_2 \approx j \omega \frac{M}{r_1} u_1$

$$u_2(t) = \frac{M}{r_1} \frac{du_1}{dt}$$

Etude sur une demi-période: u_1 droite $\Rightarrow \frac{du_1}{dt} = \text{pente} = \frac{1,4 \times 1}{2,5 \times 10^{-4}}$

$$u_2 = 1,5V \Rightarrow M = 53,4 \text{ mH}$$