

## Corrigé partiel épreuve physique PT 2015 calculatrice interdite

IA2 « HF » = hautes fréquences et « UHF » = ultra-hautes fréquences

Le calcul approché de  $\lambda$  donne 10cm de ondes centimétriques, appelées encore « microonde »

IA3 car « la puissance rayonnée par l'antenne d'émission est fonction croissante de  $f$  et varie en  $1/\lambda^4$  »

IA5 pour ne pas interférer avec d'autres systèmes de communication, une fréquence précise a été allouée.

IB2.  $\vec{B} // Oz$ ; on trace le graphe de  $B_{\text{eff}}$  à partir des 4 points fournis: la courbe est croissante ( puis décroissante )

AN: la valeur max correspond à  $a=0,15\text{m}$  ( lecture graphique seulement demandée et non pas de calcul )

Rq: en utilisant  $B_{1z} = (\mu_0 N_1 I / (2a)) \cdot (\sin\theta)^3$  avec  $\sin\theta = z / (\sqrt{z^2 + a^2})$ ,  $\theta = (\text{MO}, \text{MP})$  on retrouve bien  $5 \mu\text{T}$  pour  $a=0,15\text{m}$

IB3  $\Phi_1 = \iint_S \vec{B} \cdot d\vec{S}$   $S$  étant la surface de la spire; on coordonnées cylindriques, cela donne, vu la symétrie ( invariance par rotation d'angle  $\varphi$  )  $\Phi_1 = 2\pi \int_0^a B(r) r dr$

IB4  $L_1 = \Phi_1 / i_1$

IB5 En supposant le champ  $\vec{B}$  vu par  $b_2$  uniforme, vu sa petite taille et son éloignement

$M = \Phi_{12} / i_1 = (B_1 \cdot S_2 N_2) / i_1 = 3 \cdot 10^{-6} \text{H}$  ( éloigné du  $0,1 \mu\text{H}$  annoncé ... ) ( en prenant pour  $B_1$  la valeur à  $0,1\text{m}$  pour  $a=0,2\text{m}$  càd  $5 \mu\text{T}$  )

Pour  $d$  fixé, il y a bien une valeur de  $a$  qui maximise le champ  $B_1$  sur l'axe donc le flux  $\Phi_{12}$  donc la mutuelle  $M$ .

IB6 Comme dans le cours, redessiner les schémas électriques équivalents de 2 circuits:

$$\text{On a } \Phi_1 = \Phi_{1\text{propre}} + \Phi_{21} \text{ dc } e_1 = -L_1 \frac{di_1}{dt} - M \frac{di_2}{dt} \text{ et } e_2 = -L_2 \frac{di_2}{dt} - M \frac{di_1}{dt}$$

$$\text{Puis } u_1 = -e_1 + R_1 i_1 = L_1 \frac{di_1}{dt} + M \frac{di_2}{dt} + R_1 i_1 \text{ et } e_2 - R_2 i_2 - u_2 = 0 \text{ soit } u_2 = -L_2 \frac{di_2}{dt} - M \frac{di_1}{dt} - R_2 i_2$$

$$\text{IB7 } \underline{U}_1 = L_1 \frac{di_1}{dt} + M \frac{di_2}{dt} + R_1 \underline{I}_1 = \underline{I}_1 (j L_1 \omega + R_1) + j M \omega \underline{I}_2 \quad (1)$$

$$\underline{U}_2 = -L_2 \frac{di_2}{dt} - M \frac{di_1}{dt} + R_2 \underline{I}_2 = -\underline{I}_2 (j L_2 \omega + R_2) - j M \omega \underline{I}_1 \quad (2)$$

$$\underline{U}_2 = R_L \underline{I}_2 \quad (3)$$

IB8 (3) donne  $\underline{I}_2 = \frac{U_2}{R_L}$  que l'on porte dans (2)

$$(2) \underline{U}_2 = -\frac{U_2}{R_L} (j L_2 \omega + R_2) - j M \omega \underline{I}_1 \text{ soit } \underline{U}_2 \left( 1 + \frac{j L_2 \omega + R_2}{R_L} \right) = -j M \omega \underline{I}_1 = \frac{-j M \omega}{1 + \frac{j L_2 \omega + R_2}{R_L}} \underline{I}_1 = \frac{-j M \omega R_L}{j L_2 \omega + R_2 + R_L} \cdot \underline{I}_1$$

On reconnaît l'expression  $\underline{U}_2 = \underline{Z}_{21} \cdot \underline{I}_1$  et on voit qu'on a un filtre passe-haut

$$\text{D'autre part, (2) s'écrit aussi } R_L \underline{I}_2 = -\underline{I}_2 (j L_2 \omega + R_2) - j M \omega \underline{I}_1 \text{ soit } \underline{I}_2 = \frac{-j M \omega}{j L_2 \omega + R_2 + R_L} \cdot \underline{I}_1$$

$$\text{Dc (1) devient } \underline{U}_1 = \underline{I}_1 (j L_1 \omega + R_1) + j M \omega \underline{I}_2 = \underline{I}_1 \cdot \left( R_1 + j L_1 \omega - \frac{(j M \omega)^2}{j L_2 \omega + R_2 + R_L} \right)$$

On reconnaît l'expression  $\underline{U}_1 = \underline{Z}_{11} \cdot \underline{I}_1$  avec  $a = R_1$ ,  $b = L_1 \omega$

On calcule ensuite la tension eff de  $u_2$ , c'est  $|\underline{U}_2| / \sqrt{2}$  soit  $|\underline{Z}_{21}| \cdot |\underline{I}_1| / \sqrt{2} = 3 \cdot 10^{-4} \text{V}$

( on voit que  $R_2 + R_L \gg L_2\omega$  )

IB9  $\underline{U}_2 = \underline{Z}_{\acute{e}q} \cdot \underline{I}_2$  dc il faut remplacer  $R_L$  par  $\underline{Z}_{\acute{e}q} = \frac{R_L}{1+j R_L C_2 \omega}$  dc  $\underline{Z}_{21}$  devient

$$\underline{Z}_{21} \acute{e} = \frac{-jM\omega R_L}{1+j R_L C_2 \omega} \cdot \frac{1}{j L_2 \omega + R_2 + \frac{R_L}{1+j R_L C_2 \omega}} = \frac{-jM\omega R_L}{R_L + (j L_2 \omega + R_2) \cdot (1+j R_L C_2 \omega)} = \frac{-jM\omega R_L}{R_L + R_2 - R_L C_2 L_2 \omega^2 + j \omega (L_2 + R_2 R_L C_2)}$$

$$= \frac{-M\omega R_L}{-j(R_L + R_2 - R_L \omega^2 / \omega_0^2 + \omega (L_2 + R_2 R_L C_2))} = \frac{-M R_L}{-j(\frac{R_L}{\omega} - R_L \frac{\omega}{\omega_0^2}) + (L_2 + R_2 R_L C_2)} \text{ car } R_2 \ll \ll R_L$$

$$= \frac{-M}{-j(\frac{1}{\omega} - \frac{\omega}{\omega_0^2}) + (L_2 / R_L + R_2 C_2)} = \frac{-M \omega_0}{\omega_0 (L_2 / R_L + R_2 C_2) - j(\frac{\omega_0}{\omega} - \frac{\omega}{\omega_0})} \text{ or } L_2 / R_L + R_2 C_2 = \frac{1}{Q_L \omega_0} + \frac{1}{Q_2 \omega_0} = \frac{1}{Q_T \omega_0}$$

Avec  $Q_T = \frac{Q_2 Q_L}{Q_2 + Q_L}$  soit  $\underline{Z}_{21} \acute{e} = \frac{-M \frac{Q_2 Q_L}{Q_2 + Q_L} \omega_0}{1 + j \frac{Q_2 Q_L}{Q_2 + Q_L} (\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega})} = \frac{-M Q_T \omega_0}{1 + j Q_T (\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega})}$  donc  $R_{21} = M Q_T \omega_0$

Donc  $\underline{U}_2 / \underline{I}_1$  est un passe -bande ; permet d'identifier le tag ; donne une tension de sortie à la pulsation  $\omega_0$  seulement

$U_2 = 8,5V$  et  $I_2 = 0,2mA$

IB10  $U_2 \approx e_2 = -\frac{d\Phi_{12}}{dt} = -\frac{dB_{2NS2}}{dt}$  ;  $\omega_0 \approx 10^8$  ;  $U_2 \approx NS_2 B_{\text{eff}} \omega_0$  dc  $\omega_0 \approx 3 \cdot 10^{-6} T$

IB11 L'énergie se dissipe dans le 3 résistances ;( à développer .... )

IB12 bien que on soit dans la configuration  $\frac{1}{jC_1 \omega} + jL_1 \omega = 0$  car  $L_1 C_1 \omega^2 = 0$  à  $\omega = \omega_0$  ,k il ne faudrait pas écrire  $\underline{U}_0 = R_1 \cdot \underline{I}_1$  car c'est oublier le couplage par mutuelle !

Dc  $\underline{U}_1 = \underline{Z}_{11} \cdot \underline{I}_1$  là encore il faut remplacer dans l'expression du IB8  $R_L$  par  $\underline{Z}_{\acute{e}q} = \frac{R_L}{1+j R_L C_2 \omega}$

$$\underline{U}_1 = ( R_1 + jL_1 \omega_0 + \frac{(M\omega_0)^2}{j L_2 \omega_0 + R_2 + \frac{R_L}{1+j R_L C_2 \omega_0}} ) \cdot \underline{I}_1$$

Et  $\underline{U}_0 = \underline{U}_1 + \frac{1}{jC_1 \omega_0} \cdot \underline{I}_1 = (R_1 + jL_1 \omega_0 + \frac{1}{jC_1 \omega_0} + \frac{(M\omega_0)^2}{j L_2 \omega_0 + R_2 + \frac{R_L}{1+j R_L C_2 \omega_0}}) \cdot \underline{I}_1$  en rassemblant tous les termes

Or  $\frac{1}{jC_1 \omega} + jL_1 \omega = 0$  ( résonance du circuit série  $L_1, C_1$  )

Donc  $\underline{U}_0 = ( R_1 + \frac{(M\omega_0)^2}{j L_2 \omega_0 + R_2 + \frac{R_L}{1+j R_L C_2 \omega_0}} ) \cdot \underline{I}_1$  cqfd

AN : \*  $R_L = 0$  alors  $\underline{Z} = \frac{(M\omega_0)^2}{j L_2 \omega_0 + R_2}$  et  $|\underline{Z}| = \frac{(M\omega_0)^2}{\sqrt{R_2^2 + (L_2 \omega_0)^2}}$  donc petit

$\phi = \arg \underline{Z} = -\text{Arctan} (L_2 \omega_0 / R_2)$

\*  $R_L$  infini alors  $\underline{Z} = \frac{(M\omega_0)^2}{j L_2 \omega_0 + R_2 + \frac{1}{j C_2 \omega_0}} = \frac{(M\omega_0)^2}{R_2}$  et  $|\underline{Z}| = \frac{(M\omega_0)^2}{R_2}$  donc grand

$\phi = \arg \underline{Z} = 0$

$R_L$  est un interrupteur commandé et prend dc successivement ces 2 valeurs qd il est fermé , puis ouvert.

IB13 L'amplitude de  $u_0$  ( dans la base émettrice) , qui est le reflet de  $| \underline{Z} |$  ( dans la carte à puce )est donc fidèle au fonctionnement de l'interrupteur commandé dans la puce .C'est en cela qu'elle contient l'information délivrée par la puce.