

## CIRCUITS RLC IDENTIQUES COUPLES PAR MUTUELLE INDUCTANCE <sup>1</sup>

On dispose de deux self-inductances  $L$  identiques de valeur  $300 \mu\text{H}$  et de résistance série  $R$ . Ces self-inductances ont un coefficient de qualité  $Q$  de 100 à la fréquence  $f_0$  de 455 KHz.

1. On veut réaliser avec ces deux selfs deux circuits accordés sur la fréquence de résonance  $f_0$  de 455 KHz. Calculer les capacités d'accord  $C$  nécessaires et la résistance série  $R$  des selfs.

On dispose ces deux circuits oscillants  $RLC$  au voisinage l'un de l'autre pour former des circuits couplés par une mutuelle inductance  $M$  (figure 1). On excite le primaire du montage par une tension  $v_e$  sinusoïdale de valeur efficace constante :  $v_e(\text{eff}) = 100\text{mV}$  à la fréquence  $f_0 = 455 \text{ KHz}$ .

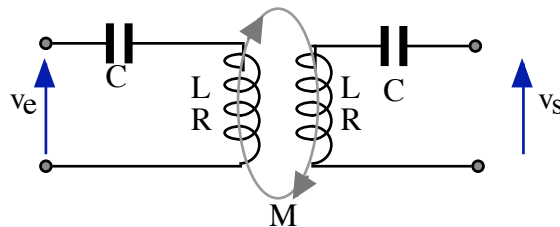


Figure 1

Le secondaire étant ouvert, un voltmètre électronique branché aux bornes de coupure indique une tension  $v_s(\text{eff})$  de 200 mV.

2. Calculer à partir de cette mesure :
  - a. La valeur de l'indice de couplage  $n$  des deux circuits :  $n = \omega_0 \frac{M}{R}$ .
  - b. Le coefficient de couplage  $k$  et la mutuelle inductance  $M$ .
3. On ferme maintenant la secondaire et on mesure la tension  $v_{s0}$  aux bornes du condensateur à la fréquence de résonance  $f_0$  (figure 2). Quelle sera la valeur efficace de la tension  $v_{s0}(\text{eff})$  mesurée dans ces conditions ?

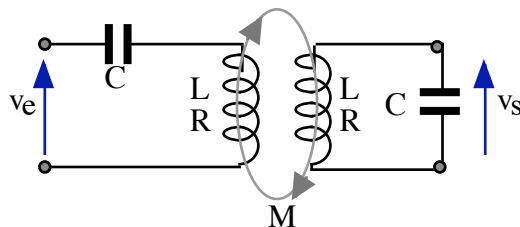


Figure 2

<sup>1</sup> Philippe ROUX © 2009

4. On fait maintenant varier la fréquence  $f$  de part et d'autre de la fréquence de résonance  $f_0$  afin de relever la courbe de réponse du montage.
- Calculer l'expression des fréquences  $f_1$  et  $f_2$  pour lesquelles la tension  $v_s$  sera maximale et la valeur  $v_{s \max}$  de ces maxima. A.N.
  - Calculer les fréquences  $f'_1$  et  $f'_2$  pour lesquelles  $v_s$  reprend la valeur  $v_{s0}$ . Montrer que les dissonances correspondantes  $\delta'_1$  et  $\delta'_2$  sont liées aux dissonances  $\delta_1$  et  $\delta_2$  (pour  $f_1$  et  $f_2$ ) par la relation simple :  $\delta'_{1,2} = \sqrt{2}\delta_{1,2}$ .
  - Tracer la courbe de réponse.
  - Calculer en dB la chute de tension entre  $v_{s \max}$  et la tension  $v_s$  obtenue pour les fréquences  $f'_1$  et  $f'_2$ .
5. On voudrait que les fréquences  $f'_1$  et  $f'_2$  soient telles que la chute de tension précédente soit égale à 3dB.
- Montrer qu'il faudrait pour cela réaliser un indice de couplage tel que :  $n' = 1 + \sqrt{2}$ .
  - En déduire alors le coefficient de couplage  $k'$  et la mutuelle inductance  $M'$ .
  - Quelles seraient alors :
    - La nouvelle valeur de la tension du secondaire  $v_s$  à  $f_0 = 455$  KHz ?
    - Les nouvelles valeurs des fréquences  $f_1$  et  $f_2$  puis  $f'_1$  et  $f'_2$  ?
    - Tracer la nouvelle courbe de réponse.

### RAPPELS DE COURS

Au voisinage de la fréquence de résonance  $f_0$  où l'impédance du circuit RLC série est telle que :  $\underline{Z} = R(1 + 2jQ\delta)$ , la fonction de transfert du montage circuit couplés s'écrit :

$$A = \frac{v_s}{v_e} = \frac{nQ}{(1 + jh)^2 + n^2}$$

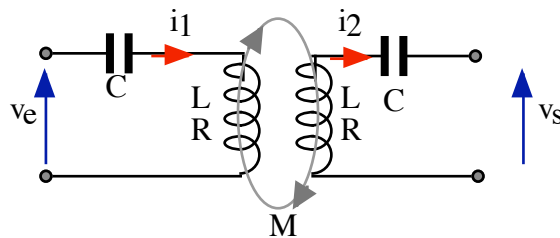
- Indice de couplage :  $n = kQ$
- Coefficient de couplage :  $k = \frac{M}{L}$
- Variable fréquentielle :  $h = 2Q\delta$  où  $\delta = \frac{f - f_0}{f_0}$  représente la dissonance.

## CORRECTION <sup>2</sup>

1. Calcul des capacités d'accord du circuit oscillant RLC série. La pulsation  $\omega_0$  de résonance est telle que :  $LC\omega_0^2 = 1$  avec  $\omega_0 = 2\pi f_0$ . On obtient alors :  $C = 407,8$  pF.

Compte tenu de l'expression du coefficient de qualité du circuit RLC série :  $Q = \frac{L\omega_0}{R} = \frac{1}{RC\omega_0}$ , pour  $Q = 100$ , on obtient :  $R = 8,57 \Omega$ .

2. Exploitation des mesures avec le secondaire ouvert.



Expression de la tension d'entrée :  $v_e = \underline{Z}i_1$  avec :  $\underline{Z} = R + j\left(L\omega - \frac{1}{C\omega}\right)$ .

Expression de la tension de sortie :  $v_s = j\omega Mi_1$  sachant que le courant  $i_2$  est nul.

La mesure se faisant à la fréquence de résonance, on a alors :  $\underline{Z}(\omega_0) = R$ .

$$\left[ \frac{v_s}{v_e} \right]_{f_0} = j\omega_0 \frac{M}{R}$$

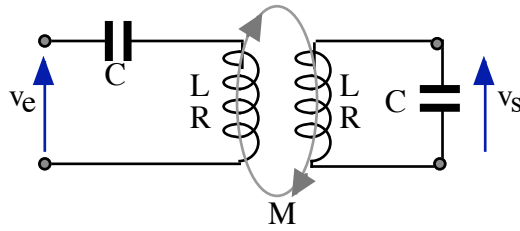
- a. Le module de cette expression représente l'indice de couplage  $n$  :

$$\left| \left[ \frac{v_s}{v_e} \right]_{f_0} \right| = \omega_0 \frac{M}{R} = n. \text{ La mesure indique alors un indice de couplage : } n = k \cdot Q = 2.$$

- b. Le coefficient de couplage  $k$  est tel que :  $k = \frac{M}{L} = \frac{n}{Q} = 2 \cdot 10^{-2}$

Soit une mutuelle inductance :  $M = kL = 6\mu\text{H}$ .

3. Secondaire fermé : valeur efficace de la tension  $V_{s0}$  mesurée.



La fonction de transfert du montage est alors tel que :  $\frac{v_s}{v_e} = -\frac{nQ}{(1+jh)^2 + n^2}$

- $n = k.Q$
- $h = 2Q\delta$  avec :  $\delta = \frac{f - f_0}{f_0}$

La variable fréquentielle  $h$  est nulle à la fréquence de résonance. Dans ces conditions :

$$\left[ \frac{v_s}{v_e} \right]_{f_0} = -\frac{nQ}{1+n^2} = -40 \quad \text{soit : } V_{s0}(\text{eff}) = 4 \text{ V.}$$

4. On fait maintenant varier la fréquence de part et d'autre de la fréquence de résonance  $f_0$ .

a. On va chercher la dérivée du module de la fonction de transfert :

$$|A| = \left| \frac{v_s}{v_e} \right| = \frac{nQ}{\sqrt{(1+n^2-h^2)^2 + (2h)^2}}$$

par rapport à la variable fréquence c'est à dire :  $h = 2Q \frac{f - f_0}{f_0}$ .

Pour alléger le calcul, posons :  $a = 1 + n^2 - h^2$  et  $b = 2h$  de telle sorte que :

$$|A| = \left| \frac{v_s}{v_e} \right| = \frac{nQ}{\sqrt{a^2 + b^2}} \quad \text{soit :} \quad \frac{d|A|}{df} = -\frac{nQ}{2} (a^2 + b^2)^{-\frac{3}{2}} 2[aa' + bb']$$

Cette dérivée est nulle pour :  $[aa' + bb']$ , conduisant aux solutions :  $h = 0$  (inutile) et  $h = \pm\sqrt{n^2 - 1}$

$$\text{On en déduit finalement : } f_1 = f_0 \left[ 1 - \frac{\sqrt{n^2 - 1}}{2Q} \right] \quad \text{et} \quad f_2 = f_0 \left[ 1 + \frac{\sqrt{n^2 - 1}}{2Q} \right]$$

A.N.  $f_1 = 451 \text{ KHz}$  et  $f_2 = 459 \text{ KHz}$ .

Valeur de la tension efficace de sortie aux fréquences  $f_1$  et  $f_2$  où  $n = 2$  et  $h^2 = 3$ .

$$|A|_{f_1, f_2} = \frac{nQ}{\sqrt{(1+n^2-h^2)^2 + 4n^2}} = \frac{Q}{2}$$

La tension efficace de sortie est alors de  $v_{s0}(\text{eff}) = 5\text{V}$ .

- b. Calcul des fréquences  $f'_1$  et  $f'_2$  pour lesquelles  $v_s$  reprend la valeur  $v_{s0}$ .

On doit satisfaire la relation :  $\frac{nQ}{n^2+1} = \frac{nQ}{\sqrt{a^2+b^2}}$  soit :  $n^2+1 = \sqrt{a^2+b^2}$

Avec :  $a = 1+n^2-h^2$  et  $b = 2h$ .

On doit résoudre alors l'équation :  $h'^2[h'^2 + 2(1-n^2)] = 0$  qui a pour solution  $h' = 0$  et  $h' = \pm\sqrt{2(n^2-1)}$  ou encore :  $h' = \pm\sqrt{2}h$

$$\delta'_{1,2} = \sqrt{2}\delta_{1,2}$$

On en déduit les fréquences correspondantes :

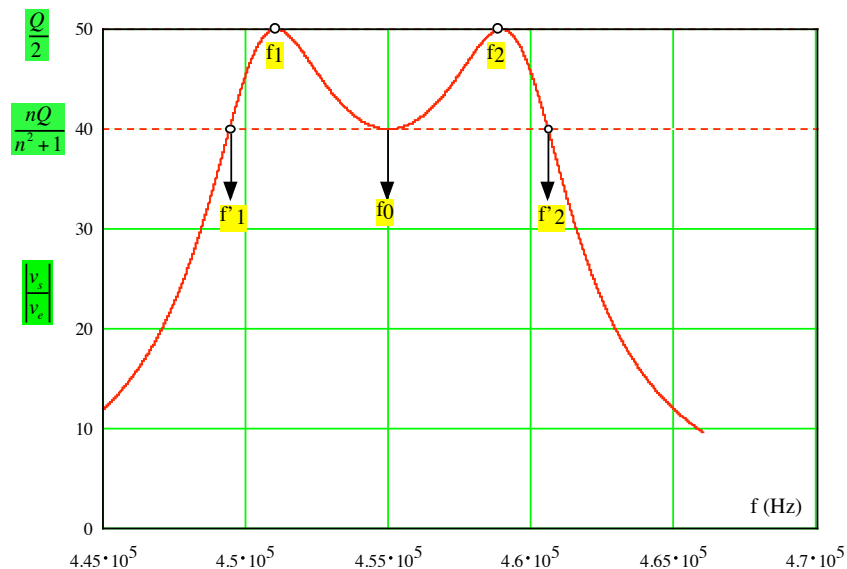
$$f'_1 = f_0 \left[ 1 - \frac{\sqrt{2(n^2-1)}}{2Q} \right]$$

$$f'_2 = f_0 \left[ 1 + \frac{\sqrt{2(n^2-1)}}{2Q} \right]$$

$$f'_1 = 449,4 \text{ KHz}$$

$$f'_2 = 460,6 \text{ KHz}$$

- c. Courbe de réponse en fréquences.



- d. Chute de tension entre  $v_{s \text{ max}}$  et la tension  $v_s$  obtenue pour les fréquences  $f'_1$  et  $f'_2$  : 1,94 dB.

5. On voudrait que les fréquences  $f'_1$  et  $f'_2$  soient telles que la chute de tension précédente soit égale à 3dB.

a. Déterminons le nouvel indice de couplage  $n'$ . On doit satisfaire à la relation :

$$\frac{n'Q}{n'^2 + 1} = \frac{Q}{2\sqrt{2}} \quad \text{soit : } n'^2 - 2\sqrt{2}n' + 1 = 0$$

Solution :  $n' = 1 + \sqrt{2}$

b. Coefficient de couplage :  $n' = k'Q = 2,41 \cdot 10^{-2}$ .

Mutuelle inductance :  $M = k'L = 7,23 \mu H$ .

c. Nouvelle valeur de la tension de sortie à la résonance :  $v_s(\text{eff}) = 3,53 \text{ V}$ .

$$f'_1 = 444,9 \text{ KHz} \quad f'_2 = 462 \text{ KHz}$$

