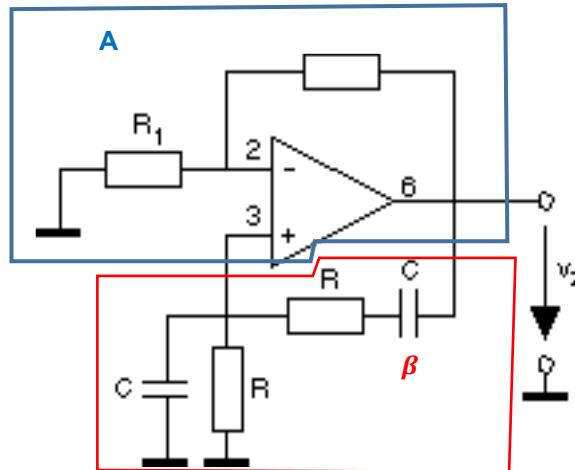
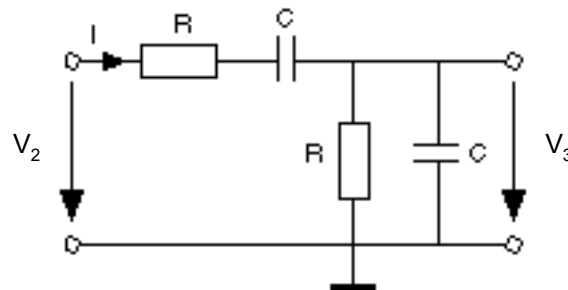


## TP5 : Oscillateurs

On se propose d'étudier la réponse de l'oscillateur ci-dessous composé d'un réseau déphaseur  $\beta$  et d'un amplificateur non-inverseur A:



Le réseau déphaseur  $\beta$  (cellule de réaction positive de l'oscillateur)



1. **Fonction de transfert:**  $\beta(j\omega) = v_3/v_2$

$$\beta(j\omega) = \frac{Z_2}{Z_2 + Z_1} \text{ avec (formulaire d'impédance) } Z_1 = \frac{1 + j\omega RC}{j\omega C}, \quad Z_2 = \frac{R}{1 + j\omega RC}$$

$$\Rightarrow \beta(j\omega) = \frac{j\omega RC}{1 + 3j\omega RC + (j\omega RC)^2} \quad (*)$$

Le dénominateur est un **polynôme du second degré** en  $j\omega RC$ . Il suffit donc d'en calculer les racines pour le réduire à un produit de 2 facteurs du 1<sup>er</sup> degré et obtenir la forme canonique de  $\beta$ .

En effet, si en fait le changement de variable  $X = j\omega RC$ , le dénominateur devient  $X^2 + 3X + 1$  dont les racines sont  $x_1 = -\frac{3+\sqrt{5}}{2} = -2.62$  et  $x_2 = -\frac{3-\sqrt{5}}{2} = -0.38$  et donc :

$$(j\omega RC)^2 + 3j\omega RC + 1 = (j\omega RC + 2.62)(j\omega RC + 0.38) = \underbrace{2.62 \times 0.38}_{=1} \left(1 + \frac{j\omega RC}{2.62}\right) \left(1 + \frac{j\omega RC}{0.38}\right)$$

$$\Rightarrow \beta(j\omega) = \frac{j\omega RC}{(1 + j\frac{\omega RC}{2.62})(1 + j\frac{\omega RC}{0.38})} = \frac{j\omega RC}{(1 + j\frac{\omega RC}{2.62})(1 + j\frac{\omega RC}{0.38})}$$

Nous avons donc un zéro et deux pôles :  $\omega_z = \frac{1}{RC}$  ;  $\omega_{p1} = \frac{0.38}{RC}$  et  $\omega_{p2} = \frac{2.62}{RC}$

## 2. Donner la valeur de RC pour que la fréquence d'oscillation soit égale à $f_0 = 1\text{kHz}$

D'après le critère d'oscillation de Barkhausen, à la fréquence d'oscillation nous devons avoir :

$$|A(j\omega_0) \cdot \beta(j\omega_0)| = 1 \text{ et } \text{Arg}[A(j\omega_0) \cdot \beta(j\omega_0)] = 0.$$

Or  $\text{Arg}[A(j\omega_0)] = 0$  (Ampli non-inverseur).  $\text{Arg}[\beta(j\omega_0)]$  doit donc être nul.

$$\text{D'après (*) : } \text{Arg}(\beta(j\omega_0)) = \frac{\pi}{2} - \text{Actg}\left(\frac{3\omega_0 RC}{1 - (\omega_0 RC)^2}\right) = 0 \Rightarrow \omega_0 RC = 1$$

$$\text{Et donc } RC = \frac{1}{2\pi f_0} = 159 \mu s$$

Dans ce cas les zéro et pôles sont:  $f_z = f_0 = \frac{1}{2\pi RC} \approx 1 \text{ kHz}$ ;  $f_{p1} = 0.38 \text{ kHz}$  et  $f_{p2} = 2.62 \text{ kHz}$

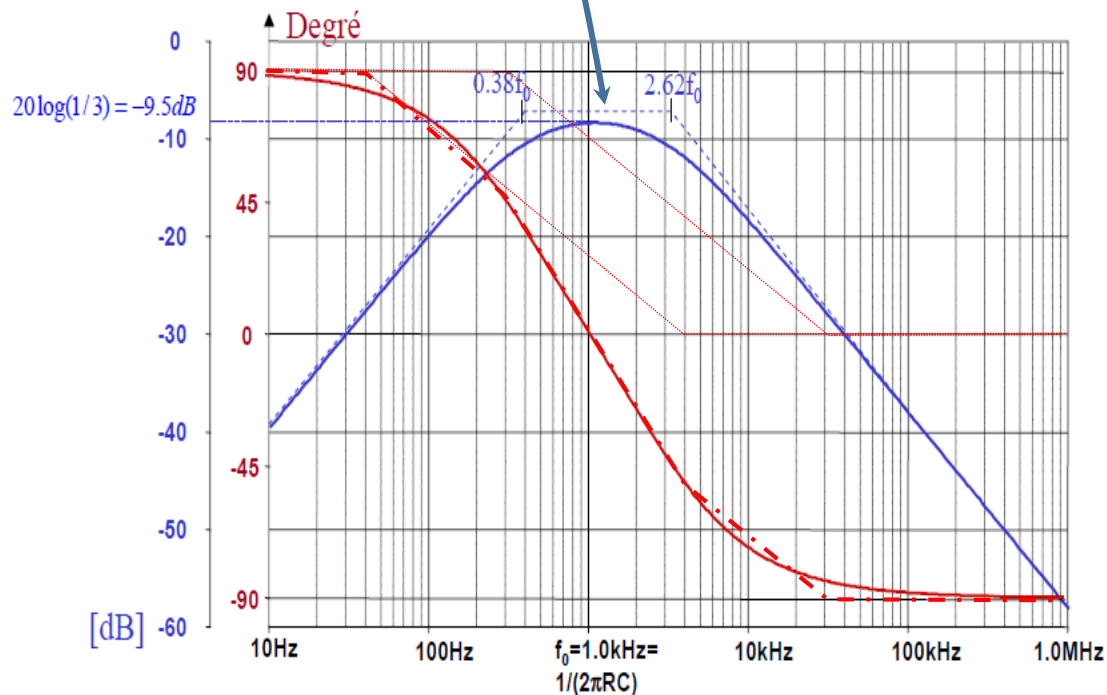
### 1. $|\beta(j\omega)|$ à la fréquence d'oscillation ?

$$\text{Avec } \omega_0 RC = 1, \quad (*) \Rightarrow \quad |\beta(j\omega_0)| = \left| \frac{j}{1 - 3j - 1} \right| = \frac{1}{3} \quad (\text{ou } -9.54\text{dB})$$

### 2. Diagramme de Bode en phase et en amplitude

La valeur maximale du diagramme de Bode (asymptote verticale) est:

$$A_0 = \text{Max} \left| \frac{\frac{j\omega}{\omega_z}}{1 + \frac{j\omega}{\omega_{p1}}} \right| = \left| \frac{\omega_{p1}}{\omega_z} \right| = 0.38 (\text{ou } -8.4\text{dB})$$



### 3. Choisir R et C de façon à ce que le courant I ne dépasse jamais 1 mA

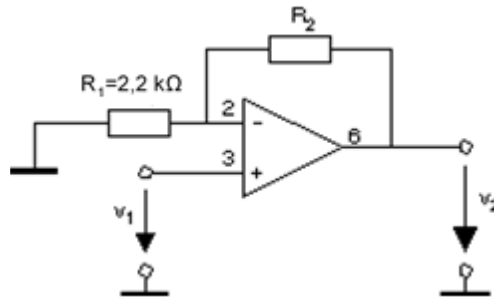
Le courant dans le déphaseur augmente pour atteindre son maximum quand son impédance équivalente diminue pour atteindre son minimum. D'après le schéma ceci correspond à  $Z_c \rightarrow 0$  c.à.d. quand la fréquence est très grande. L'impédance du déphaseur devient dans ce cas équivalente à R.

Nous avons donc  $V_{2,\max} = 15 V_{\text{crête}} = RI_{\max} \rightarrow R = 15 \text{ k}\Omega$

Sachant que  $RC = 159 \mu\text{s}$ , ceci nous donne aussi la valeur de C :  $C = 10 \text{ nF}$

### 4. Mesure des courbes de réponse en amplitude ...

#### L'amplificateur non inverseur de gain A



5. Donner le gain de l'amplificateur  $A = v_2/v_1$  en fonction de  $R_1$  et  $R_2$   $A = 1 + \frac{R_2}{R_1}$

6. Donner la condition sur la valeur de  $R_2$  pour amorcer l'oscillation ainsi que sa valeur à l'équilibre.

D'après le critère d'oscillation de Barkhausen, à la fréquence d'oscillation nous devons avoir :

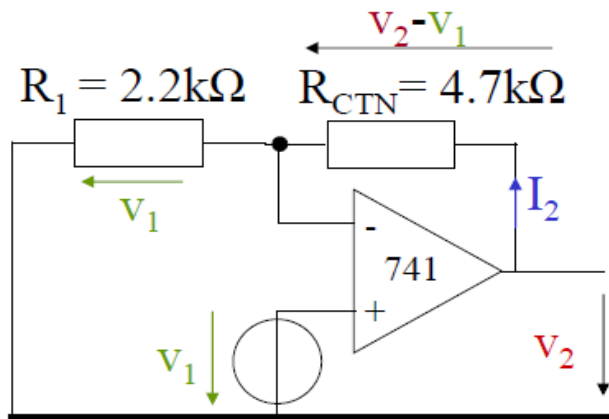
$$|A(j\omega_0) \cdot \beta(j\omega_0)| = 1 \text{ or } |\beta(j\omega_0)| = 1/3 \text{ et donc } A(j\omega_0) = 3 \text{ ou encore } R_2 = 2 R_1$$

En pratique cependant :

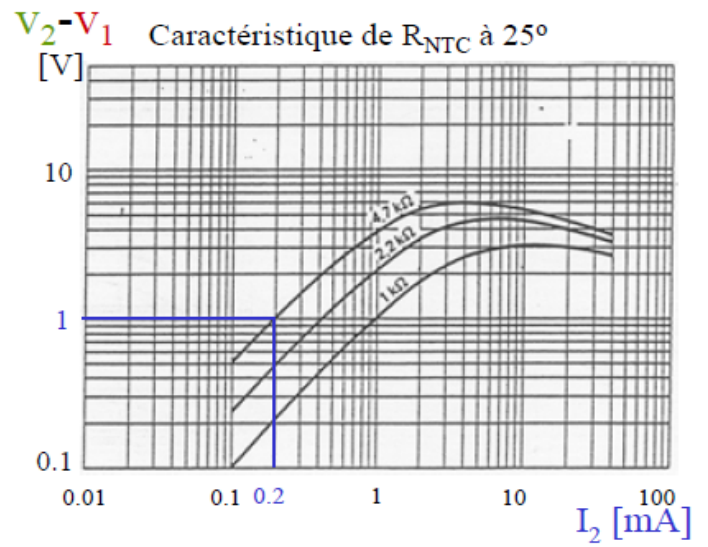
- on choisit  $|A(j\omega_0) \cdot \beta(j\omega_0)| > 1$  pendant la phase transitoire (amplitude trop faible) pour amorcer l'oscillation quelles que soient les conditions (variations de température, tension ...) et donc  $R_2 > 2 R_1$ . Pour un  $R_1 = 2.2 \text{ k}\Omega \rightarrow$  cela donne  $R_2 > 4.4 \text{ k}\Omega$ .
- Puis on ajoute un mécanisme non-linéaire qui fait diminuer  $|A(j\omega_0) \cdot \beta(j\omega_0)|$  lorsque l'amplitude des oscillations augmente, celle-ci s'ajustant alors automatiquement à la valeur donnant  $|A(j\omega_0) \cdot \beta(j\omega_0)| = 1$  à l'équilibre.  $R_2$  doit donc diminuer à  $4.4 \text{ k}\Omega$  en régime établi.

### 7. Doit-on choisir une $R_{\text{NTC}}$ ou une $R_{\text{PTC}}$ ?

Quand l'amplitude des oscillations augmente, la puissance dissipée dans les résistances augmente et donc leur température aussi. Or d'après la question précédente, on veut que la  $R_2$  diminue. On doit donc choisir une  **$R_{\text{NTC}}$  (résistance dont la valeur diminue avec la température) pour  $R_2$ .**

Exemple d'implémentation :

$$A_u \approx \left(1 + \frac{R_{CTN}}{R_1}\right).$$



On remarque que  $R_{NTC}$  pour des faibles amplitudes ( $1V/0.2mA=5k\Omega$ ) donne un gain  $A_u > 3$ .

Cependant, quand l'amplitude augmente,  $R_{NTC}$  diminue ce qui donne un gain  $A_u < 3$ .

Pour obtenir  $A_u=3$ , valeur nécessaire pour un oscillateur à pont de Wien, il faut que  $R_{NTC} \approx 4.4 k\Omega$ .