

Corrigé : Condition(s) de BARKHAUSEN

Oscillateur à filtres RC en cascade

I. Circuit « 5RC »

A. Reconnaissance

- Dans tous les montages, la rétroaction relie la sortie de l'ALI à son entrée inverseuse sans aucune rétroaction déstabilisante et aucun des potentiels d'entrée n'est directement imposé. Tous les ALI peuvent donc fonctionner en régime linéaire.
- Premier montage : Amplificateur inverseur de gain $-\frac{R_2}{R_1}$. Suivants : 5 suiveurs de tension intercalés entre les filtres RC du premier ordre.
- L'amplificateur est déjà identifié. L'ensemble des 5 filtres RC suivis systématiquement d'un suiveur est assimilable à un filtre passe-bas d'ordre 5.

B. Etude du filtre

- temps caractéristique évident $\tau = RC = 100\mu s = 0.10ms$
- La fonction de transfert à vide d'un seul filtre RC passe-bas s'obtient aisément (diviseur de tension) :

$\frac{1}{1+jx}$. Et dans la mesure où chaque filtre est suivi par un suiveur de résistance d'entrée « infinie », le calcul de la fonction de transfert à vide de chaque module est utilisable pour obtenir : $\underline{H}(x) \equiv \frac{u_s}{u_B} = \left(\frac{1}{1+jx} \right)^5$

avec $x = RC\omega = \omega\tau = \frac{\omega}{\omega_0} = \frac{f}{f_0} = 2\pi RCf = 6,28 \cdot 10^{-4} \cdot f$

C. Simulation

- 15,3-12,7=2,6ms pour 3 périodes soit T=0,87ms
- f = 1,15 kHz et donc x=0.722
- Le critère de BARKHAUSEN s'écrit ici : $\underline{H}(x) \cdot \left(-\frac{R_2}{R_1} \right) = \left(\frac{1}{1+jx} \right)^5 \cdot (-k) = 1$

en développant le dénominateur on obtient : $-k = 1 + 5jx - 10x^2 - 10jx^3 + 5x^4 + jx^5$

soit le système de deux équations :

$$\begin{cases} 5x - 10x^3 + x^5 = 0 \\ 1 - 10x^2 + 5x^4 = -k \end{cases}$$

(Un calcul approché de k à partir du x estimé précédemment donne : 2.9)

- On lit une valeur $R_2=30k\Omega$ et $R_1=10k\Omega$ soit $k=3,0$. On en déduit que le gain de boucle est supérieur à l'unité pour la fréquence associée à $x=0.73$ donc le régime est légèrement divergent et le signal quasi-sinusoidal : on observe en effet des harmoniques sur la FFT. Toutes les harmoniques sont à environ -45 dB du pic fondamental soit des composantes plus de 100 fois plus petites d'où l'allure quasi-sinusoidal.
- Dans cette nouvelle FFT, le premier harmonique n'est qu'à -25dB du fondamental donc le signal n'est vraiment plus sinusoidal (-25 dB -> 18 fois plus petit). La déformation est certainement visible. La valeur de $R_2=100k\Omega$ donne un gain trop important : régime diverge plus vite et le temps dans les phases non-linéaires augmente. On remarque d'ailleurs que la fréquence fondamentale d'oscillation (et des harmoniques) a légèrement diminué (augmentation de la période des oscillations).

II. Circuit « 4RC »

1. Des oscillations préalables sont progressivement atténuées et disparaîtront complètement.

Le calcul de BARKHAUSEN conduit à : $-k = 1 + 4jx - 6x^2 - 4jx^3 + x^4$

soit le système de deux équations :

$$\begin{cases} 4x - 4x^3 = 0 \\ 1 - 6x^2 + x^4 = -k \end{cases} \text{ soit } \begin{cases} x = 1 \\ 1 - 6 + 1 = -k \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} x = 1 \\ k = 4 \end{cases}$$

Le choix de $R_2 = 39 \text{ k}\Omega$ correspond donc à un k trop faible : zone de stabilité \Rightarrow disparition des oscillation

2. On choisira R_2 légèrement supérieur à $40 \text{ k}\Omega$ et la fréquence des oscillations doit correspondre à $x=1$ soit une fréquence de $1/(6,28 \cdot 10^{-4}) = 1.59 \text{ kHz}$. Quant à l'amplitude des oscillations en régime permanent, elle sera fixé par l'équation en régime non-linéaire...que nous ne connaissons pas.

III. Avec deux filtres en cascade, la fonction de transfert du filtre du second ordre ne peut présenter une partie imaginaire nulle : impossible d'avoir $-k = 1 + 2jx - x^2$ avec k réel ! (R et C non nuls !)