

Devoir N°2 : CORRECTION

Autour de quelques filtres du 1er ordre



Exercice n°1 : Etude d'un filtre en sortie d'un récepteur

Q1 : Il s'agit d'un filtre passe bas du 1^{er} ordre. $f_c = \frac{1}{2\pi \cdot R1 \cdot C1} = 20\text{kHz}$

Q2 : $f_{c_New} = \frac{1}{2\pi \cdot R1 \cdot (C1 + C2)} = 5\text{kHz}$ donc $C2 = \frac{1}{f_{c_New} \cdot 2\pi \cdot R1} - C1$ soit $C2 = 6,64\text{nF}$ (6,8nF dans la série normalisée)

Q3 : $V_s = V_2 \cdot \left(1 + \frac{R_b}{R_a}\right)$ Un gain de 20dB correspond à une amplification de 10 soit $R_b = 9 \cdot R_a$ donc $R_b = 27\text{k}\Omega$

Exercice n°2 : Un filtre passe bas contrôlé

Q1 : $W = K \cdot V_c \cdot (E - S) + S$

Q2 : On reconnait un simple filtre passe bas donc $S = W \cdot \frac{1}{1 + jRC\omega}$ car les courants sur les entrées Y2 et Z sont nuls.

Q3/Q4 : De la 2nd équation il vient $W = S \cdot (1 + jRC\omega)$ que l'on peut remplacer dans la première soit :

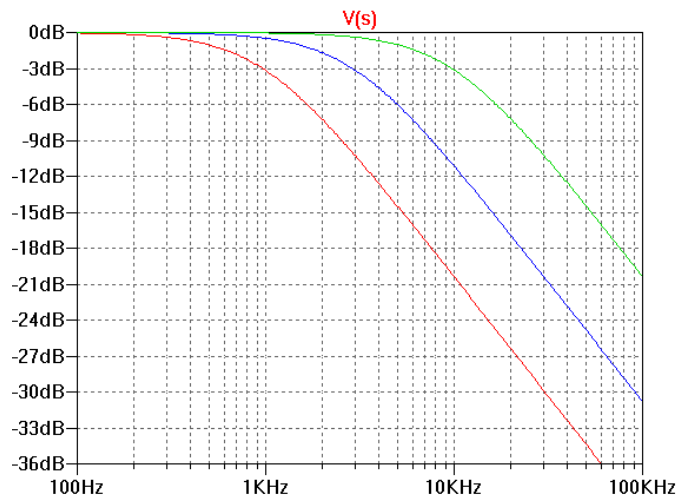
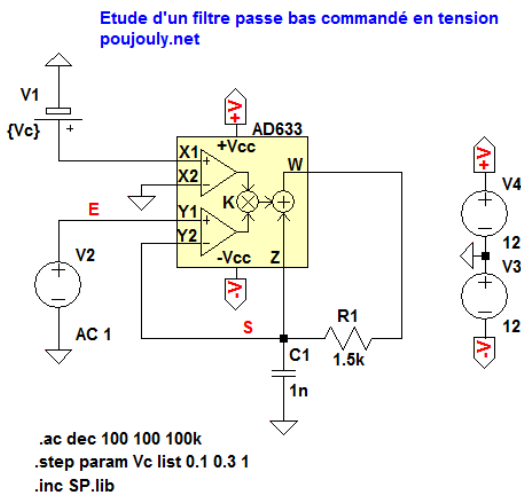
$S \cdot (1 + jRC\omega) = K \cdot V_c \cdot (E - S) + S$ qui peut se simplifier par $S \cdot (jRC\omega) = K \cdot V_c \cdot (E - S)$ donc

$S \cdot (KV_c + jRC\omega) = K \cdot V_c \cdot E$ que l'on peut aussi écrire $S \cdot \left(1 + \frac{jRC\omega}{K \cdot V_c}\right) = E$ pour aboutir à une fonction de transfert

$$T = \frac{S}{E} = \frac{1}{1 + \frac{jRC\omega}{K \cdot V_c}} \text{ de la forme indiquée avec } \omega_c = \frac{K \cdot V_c}{RC}$$

Cela justifie bien le nom de filtre passe bas contrôlé puisque la tension de commande V_c controle directement la pulsation de coupure de ce montage.

Q5 : Pour mettre en évidence le fonctionnement de ce montage avec LTSpice, on effectue le tracé du diagramme de Bode en changeant la valeur du paramètre V_c . Il est indispensable d'installer la bibliothèque supplémentaire SP.lib



Exercice n°3 : Un filtre audio

Q1 : Lorsque l'interrupteur K est ouvert $V_s = V_e$ ce qui revient à désactiver la fonction du filtre.

Q2 : Lorsque la fréquence tend vers 0, l'impédance du condensateur tend vers l'infini ce qui se traduit par $V_s = V_e$.

Q3 : Lorsque la fréquence est très grande, l'impédance du condensateur tend vers 0 et l'on se retrouve en présence d'un montage amplificateur non inverseur. Dans ces conditions on peut écrire que $V_s = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right)V_e$ ce qui nous donne en effectuant l'application numérique $V_s = 10.V_e$

Q4 : Comme il s'agit d'une structure connue sous le nom d'amplificateur non inverseur, il est possible d'écrire directement $\frac{V_s(j\omega)}{V_e(j\omega)} = 1 + \frac{R_2}{Z_{eq}}$ avec $Z_{eq} = R_1 + \frac{1}{jC\omega}$

En remplaçant donc par l'expression de Z_{eq} on peut établir : $\frac{V_s(j\omega)}{V_e(j\omega)} = 1 + \frac{R_2}{R_1 + \frac{1}{jC\omega}}$

Soit $\frac{V_s(j\omega)}{V_e(j\omega)} = 1 + \frac{jR_2C\omega}{1 + jR_1C\omega}$ et donc $\frac{V_s(j\omega)}{V_e(j\omega)} = \frac{1 + j(R_1 + R_2)C\omega}{1 + jR_1C\omega}$

De la forme $\frac{V_s(j\omega)}{V_e(j\omega)} = \frac{1 + \frac{j\omega}{\omega c_1}}{1 + \frac{j\omega}{\omega c_2}}$ avec $\omega c_1 = \frac{1}{(R_1 + R_2)C}$ et $\omega c_2 = \frac{1}{R_1C}$

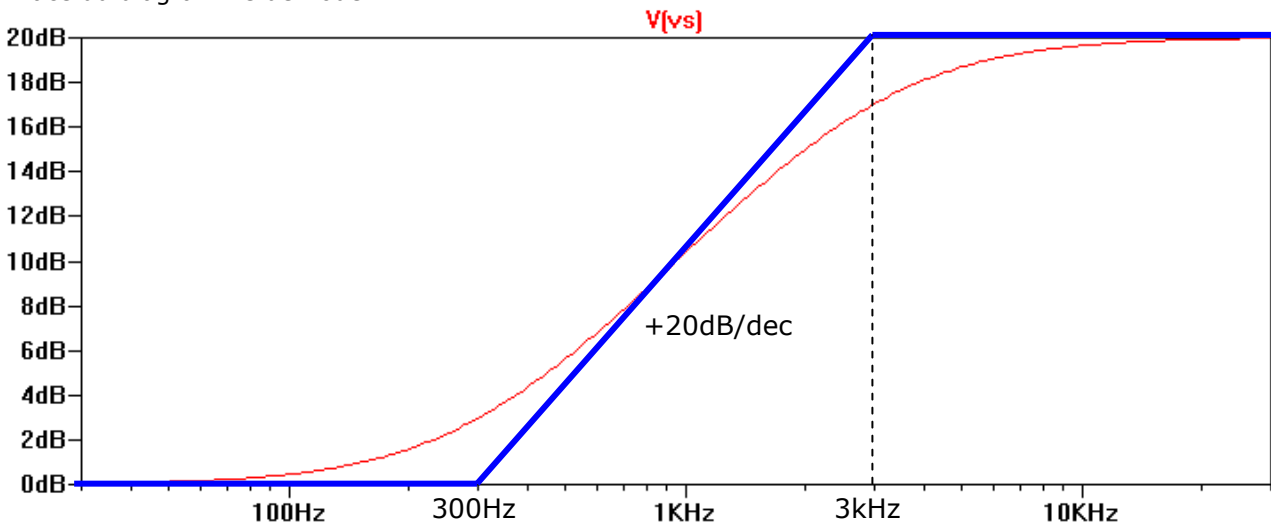
Q5 : Il est facile de vérifier que $f_{c2} = 10.f_{c1}$ ce qui permet de vérifier le calcul précédent.

$C = \frac{1}{2\pi f_{c2} R_1} = 26,5nF$ soit une valeur normalisée de 27nF

Q6 : $|T| = \frac{\sqrt{1 + \left(\frac{f}{f_{c1}}\right)^2}}{\sqrt{1 + \left(\frac{f}{f_{c2}}\right)^2}}$

Fréquence	30Hz	100Hz	300Hz	1kHz	3kHz	10kHz	30kHz
Module	1	1.05	1.4	3.3	7.1	9.6	9.95
Gain (dB)	0	0.45	3	10.4	17	19.6	20

Tracé du diagramme de Bode



Pour information vous pouvez effectuer une simulation de ce montage en utilisant le schéma pour LTspice en téléchargement sur le site <http://poujouly.net>

