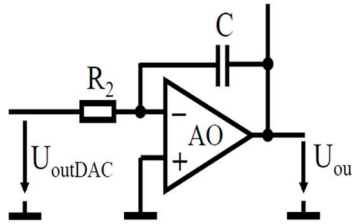


## CNA : Filtre analogique programmable

On se propose de réaliser un filtre passe-bas dont la fréquence de coupure est programmable. Pour cela on commence par analyser le circuit suivant :



1. On supposant qu'on arrive à exprimer  $U_{outDAC}$  en fonction du signal d'entrée  $U_{in}$  et du signal de sortie  $U_{out}$  comme suit :  $U_{outDAC} = \alpha \cdot (U_{in} + U_{out})$  démontrer que la fonction de transfert  $H(j\omega) = U_{out}/U_{in}$  est bien celle d'un filtre Passe-bas dont la fréquence de coupure est proportionnelle à  $\alpha$ .

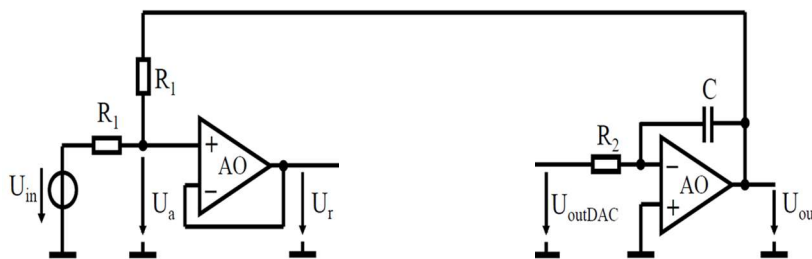
Un ampli Idéal à réaction négative nous permet d'écrire :  $i_+ = i_- = 0$  et  $v_+ = v_-$ . C'est deux hypothèses donnent:

$$\frac{U_{out}}{U_{outDAC}} = -\frac{Z_C}{R_2} = -\frac{1}{j\omega R_2 C} \rightarrow \frac{U_{out}}{\alpha(U_{in} + U_{out})} = -\frac{1}{j\omega R_2 C} \rightarrow U_{out} \left(1 + \frac{\alpha}{j\omega R_2 C}\right) = -\frac{\alpha}{j\omega R_2 C} U_{in} \rightarrow H(j\omega) = \frac{U_{out}}{U_{in}} = -\frac{1}{1 + j\omega \frac{R_2 C}{\alpha}}$$

Et donc  $H(j\omega) = \frac{U_{out}}{U_{in}} = -\frac{1}{1 + j\frac{\omega}{\alpha \omega_p}}$  avec  $\omega_p = \frac{1}{R_2 C}$

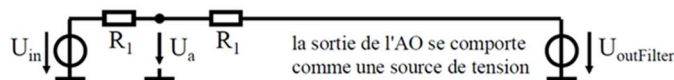
et donc si on rend  $\alpha$  programmables numériquement on réalise de facto un filtre dont la bande passante est programmable.

Pour générer un signal fonction de  $(U_{in} + U_{out})$  on complète le circuit comme suit :



2. Exprimer  $U_r$  en fonction de  $U_{out}$  et de  $U_{in}$ .

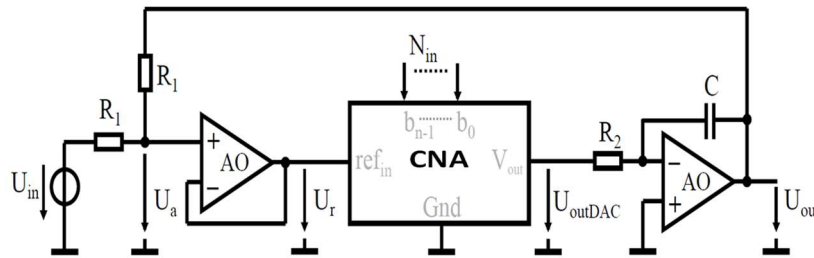
Exprimant d'abord  $U_a$  en fonction de  $U_{out}$  et de  $U_{in}$ . Si je considère que  $i_+$  du suiveur est nul je peux ramener le schéma à :



Ce qui me donne par superposition :  $U_a = \frac{U_{in} + U_{out}}{2}$

Et puisque le premier AO est monté en suiveur on a :  $U_r = U_a = \frac{U_{in} + U_{out}}{2}$

Pour rendre  $U_r$  programmable on ajoute un convertisseur numérique analogique (CNA ou DAC) dont la valeur pleine échelle (Full Sale) est donné par la tension sur l'entrée  $ref_{in}$  c.à.d.  $U_r$  :



3. Exprimer  $U_{outDAC}$  en fonction de  $U_r$  et de  $b_0, b_1, \dots, b_{n-1}$ .

Le convertisseur numérique/analogique transforme le nombre codé en binaire sur  $n$  bits  $N_{in}$  en une grandeur analogique  $U_{outDAC}$ , selon la relation (slide 30 du cours CAN/CNA):

$$U_{outDAC} = \text{LSB} \cdot \sum_{i=0}^{n-1} b_i 2^i = \frac{FS}{2^n} \sum_{i=0}^{n-1} b_i 2^i$$

$$\rightarrow U_{outDAC} = \frac{U_r}{2^n} \sum_{i=0}^{n-1} b_i 2^i$$

4. En déduire que  $\alpha$  et donc la fréquence de coupure du Filtre passe-bas sont bien programmables à l'aide de l'entrée numérique  $N_{in}$  (c.à.d.  $b_0, b_1, \dots, b_{n-1}$ ).

D'après la question 2 :  $U_r = \frac{U_{in} + U_{out}}{2} \rightarrow U_{outDAC} = \frac{U_{in} + U_{out}}{2^{n+1}} \sum_{i=0}^{n-1} b_i 2^i = \alpha (U_{in} + U_{out})$

$$\rightarrow \alpha = \frac{\sum_{i=0}^{n-1} b_i 2^i}{2^{n+1}}$$

5. Récrire la fonction de transfert  $H(j\omega) = U_{out}/U_{in}$ .

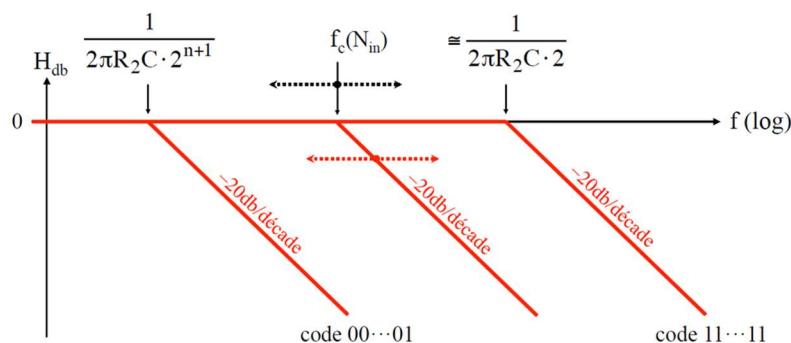
$$\rightarrow H(i\omega) = \frac{U_{out}}{U_{in}} = - \frac{1}{1 + j \frac{\omega}{\omega_p^*}} \text{ avec } \omega_p^* = \frac{\alpha}{R_2 C} \text{ et } \alpha = \frac{\sum_{i=0}^{n-1} b_i 2^i}{2^{n+1}}$$

6. Tracer le diagramme de Bode en amplitude pour les valeurs extrêmes utilisables de  $N_{in}$ .

La valeur  $N_{in} = 00\dots0$  qui donne  $\omega_p^* = 0$  et  $[H(i\omega)] \rightarrow 0$  est inutilisable

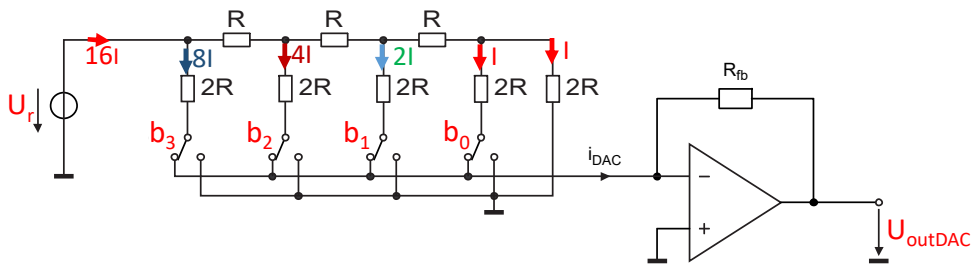
$N_{in, \min}$  sera donc  $00\dots01$  est donne  $\alpha = \frac{1}{2^{n+1}}$  et  $\omega_p^* = 2\pi f_c = \frac{1}{2^{n+1} R_2 C}$

$N_{in, \max}$  sera donc  $11\dots11$  est donne  $\alpha = \frac{2^n - 1}{2^{n+1}} \cong \frac{2^n}{2^{n+1}}$  (si  $n$  est assez grand) et donc  $\omega_p^* = 2\pi f_c \cong \frac{1}{2 R_2 C}$



Filtre passe-bas analogique dont la fréquence de coupure est programmable numériquement.

7. Proposez un schéma pour le CNA de 4 bits et dimensionner ses éléments.



Ce circuit donne  $U_{out,DAC} = -R_{fb} i_{DAC} = -R_{fb} I \sum_{i=1}^3 b_i 2^i = -R_{fb} \frac{U_r}{16} \sum_{i=1}^3 b_i 2^i$  (voir slide 37 du cours CAN/CNA)

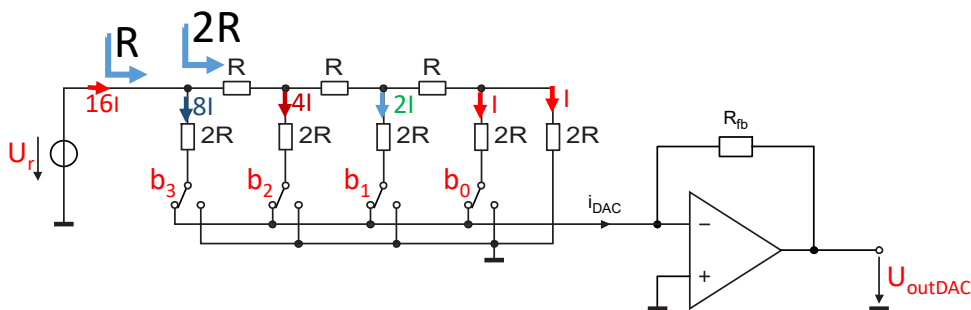
Or on veut un  $U_{outDAC} = \frac{U_r}{2^4} \sum_{i=0}^{4-1} b_i 2^i$ , pour cela il suffit de prendre un  $R_{fb} = R$

Rq : le signe (-) qui apparait ne change pas la réponse en amplitude du Filtre. C'est seulement en phase qu'on aura un shift de 180°.

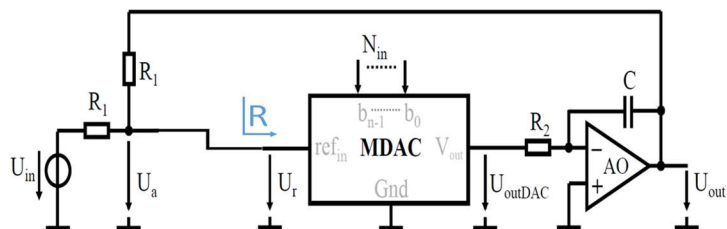
Exemple d'implémentation :  $R = 1k\Omega$  et  $R_{fb} = 1k\Omega$

8. Expliquer l'utilité du suiveur.

Le suiveur isole la tension  $U_a$  de l'entrée du CNA qui présente une résistance finie égale à  $R$  (voir slide 36 du cours)



Sans le suiveur l'équation  $U_a = U_r = \frac{U_{in} + U_{out}}{2}$  n'est plus valable Il faut la remplacer par l'équation donnée par le circuit suivant en tenant compte de la résistance d'entrée du CAN:



Cela donne :  $U_r = U_a = U_{in} \frac{R_1 // R}{R_1 + R_1 // R} + U_{out} \frac{R_1 // R}{R_1 + R_1 // R} = (U_{in} + U_{out}) \frac{R_1 // R}{R_1 + R_1 // R}$