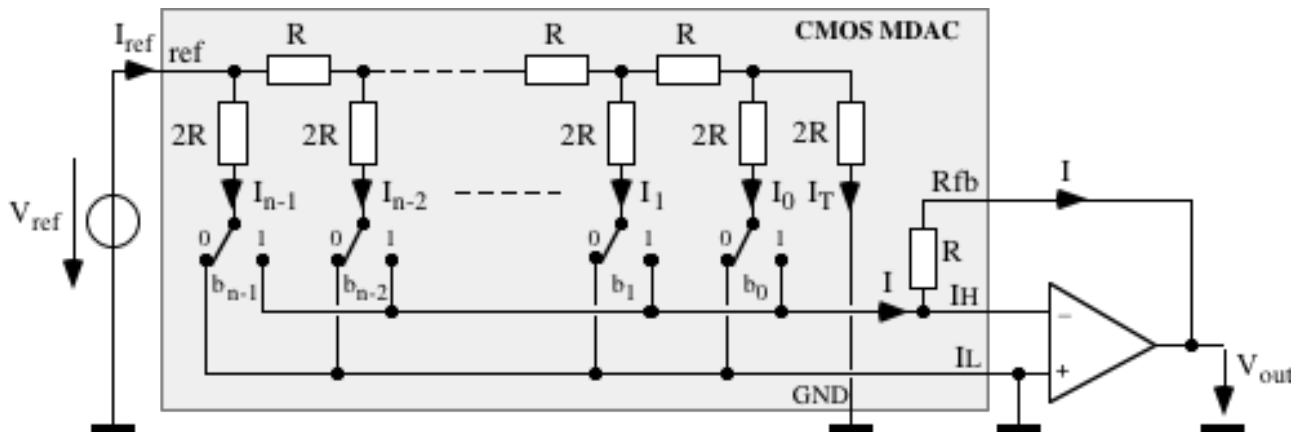


Circuits et Systèmes Electroniques. Exercice série 1

CMOS R-2R Multiplying n-bit DAC.

1. CNA unipolaire :

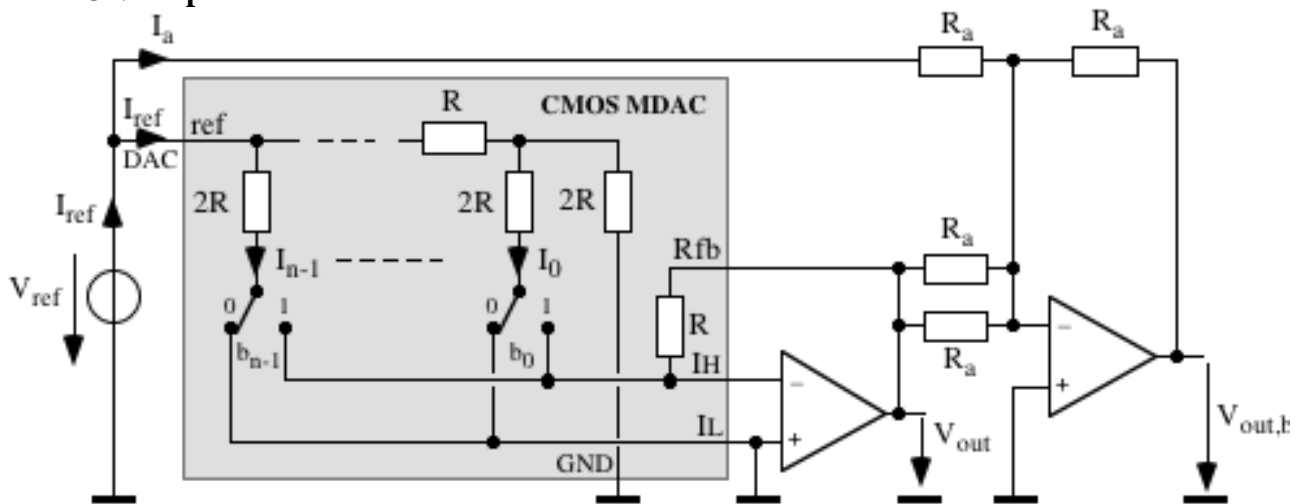


Etablir la relation liant V_{out} à V_{ref} et au code binaire (b_{n-1}, \dots, b_1, b_0).

Que vaut I_{ref} ?

Quelle doit être la précision relative des résistances du réseau pour garantir la monotonie du CNA ?

2. CNA bipolaire :



Etablir la relation liant $V_{out,b}$ à V_{ref} et au code binaire (b_{n-1}, \dots, b_1, b_0).

Pour quel code binaire $V_{out,b}$ vaut exactement 0 V ?

Que vaut I_{ref} ?

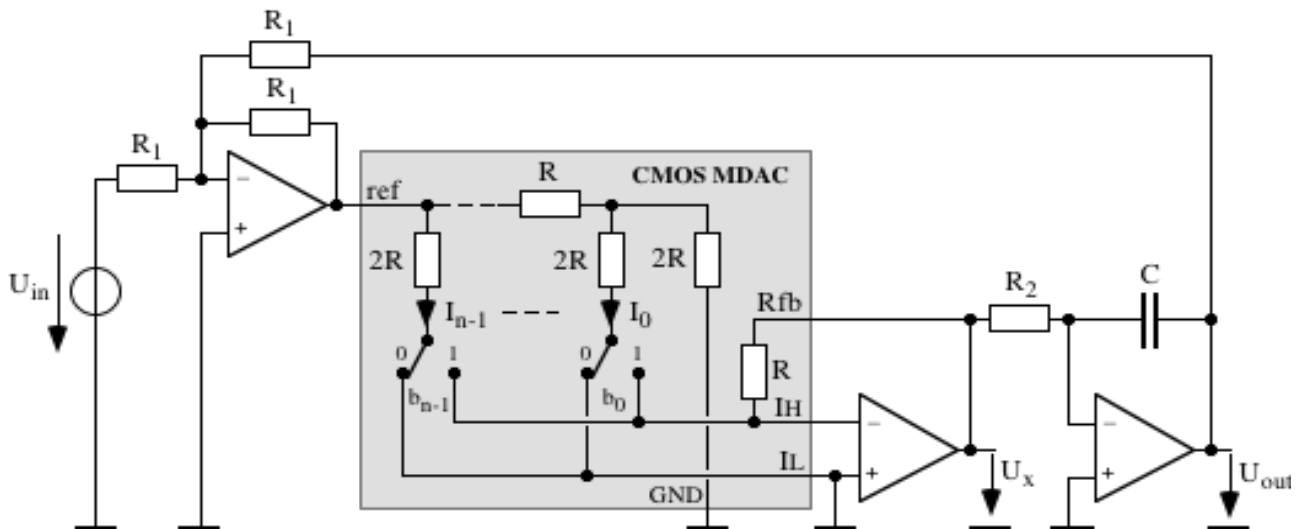
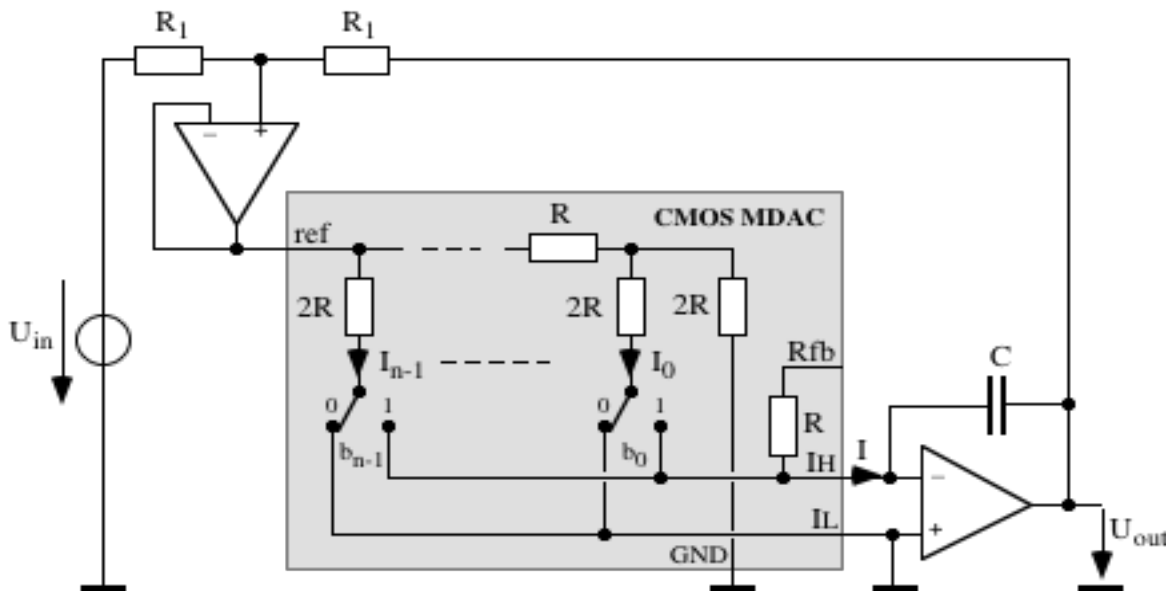
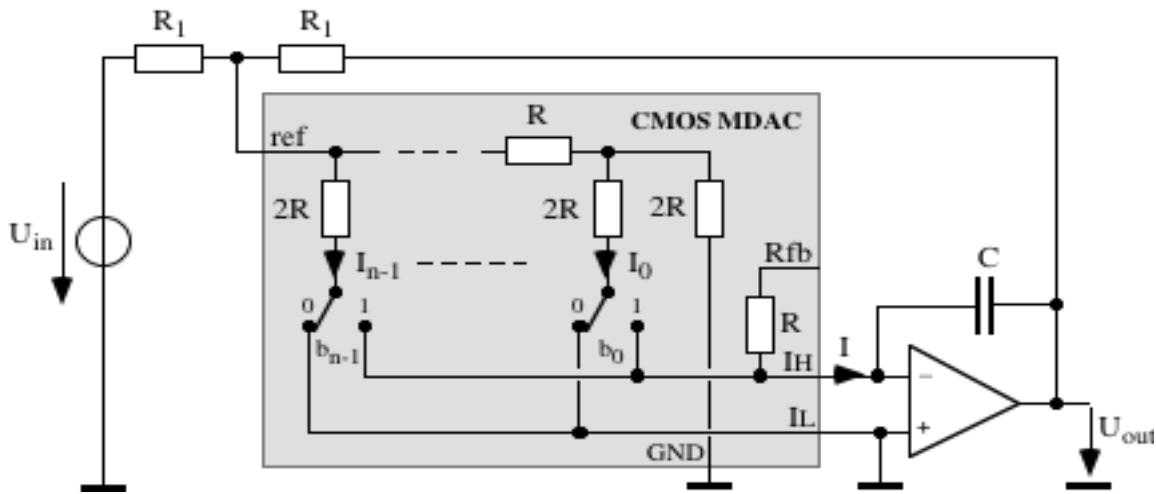
3. Filtrés analogiques programmables numériquement.

Pour les trois circuits ci-après:

Etablir la fonction de transfert U_{out}/U_{in} et montrer qu'il s'agit d'un filtre passe-bas du 1^{er} ordre.

Etablir la relation liant la fréquence de coupure au code binaire (b_{n-1}, \dots, b_1, b_0).

Discuter des avantages et inconvénients relatifs des trois circuits.



Circuits et Systèmes Electroniques 2. Corrigé série 1

1. CNA R-2R unipolaire

$$V_{\text{out}} = -R \cdot I = -R \cdot \sum_0^{n-1} b_i I_i = -R \cdot \left(b_{n-1} \frac{V_{\text{ref}}}{2R} + b_{n-2} \frac{1}{2} \frac{V_{\text{ref}}}{2R} + \dots + b_1 \frac{1}{2^{n-2}} \frac{V_{\text{ref}}}{2R} + b_0 \frac{1}{2^{n-1}} \frac{V_{\text{ref}}}{2R} \right)$$

$$V_{\text{out}} = -R \cdot \frac{V_{\text{ref}}}{R} \left(b_{n-1} \frac{1}{2} + b_{n-2} \frac{1}{4} + \dots + b_1 \frac{1}{2^{n-1}} + b_0 \frac{1}{2^n} \right)$$

$$V_{\text{out}} = -\frac{V_{\text{ref}}}{2^n} \cdot (b_{n-1} 2^{n-1} + b_{n-2} 2^{n-2} + \dots + b_1 2^1 + b_0 2^0) = -\frac{V_{\text{ref}}}{2^n} \cdot \sum_0^{n-1} b_i \cdot 2^i$$

$$I_{\text{ref}} = I_{n-1} + I_{n-2} + \dots + I_1 + I_0 + I_T = \frac{V_{\text{ref}}}{2R} \left(1 + \frac{1}{2} + \dots + \frac{1}{2^{n-2}} + \frac{1}{2^{n-1}} + \frac{1}{2^{n-1}} \right)$$

$$I_{\text{ref}} = \frac{V_{\text{ref}}}{R} \left(\frac{1}{2} + \frac{1}{4} + \dots + \frac{1}{2^{n-1}} + \frac{1}{2^n} + \frac{1}{2^n} \right) = \frac{V_{\text{ref}}}{R}$$

Le cas le plus délicat pour lequel le CAN risque d'être non monotone est lors du passage du code 0111...111 au code 1000...000.

Il faut garantir que : $I_{n-1} \geq I_{n-2} + \dots + I_1 + I_0$ même en présence de légères inégalités des résistances du réseau en échelle.

Le cas le plus défavorable est celui où la première 2R (celle connectée directement à V_{ref}) est trop grande et toutes les autres R et 2R sont trop petites d'une valeur relative e.

$$I_{n-1} = \frac{V_{\text{ref}}}{2R(1+e)} \geq I_{n-2} + \dots + I_0 = \frac{V_{\text{ref}}}{2R(1-e)} \left(\frac{1}{2} + \frac{1}{4} + \dots + \frac{1}{2^{n-1}} \right) = \frac{V_{\text{ref}}}{2R(1-e)} \frac{2^n - 1}{2^n}$$

$$1+e \leq (1-e) \frac{2^n}{2^n - 1}$$

$$\Rightarrow e \leq \frac{1}{2^{n+1} - 1} \approx \frac{1}{2^{n+1}}$$

où e est l'erreur relative maximum de chaque côté de la valeur moyenne des résistances du réseau en échelle

2. CNA R-2R bipolaire

$$V_{\text{out}} = -\frac{V_{\text{ref}}}{2^n} \cdot \sum_0^{n-1} b_i \cdot 2^i \quad \text{résultat du CNA unipolaire}$$

$$V_{\text{out,b}} = -V_{\text{ref}} - 2V_{\text{out}} \quad \text{sommeur inverseur}$$

$$V_{\text{out,b}} = \frac{V_{\text{ref}}}{2^{n-1}} \cdot \left(-2^{n-1} + \sum_0^{n-1} b_i \cdot 2^i \right) \quad \text{CNA bipolaire}$$

$$\text{code } 000 \dots 000 \Rightarrow V_{\text{out,b}} = -V_{\text{ref}}$$

$$\text{code } 100 \dots 000 \Rightarrow V_{\text{out,b}} = 0$$

$$\text{code } 111 \dots 111 \Rightarrow V_{\text{out,b}} = V_{\text{ref}} \cdot (1 - 1/2^{n-1}) \approx V_{\text{ref}}$$

$$I_{\text{ref}} = I_{\text{ref,DAC}} + I_a = \frac{V_{\text{ref}}}{R} + \frac{V_{\text{ref}}}{R_a}$$

3. Filtre programmable.

Circuit à un seul amplificateur opérationnel.

Vu depuis la borne "ref" le DAC représente une simple résistance R contre la masse.

$$U_{\text{ref}} = \frac{R // R_1}{(R // R_1) + R_1} U_{\text{in}} + \frac{R // R_1}{(R // R_1) + R_1} U_{\text{out}} = kU_{\text{in}} + kU_{\text{out}}$$

$$\text{avec : } k = \frac{\frac{R \cdot R_1}{R + R_1}}{\frac{R \cdot R_1}{R + R_1} + R_1} = \frac{R \cdot R_1}{2 \cdot R \cdot R_1 + R_1^2} = \frac{R}{2R + R_1}$$

$$I = \frac{U_{\text{ref}}}{R \cdot 2^n} \cdot \sum_0^{n-1} b_i \cdot 2^i \quad \text{CNA}$$

$$U_{\text{out}} = -\frac{1}{j\omega C} I \quad \text{intégrateur inverseur}$$

En combinant ces relations :

$$U_{\text{out}} = -\frac{1}{j\omega C} \frac{k(U_{\text{in}} + U_{\text{out}})}{R \cdot 2^n} \sum_0^{n-1} b_i \cdot 2^i = (U_{\text{in}} + U_{\text{out}}) \frac{-k \sum_0^{n-1} b_i \cdot 2^i}{j\omega RC \cdot 2^n}$$

$$U_{\text{out}} \left(1 + \frac{k \sum_0^{n-1} b_i \cdot 2^i}{j\omega RC \cdot 2^n} \right) = U_{\text{in}} \frac{-k \sum_0^{n-1} b_i \cdot 2^i}{j\omega RC \cdot 2^n}$$

$$U_{out} \left(\frac{j\omega RC \cdot 2^n}{k \sum_{i=0}^{n-1} b_i \cdot 2^i} + 1 \right) = -U_{in}$$

$$H(j\omega) = \frac{U_{out}}{U_{in}} = \frac{-1}{1 + \frac{j\omega RC \cdot 2^n}{k \sum_{i=0}^{n-1} b_i \cdot 2^i}} = \frac{-1}{1 + \frac{j\omega}{\omega_c}}$$

C'est un passe-bas avec une pulsation de coupure à :

$$\omega_c = \frac{\frac{k \sum_{i=0}^{n-1} b_i \cdot 2^i}{0}}{RC \cdot 2^n} = \frac{\frac{R}{2R + R_1} \sum_{i=0}^{n-1} b_i \cdot 2^i}{RC \cdot 2^n}$$

Dans le cas particulier où $R_1 = R$:

$$\omega_c = \frac{\frac{\sum_{i=0}^{n-1} b_i \cdot 2^i}{0}}{3RC \cdot 2^n}$$

Circuit à deux amplificateurs opérationnels.

$$U_{ref} = \frac{R_1}{R_1 + R_1} U_{in} + \frac{R_1}{R_1 + R_1} U_{out} = \frac{1}{2} (U_{in} + U_{out}) \quad \forall R$$

Le reste du calcul est identique au cas précédant avec $k = \frac{1}{2}$:

$$H(j\omega) = \frac{U_{out}}{U_{in}} = \frac{-1}{1 + \frac{j\omega 2RC \cdot 2^n}{\sum_{i=0}^{n-1} b_i \cdot 2^i}} = \frac{-1}{1 + \frac{j\omega}{\omega_c}}$$

$$\omega_c = \frac{\frac{\sum_{i=0}^{n-1} b_i \cdot 2^i}{0}}{2RC \cdot 2^n}$$

R_1 peut être choisie indépendamment de R .

Circuit à trois amplificateurs opérationnels.

$$U_{\text{ref}} = -U_{\text{in}} - U_{\text{out}} \quad \text{sommeur inverseur}$$

$$U_x = -\frac{U_{\text{ref}}}{2^n} \cdot \sum_0^{n-1} b_i \cdot 2^i \quad \text{CNA unipolaire}$$

$$U_{\text{out}} = -\frac{1}{j\omega R_2 C} U_x \quad \text{intégrateur inverseur}$$

En combinant ces relations:

$$U_{\text{out}} = -\frac{1}{j\omega R_2 C} \frac{U_{\text{in}} + U_{\text{out}}}{2^n} \sum_0^{n-1} b_i \cdot 2^i = (U_{\text{in}} + U_{\text{out}}) \frac{-\sum_0^{n-1} b_i \cdot 2^i}{j\omega R_2 C \cdot 2^n}$$

$$U_{\text{out}} \left(1 + \frac{\sum_0^{n-1} b_i \cdot 2^i}{j\omega R_2 C \cdot 2^n}\right) = U_{\text{in}} \frac{-\sum_0^{n-1} b_i \cdot 2^i}{j\omega R_2 C \cdot 2^n}$$

$$U_{\text{out}} \left(\frac{j\omega R_2 C \cdot 2^n}{\sum_0^{n-1} b_i \cdot 2^i} + 1\right) = -U_{\text{in}}$$

$$H(j\omega) = \frac{U_{\text{out}}}{U_{\text{in}}} = \frac{-1}{1 + \frac{j\omega R_2 C \cdot 2^n}{\sum_0^{n-1} b_i \cdot 2^i}} = \frac{-1}{1 + \frac{j\omega}{\omega_c}}$$

C'est un passe-bas avec une pulsation de coupure à :

$$\omega_c = \frac{\sum_0^{n-1} b_i \cdot 2^i}{R_2 C \cdot 2^n}$$

La pulsation de coupure ne dépend pas de la valeur du réseau R-2R du CNA.