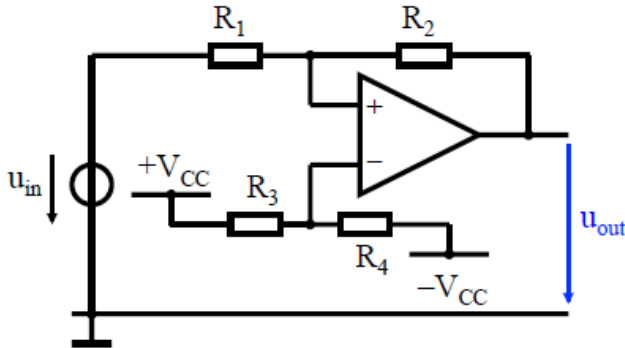


Comparateur à seuils (solution)

Ex 1 Comparateur à seuils

Déterminer la caractéristique entrée-sortie du circuit à ampli op ou comparateur ci-dessous.



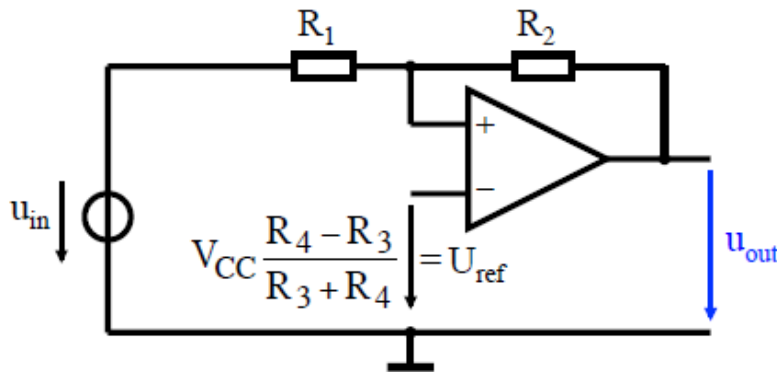
$$V_{CC} = 15 \text{ V}$$

$$\text{AO: } V_H \approx +V_{CC} \quad V_L \approx -V_{CC}$$

$$R_1 = 10 \text{ k}\Omega \quad R_2 = 33 \text{ k}\Omega$$

Solution :

On retrouve alors le schéma d'un montage à réaction positive :



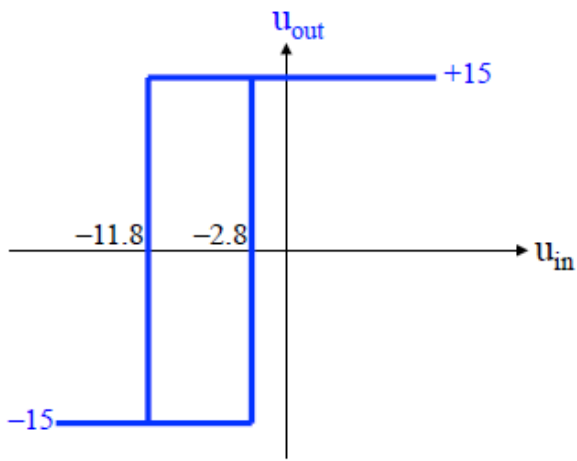
C'est le comparateur à seuil non-inverseur présenté au cours

$$V_{T1} = \frac{R_2 + R_1}{R_2} U_{\text{ref}} - \frac{R_1}{R_2} V_H = \left(\frac{R_2 + R_1}{R_2} \frac{R_4 - R_3}{R_3 + R_4} - \frac{R_1}{R_2} \right) V_{CC}$$

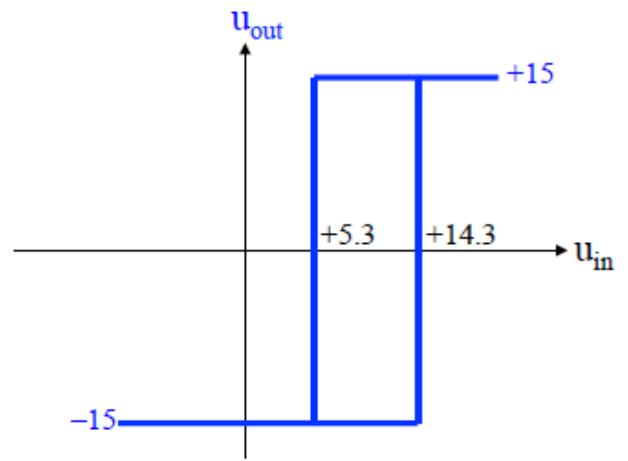
$$V_{T2} = \frac{R_2 + R_1}{R_2} U_{\text{ref}} - \frac{R_1}{R_2} V_L = \left(\frac{R_2 + R_1}{R_2} \frac{R_4 - R_3}{R_3 + R_4} + \frac{R_1}{R_2} \right) V_{CC}$$

$$\text{hystérèse : } \Delta V_T = V_{T2} - V_{T1} = \frac{R_1}{R_2} 2 V_{CC}$$

$$\text{centre : } V_C = \frac{V_{T2} + V_{T1}}{2} = \left(\frac{R_2 + R_1}{R_2} \frac{R_4 - R_3}{R_3 + R_4} \right) V_{CC}$$



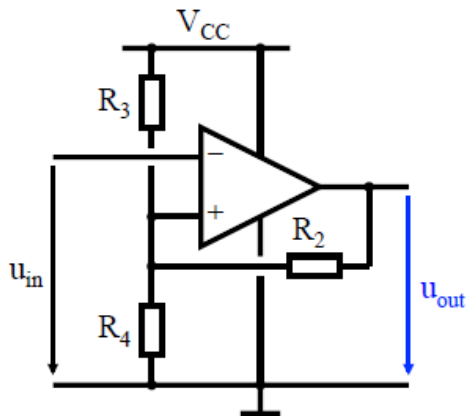
Cas a)
 $\Delta V_T = 9 \text{ V}$
 $V_C = -7.3 \text{ V}$



Cas b)
 $\Delta V_T = 9 \text{ V}$
 $V_C = +9.8 \text{ V}$

Ex 2 Comparateur à seuils à alimentation unique

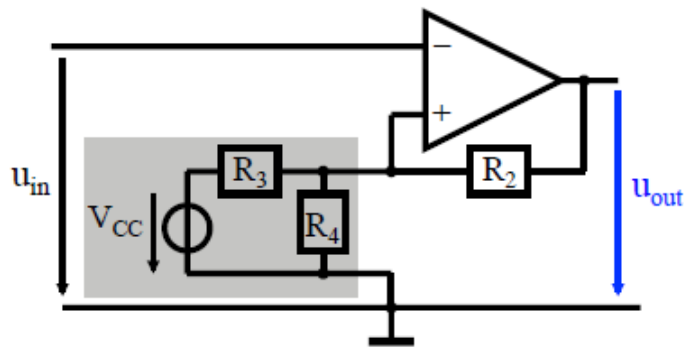
Déterminer la caractéristique entrée-sortie du circuit à ampli op ou comparateur ci-dessous n'utilisant qu'une alimentation unique.



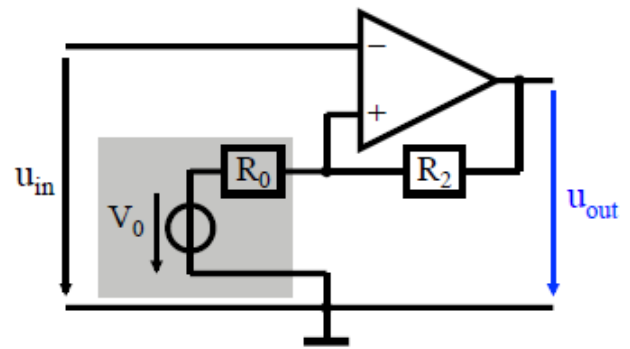
$V_{CC} = +5 \text{ V}$
 AO: $V_H = V_{CC}$ $V_L = 0$
 $R_2 = 56 \text{ k}\Omega$
 $R_3 = 33 \text{ k}\Omega$
 $R_4 = 18 \text{ k}\Omega$

Solution :

On peut dessiner le schéma ainsi :

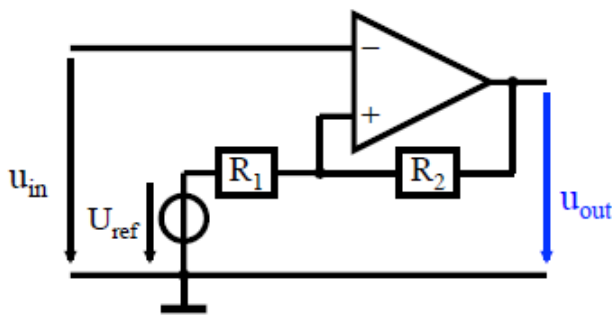


... puis remplacer le dipôle gris par son équivalent de Thévenin

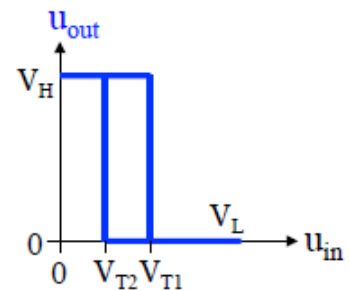


$$V_0 = V_{CC} \frac{R_4}{R_3 + R_4} \quad R_0 = \frac{R_3 R_4}{R_3 + R_4}$$

Le schéma de droite est celui d'un comparateur à seuils inverseur



$$\begin{aligned} V_H &= V_{CC} \\ V_L &= 0 \\ U_{ref} &= V_0 \\ R_1 &= R_0 \end{aligned}$$



Les tensions de seuil d'un comparateur à seuils inverseur

$$V_{T1} = U_{ref} \frac{R_2}{R_2 + R_1} + V_H \frac{R_1}{R_2 + R_1} = V_{CC} \left(\frac{R_4}{R_3 + R_4} \cdot \frac{R_2}{R_2 + \frac{R_3 R_4}{R_3 + R_4}} + \frac{\frac{R_3 R_4}{R_3 + R_4}}{R_2 + \frac{R_3 R_4}{R_3 + R_4}} \right)$$

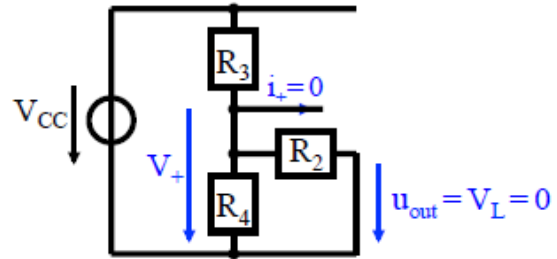
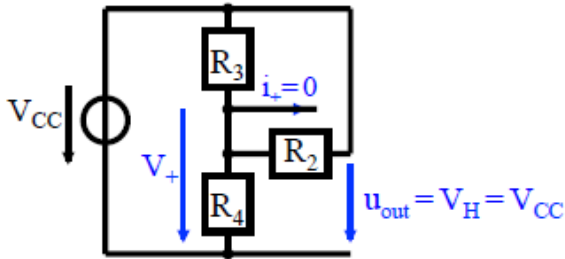
$$V_{T1} = V_{CC} \frac{(R_2 + R_3)R_4}{R_2 R_3 + R_2 R_4 + R_3 R_4} = 2.32 \text{ V}$$

$$V_{T2} = U_{ref} \frac{R_2}{R_2 + R_1} + V_L \frac{R_1}{R_2 + R_1} = V_{CC} \frac{R_4}{R_3 + R_4} \cdot \frac{R_2}{R_2 + \frac{R_3 R_4}{R_3 + R_4}}$$

$$V_{T2} = V_{CC} \frac{R_2 R_4}{R_2 R_3 + R_2 R_4 + R_3 R_4} = 1.46 \text{ V}$$

Autre méthode:

Sur le schéma on voit que l'AO est en réaction positive par R_2 , donc u_{out} ne peut prendre que deux valeurs, V_H ou V_L . Le potentiel de l'entrée + est fonction de V_{CC} , qui est constante, et de u_{out} , qui vaut V_H ou V_L , il ne peut donc prendre que deux valeurs qui correspondent aux deux seuils auxquels u_{in} est comparée.



$$V_+ = V_{T1} = V_{CC} \frac{R_4}{(R_2 // R_3) + R_4}$$

$$V_+ = V_{T2} = V_{CC} \frac{R_2 // R_4}{(R_2 // R_4) + R_3}$$

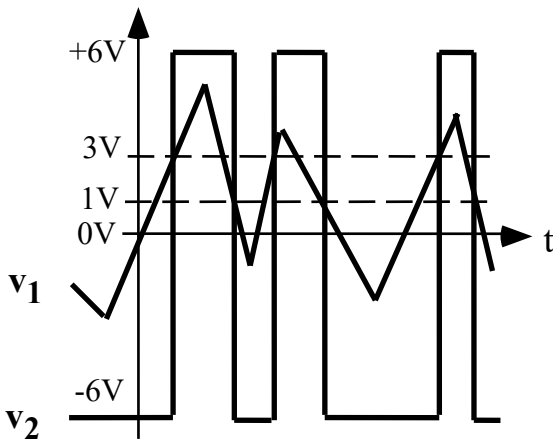
$$V_{T1} = V_{CC} \frac{R_4}{R_4 + R_2 R_3 / (R_2 + R_3)}$$

$$V_{T2} = V_{CC} \frac{R_2 R_4 / (R_2 + R_4)}{R_3 + R_2 R_4 / (R_2 + R_4)}$$

$$V_{T1} = V_{CC} \frac{(R_2 + R_3) R_4}{R_2 R_3 + R_2 R_4 + R_3 R_4} = 2.32 \text{ V}$$

$$V_{T2} = V_{CC} \frac{R_2 R_4}{R_2 R_3 + R_2 R_4 + R_3 R_4} = 1.46 \text{ V}$$

Ex 3 Comparateur à seuils conception



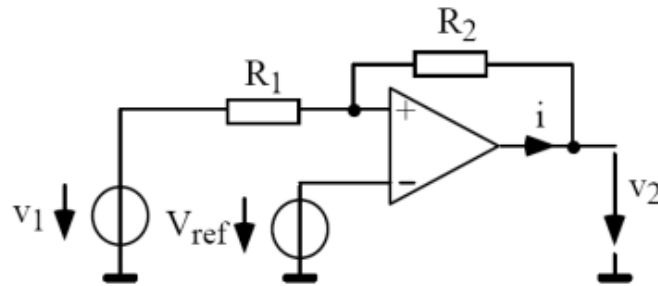
En appliquant le signal v_1 de la figure ci-dessous à un comparateur à seuils (bascule de schmitt), on désire obtenir le signal v_2 représenté.

- a- Dessiner le circuit permettant de réaliser une telle fonction avec un amplificateur opérationnel et en dimensionner les éléments de manière à obtenir les caractéristiques voulues.

Solution :

Il faut réaliser un comparateur à seuils en montage non-inverseur avec:

$$V_H = +6 \text{ V}, V_L = -6 \text{ V}, V_{T1} = +1 \text{ V} \text{ et } V_{T2} = +3 \text{ V}$$



$$\Delta V_T = V_{T2} - V_{T1} = 2 \text{ V} \quad \Rightarrow \quad \frac{R_2}{R_1} = \frac{V_H - V_L}{\Delta V_T} = 6$$

Le courant de sortie de l'ampli. op. vaut:

$$i = \frac{V_H - v_1}{R_1 + R_2} = \frac{V_{CC} - v_1}{R_1 + R_2} \quad \text{lorsque } v_2 = V_H = +V_{CC}$$

$$i = \frac{V_L - v_1}{R_1 + R_2} = \frac{-V_{CC} - v_1}{R_1 + R_2} \quad \text{lorsque } v_2 = V_L = -V_{CC}$$

tant que $-V_{CC} \leq v_1 \leq +V_{CC}$ les valeurs extrêmes de i sont :

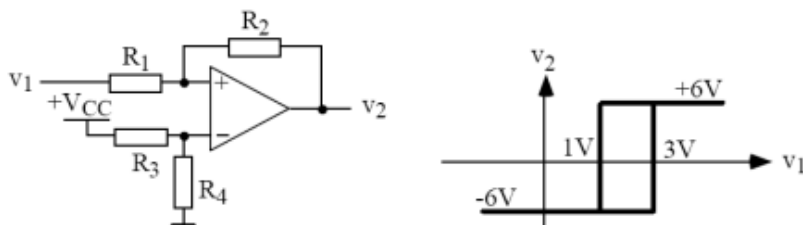
$$i_{\max} = \frac{V_H - V_{T1}}{R_1 + R_2} \quad \text{et} \quad i_{\min} = -\frac{V_{T2} - V_L}{R_1 + R_2}$$

Pour ne pas dépasser 1 mA en valeur absolue on prendra donc $R_1 + R_2 > 9 \text{ k}\Omega \Leftrightarrow R_2 > 7.7 \text{ k}\Omega$

$$V'_{\text{ref}} = +2 \text{ V} \Rightarrow V_{\text{ref}} = V'_{\text{ref}} \frac{R_2}{R_1 + R_2} = +1.71 \text{ V}$$

Comme la source V_{ref} ne doit théoriquement fournir aucun courant dans l'entrée - de l'Ampli Op., elle n'a pas besoin d'être idéale. Elle peut être créée à partir de V_{CC} par un diviseur résistif, avec des résistances de valeur quelconque respectant le rapport suivant:

$$\frac{R_4}{R_3 + R_4} = \frac{V_{\text{ref}}}{V_{CC}} \quad \Rightarrow \quad \frac{R_3}{R_4} = \frac{V_{CC}}{V_{\text{ref}}} - 1 = 2.5$$



Les Valeurs normalisées suivantes pourront convenir :

$$R_1 = 56 \text{ k}\Omega ; R_2 = 330 \text{ k}\Omega ; R_3 = 56 \text{ k}\Omega ; R_4 = 22 \text{ k}\Omega.$$