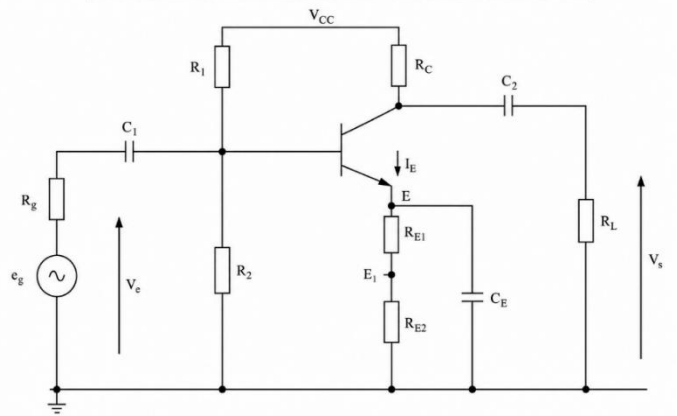


**Amplificateur à transistor bipolaire en régime petits signaux**



On considère le montage ci-dessous. Le transistor est polarisé dans sa zone de fonctionnement linéaire.

On note  $R_E = R_{E1} + R_{E2}$  et  $R_0 = R_1 // R_2$

Le transistor a les paramètres suivants :

$$h_{11} = 1k\Omega, h_{21} = 100, \quad h_{12} = h_{22} = 0$$

Les résistances ont les valeurs suivantes :

$$R_E = 1k\Omega, R_1 = 180k\Omega, R_2 = 15k\Omega, R_C = R_L = 4,7k\Omega$$

$$V_{CC} = 20V, C_E = 220\mu F \text{ et } C_1 = C_2 = 100\mu F$$

1. La fréquence d'étude étant  $f_0 = 1kHz$ , calculer les modules des impédances des condensateurs  $C_1$ ,  $C_2$  et  $C_E$  à cette fréquence. Conclure

En régime sinusoïdal  $Z_C = \frac{1}{jC\omega_0} \Rightarrow |Z_C| = \frac{1}{C\omega_0} = \frac{1}{2\pi f_0 C}$

Pour  $C_1 = C_2 = 100\mu F$  :  $|Z_{C1}| = |Z_{C2}| = \frac{1}{2\pi f_0 C_1} = \frac{1}{2\pi \times 10^3 \times 100 \times 10^{-6}} = \frac{1}{0,2 \times \pi} \Rightarrow |Z_{C1}| = |Z_{C2}| \approx 1,59 \Omega$

Pour  $C_E = 220 \mu F$  :  $|Z_{CE}| = \frac{1}{2\pi f_0 C_E} = \frac{1}{2\pi \times 10^3 \times 220 \times 10^{-6}} = \frac{1}{0,44\pi} \Rightarrow |Z_{CE}| \approx 0,72 \Omega$

**Conclusion physique :** Les résistances du montage sont de l'ordre du  $k\Omega$  et  $|Z_{C1}| ; |Z_{C2}| ; |Z_{CE}| \ll 1 k\Omega$

À 1 kHz, les condensateurs sont assimilables à des courts-circuits.

- $C_1$  transmet le signal d'entrée vers la base ;
- $C_2$  transmet le signal de sortie vers la charge  $R_L$  ;
- $C_E$  court – circuite  $R_{E1}$  et  $R_{E2}$  .

2. Rappeler le schéma équivalent du transistor bipolaire en régime dynamique petits signaux

On part du modèle hybride complet (quadripôle) :

Équations associées :

$$v_{be} = h_{11} i_b + h_{12} v_{ce}$$

$$i_c = h_{21} i_b + h_{22} v_{ce}$$

Signification :

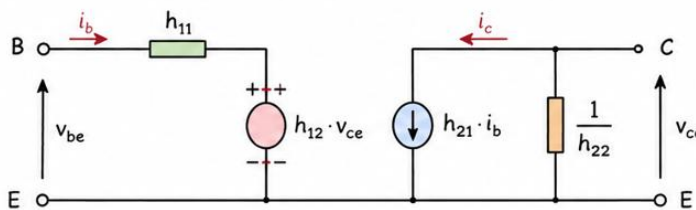
$h_{11}$  : résistance d'entrée (B-E)

$h_{12}$  : rétroaction tension (C → B)

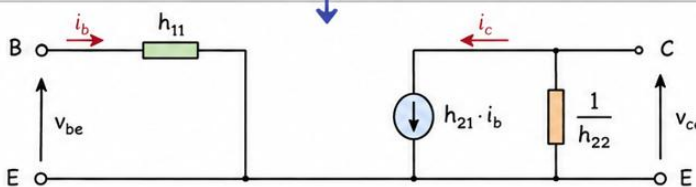
$h_{21}$  : gain en courant

$h_{22}$  : conductance de sortie (C-E)

1) Modèle hybride complet (quadripôle)

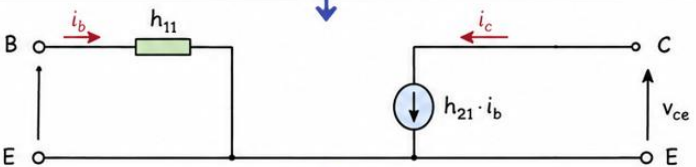


2) Application de  $h_{12} = 0$



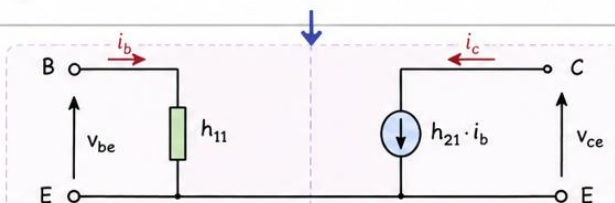
$h_{12} = 0 \Rightarrow$  la source de tension commandée  $h_{12} \cdot v_{ce}$  devient nulle (court-circuit).

3) Application de  $h_{22} = 0$



$h_{22} = 0 \Rightarrow \frac{1}{h_{22}} = \infty \Rightarrow$  branche ouverte. Il n'y a plus de résistance de sortie.

4) Modèle final utilisé dans l'exercice



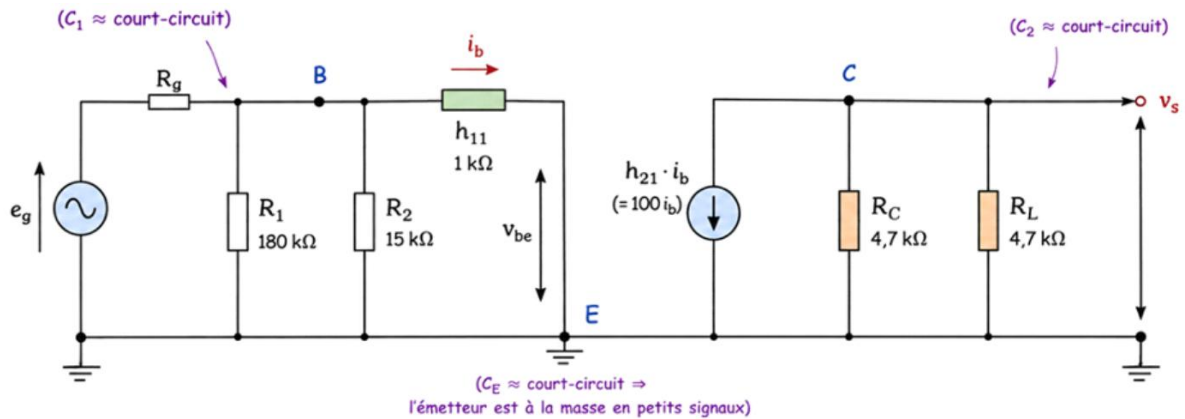
Avec les valeurs de l'exercice :

$$h_{11} = 1 k\Omega \quad \text{et} \quad h_{21} = 100$$

$$\text{Donc : } v_{be} = 1 k\Omega \cdot i_b \quad \text{et} \quad i_c = 100 \cdot i_b$$

3. Etablir le schéma équivalent petits signaux de l'étage complet

**Schéma équivalent petits signaux de l'étage complet :**  $f_0 = 1 \text{ kHz}$ :  $C_1, C_2$  et  $C_E \approx$  courts-circuits



<p><b>Entrée(base) :</b> L'entrée voit <math>R_1 // R_2 // h_{11}</math> via le générateur</p>	<p><b>Transistor (petits signaux) :</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li><math>h_{11}</math> entre B et E</li> <li>Source de courant <math>h_{21} \cdot i_b</math> de C vers E</li> </ul>	<p><b>Sortie :</b> Le collecteur voit <math>R_C // R_L</math></p> <p><math>v_s = V_{CE}</math> (<math>C_2 \approx</math> court-circuit).</p>
<p><b>Remarques :</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>Tous les condensateurs sont assimilés à des courts-circuits à 1 kHz.</li> <li>L'alimentation <math>V_{CC}</math> est à la masse en petits signaux (non représentée).</li> </ul>		$R_C // R_L = \frac{4,7 \text{ k}\Omega \times 4,7 \text{ k}\Omega}{4,7 \text{ k}\Omega + 4,7 \text{ k}\Omega} = 2,35 \text{ k}\Omega$

4. Calculer l'amplification en tension  $A_v$ , ainsi que l'impédance d'entrée  $Z_e$  et de sortie  $Z_s$

**Amplification en tension de l'étage :**  $A_v = \frac{V_s}{V_e}$ ,  $V_e$  est appliquée à la base car  $C_1$  est un CC.

L'émetteur est à la masse :  $v_{be} = V_e \Rightarrow V_e = v_{be} = h_{11} i_b \Rightarrow i_b = \frac{V_e}{h_{11}}$

$$V_s = -\frac{R_C \times R_L}{R_C + R_L} \times i_c \text{ or } i_c = h_{21} i_b = h_{21} \frac{V_e}{h_{11}} \Rightarrow V_s = -\frac{R_C \times R_L}{R_C + R_L} \times h_{21} \frac{V_e}{h_{11}}$$

$$\Rightarrow A_v = \frac{V_s}{V_e} = \frac{-\frac{R_C \times R_L \times h_{21}}{(R_C + R_L) \times h_{11}} V_e}{V_e} = -\frac{R_C \times R_L \times h_{21}}{(R_C + R_L) \times h_{11}} = -\frac{100 \times 2,35 \text{ k}\Omega}{1 \text{ k}\Omega} \Rightarrow A_v = -235$$

Le signe négatif traduit l'inversion de phase :  $\varphi = 180^\circ$

**Impédance d'entrée  $Z_e$**

$$Z_e = R_1 // R_2 // h_{11} : \text{soit } R_0 = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2} = \frac{180 \text{ k}\Omega \times 15 \text{ k}\Omega}{180 \text{ k}\Omega + 15 \text{ k}\Omega} = 13,85 \text{ k}\Omega$$

$$Z_e = \frac{R_0 h_{11}}{R_0 + h_{11}} = \frac{13,85 \text{ k}\Omega \times 1 \text{ k}\Omega}{13,85 \text{ k}\Omega + 1 \text{ k}\Omega} \Rightarrow Z_e \approx 933 \Omega$$

**Impédance de sortie  $Z_s$**

Pour calculer l'impédance de sortie, on annule la source d'entrée :  $e_g = 0$

Si  $i_b = 0 \Rightarrow$  la source de courant commandée est nulle :  $h_{21} i_b = 0$

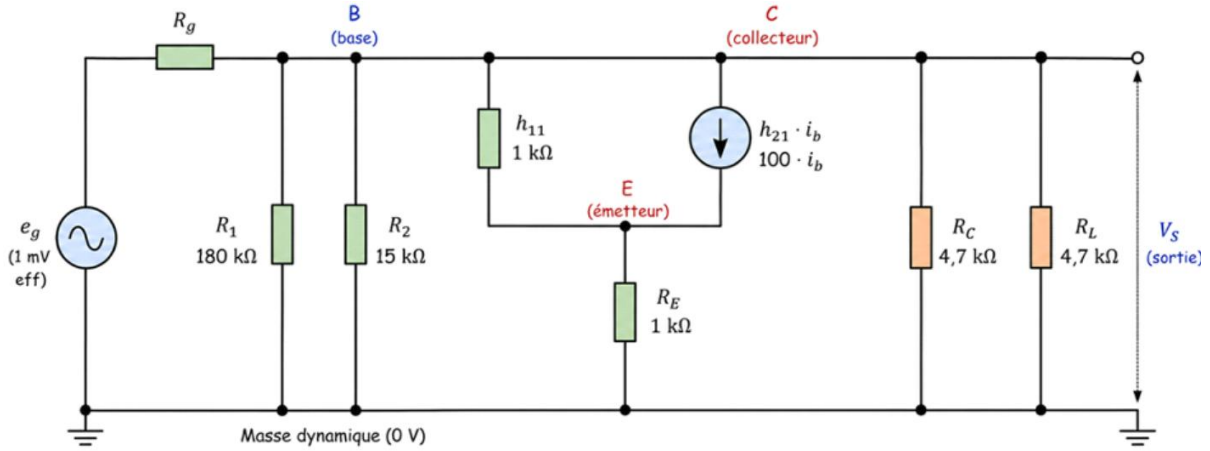
Quand on calcule  $Z_s$  d'un amplificateur, on retire la charge  $R_L$ .

La sortie voit donc essentiellement :  $R_C$  vers la masse  $\Rightarrow Z_s = R_C \Rightarrow Z_s = 4,7 \text{ k}\Omega$

5. Le condensateur  $C_E$  est maintenant branché au point  $E_1$

a. Donner le nouveau schéma équivalent de l'étage complet

Dans cette nouvelle configuration,  $C_E$  court-circuite  $R_{E2}$



b. Comment peut-on choisir  $R_{E1}$  et  $R_{E2}$  pour obtenir une amplification en tension égale à  $-10$ ?

Avec  $R_{E1}$  non découplée, la tension d'entrée est  $V_e = v_{be} + v_E$  avec  $v_{be} = h_{11} i_b$

$$i_E = i_C + i_B = h_{21} i_b + i_b = (h_{21} + 1) i_b \Rightarrow v_E = R_{E1} i_E = R_{E1} (h_{21} + 1) i_b$$

$$\Rightarrow V_e = h_{11} i_b + (h_{21} + 1) R_{E1} i_b = [h_{11} + (h_{21} + 1) R_{E1}] i_b \Rightarrow i_b = \frac{V_e}{h_{11} + (h_{21} + 1) R_{E1}}$$

$$V_s = - \left( \frac{R_C \times R_L}{R_C + R_L} \right) i_c \text{ or } i_c = h_{21} i_b \Rightarrow V_s = - \left( \frac{R_C \times R_L}{R_C + R_L} \right) h_{21} i_b \Rightarrow V_s = - \frac{R_C \times R_L \times h_{21} \times V_e}{(R_C + R_L) [h_{11} + (h_{21} + 1) R_{E1}]}$$

$$\Rightarrow A_v = - \frac{R_C \times R_L \times h_{21}}{(R_C + R_L) [h_{11} + (h_{21} + 1) R_{E1}]} = -10 \Rightarrow$$

$$h_{11} + (h_{21} + 1) R_{E1} = \frac{R_C \times R_L \times h_{21}}{10 \times (R_C + R_L)} \Rightarrow R_{E1} = \frac{1}{(h_{21} + 1)} \left( \frac{R_C \times R_L \times h_{21}}{10 \times (R_C + R_L)} - h_{11} \right)$$

$$\Rightarrow R_{E1} = \frac{1}{(100 + 1)} \left( \frac{4700 \times 100}{10 \times 2} - 1000 \right) \Rightarrow R_{E1} \approx 223 \Omega$$

$$R_E = R_{E1} + R_{E2} = 1 \text{ k}\Omega \Rightarrow R_{E2} = 1 \text{ k}\Omega - R_{E1} = 1000 - 223 \Rightarrow R_{E2} \approx 777 \Omega$$