

# Méthode de conception en électronique

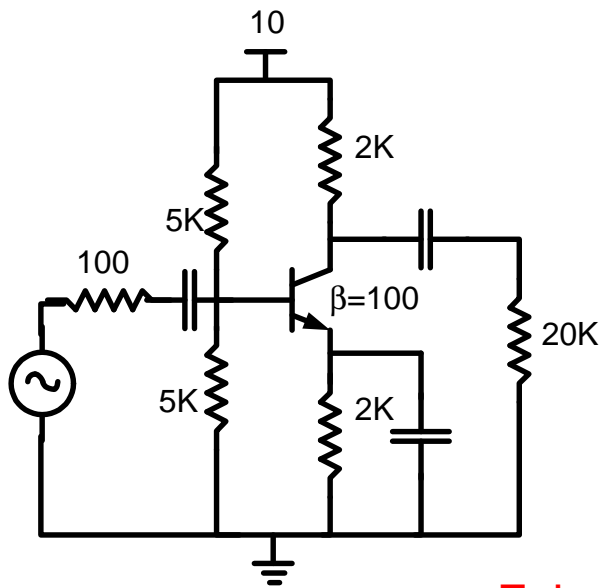
Cours 6

# Jusqu'à présent

- Étapes:
  - Analyse DC: C sont circuits ouverts
  - Calculer paramètres petit-signal
  - Analyse AC: C sont courts-circuits
- Condensateurs enlèvent DC
- Condensateurs “laissent passer” AC
- Pourquoi?
  - Parce qu'ils sont des filtres passe-haut

# Jusqu'à présent

- Un filtre passe-haut laisse passer les hautes fréquences
  - Qu'est-ce que ça veut dire "haute" fréquence?
- Considérez un cas concret...



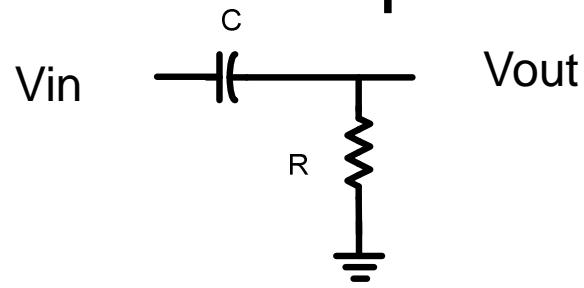
Imaginez que  $v_{in}$  est à 400Hz.

Quelles valeurs de C devrais-je choisir?

Faisons un petit retour en arrière...

# Rappel: fréquences

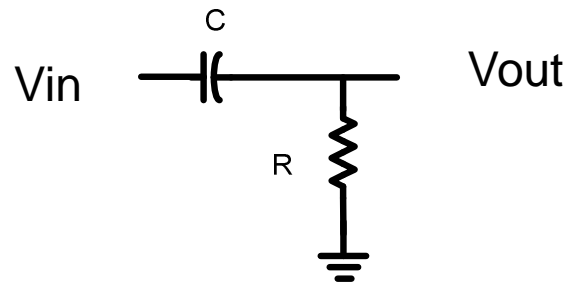
- Considérez ce filtre passe-haut:



- Quelles fréquences passent?
  - 1) Trouver fonction de transfert
  - 2) Régime sinusoïdal établi:  $s=j\omega$
  - 3) Mettre le gain égal à 0.707
  - 4) Résoudre pour trouver  $\omega$

# Rappel: fréquences

- Le circuit est:



- On trouve  $V_{OUT}$  (diviseur de tension):

$$V_{OUT} = V_{IN} \frac{R}{R + \frac{1}{sC}}$$

- Fonction de transfert:

$$V_{OUT} = V_{IN} \frac{R \left( \frac{s}{R} \right)}{R \left( \frac{s}{R} \right) + \frac{1}{sC} \left( \frac{s}{R} \right)} \quad \rightarrow \quad \frac{V_{OUT}}{V_{IN}} = \frac{s}{s + \frac{1}{CR}}$$

# Rappel: fréquences

- On sait que  $s = \sigma + j\omega$ 
  - En régime sinusoïdal établi,  $\sigma \rightarrow 0$  et donc,  $s = j\omega$

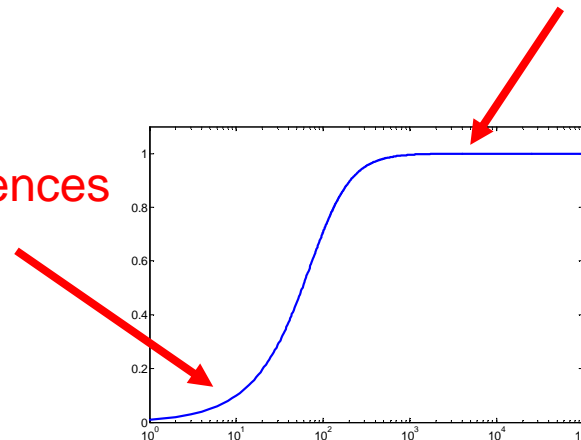
$$\frac{V_{OUT}}{V_{IN}} = \left( \frac{j\omega}{j\omega + \frac{1}{CR}} \right)$$

- L'amplitude du gain devient:

$$\left| \frac{V_{OUT}}{V_{IN}} \right| = \frac{\omega}{\sqrt{\omega^2 + \left( \frac{1}{CR} \right)^2}}$$

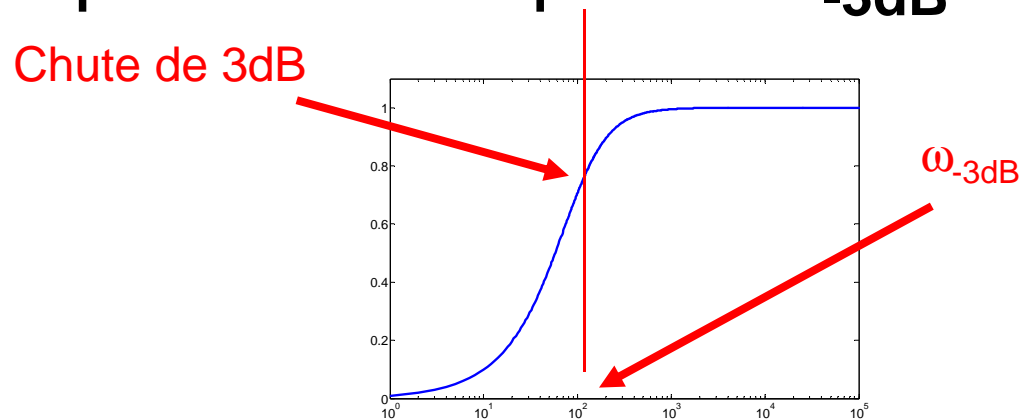
Basses fréquences

Hautes fréquences



# Rappel: fréquences

- Il y a une plage de fréquences où le gain est maximal
  - Avec un changement de fréquences, ce gain peut chuter
  - On va s'intéresser au point où le gain **baisse de 3dB**
- La fréquence à ce point:  $\omega_{-3dB}$



# Rappel: fréquences

- $\omega_{-3dB}$  : fréquence de coupure
  - Fréquence où gain est -3dB de son maximum.
- Comment trouver un gain en décibels?

$$GAIN_{dB} = 20 \text{LOG}_{10} \left( \frac{V_{OUT}}{V_{IN}} \right)$$

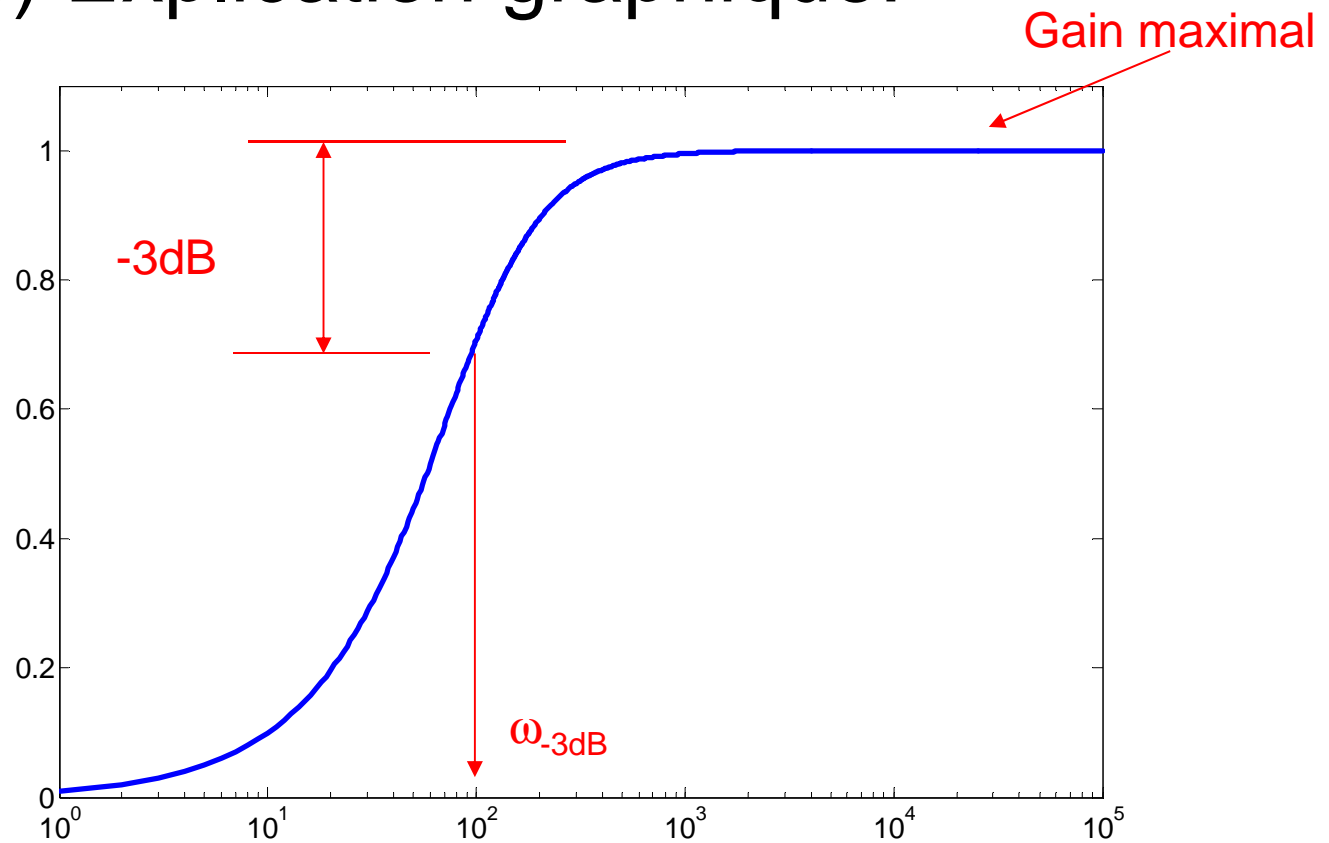
- Une chute de -3dB correspond à:

$$-3 = 20 \text{LOG}_{10} \left( \frac{V_{OUT}}{V_{IN}} \right) \quad \Rightarrow \quad \frac{V_{OUT}}{V_{IN}} = 10^{\left(\frac{-3}{20}\right)} \cong 0.707 = \sqrt{\frac{1}{2}}$$



# Rappel: fréquences

- (Même) Explication graphique:



# Rappel: fréquences

- Notre filtre a un gain maximal de 1

$$\omega \rightarrow \infty \quad \left| \frac{V_{OUT}}{V_{IN}} \right| = \frac{\omega}{\sqrt{\omega^2 + \left(\frac{1}{CR}\right)^2}} \xrightarrow{\omega \rightarrow \infty} 1 \quad \text{Gain maximal}$$

- On trouve fréquence où le gain est 0.707.

$$\left| \frac{V_{OUT}}{V_{IN}} \right| = \frac{\omega}{\sqrt{\omega^2 + \left(\frac{1}{CR}\right)^2}} \xrightarrow{\text{gain } = 0.707} \frac{1}{\sqrt{2}} = \frac{\omega_{-3dB}}{\sqrt{\omega_{-3dB}^2 + \left(\frac{1}{CR}\right)^2}}$$

- On isole  $\omega_{-3dB}$ :

$$\omega_{-3dB} = \left( \frac{1}{CR} \right)$$

# Rappel: fréquences

- Regardons l'équation de la fonction de transfert:

$$\frac{V_{OUT}}{V_{IN}} = \left( \frac{s}{s + \frac{1}{CR}} \right)$$

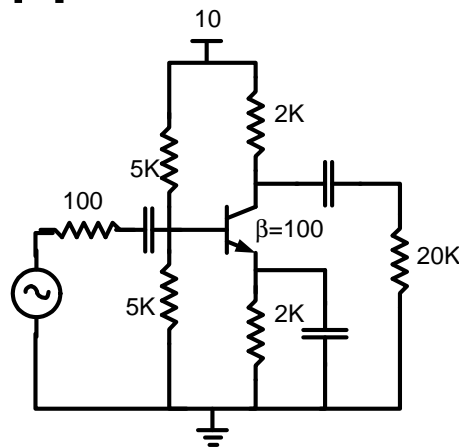
- Sous cette forme,  $\omega_{-3dB}$  est “à côté” du s:

$$\omega_{-3dB} = \left( \frac{1}{CR} \right)$$

Retournons voir ce qu'on voulait faire initialement

# C'était quoi le but de tout ça?

- Notre amplificateur a 3 condensateurs
- On pourrait trouver  $\omega_{-3dB}$  avec l'analyse au long, mais...
  - Difficile à analyser
  - Difficile à interpréter (grosse équation)
- Peut-on simplifier?



# Constante de temps (CC)

- On présente une nouvelle technique:
  - Approche approximative
  - Permet de réduire les calculs
  - Permet de développer un peu d'intuition
- Approche par « constante de temps court circuit »
- Commençons par dériver l'approche...

# Constante de temps (CC)

- Notre circuit a 3 condensateurs, donc c'est un système du 3<sup>e</sup> ordre
- C'est un filtre passe haut
  - Fonction de transfert générique:

$$\frac{V_{OUT}}{V_{IN}} = \frac{Ks^3}{(s + \omega_1)(s + \omega_2)(s + \omega_3)} \quad \begin{array}{ll} \omega \rightarrow 0 & \text{Gain} = 0 \\ \omega \rightarrow \infty & \text{Gain} \rightarrow \text{max} \end{array}$$

- $\omega_1, \omega_2, \omega_3$ : 3 pôles associés aux 3 condensateurs

Développons le dénominateur...

# Constante de temps (CC)

- Ça nous donne...

$$s^3 + s^2(\omega_1 + \omega_2 + \omega_3) + s[(\omega_1\omega_2) + \omega_3(\omega_1 + \omega_2)] + \omega_1\omega_2\omega_3$$

- On doit simplifier...

- On s'intéresse aux "hautes" fréquences
- "Hautes" fréquences comparées à  $\omega_1$ ,  $\omega_2$  et  $\omega_3$

- À des "hautes" fréquences,  $s$  est grand

- Les  $s^2$  et  $s^3$  dominant
- Le reste devient négligeable

$$\underline{s^3 + s^2(\omega_1 + \omega_2 + \omega_3)} + \cancel{s[(\omega_1\omega_2) + \omega_3(\omega_1 + \omega_2)]} + \cancel{\omega_1\omega_2\omega_3}$$

# Constante de temps (CC)

- La fonction de transfert deviendrait:

$$\frac{V_{OUT}}{V_{IN}} = \frac{Ks^3}{s^3 + s^2(\omega_1 + \omega_2 + \omega_3)} = \frac{Ks}{s + (\omega_1 + \omega_2 + \omega_3)}$$

- Ça devient un filtre passe haut du 1<sup>er</sup> ordre
- On trouve  $\omega_{-3dB}$  en regardant “à côté” du  $s$

$$\frac{V_{OUT}}{V_{IN}} = \left( \frac{s}{s + \frac{1}{CR}} \right) \iff \frac{V_{OUT}}{V_{IN}} = \frac{Ks}{s + (\omega_1 + \omega_2 + \omega_3)}$$



# Constante de temps (CC)

- Comment trouver  $\omega_{-3dB}$ ?
  - Il faut calculer  $\omega_1 + \omega_2 + \omega_3$ .
- C'est quoi  $\omega_1$ ,  $\omega_2$  et  $\omega_3$ ?
  - $\omega_1$ ,  $\omega_2$  et  $\omega_3$  sont les 3 pôles déterminés par les condensateurs
- Chaque  $\omega$  dépend des 3 condensateurs
  - Très lourd comme calcul

Essayons donc de simplifier ça...

# Constante de temps (CC)

- Les valeurs de  $\omega_1$ ,  $\omega_2$  et  $\omega_3$  dépendent SURTOUT d'un C en particulier.
  - Dans certains cas, on peut négliger l'effet des autres C
- On peut dire que  $\omega_1$ ,  $\omega_2$  et  $\omega_3$  sont les  $\omega_{-3dB}$  de  $C_1$ ,  $C_2$  et  $C_3$  (respectivement)
- Pour chaque C, on fait semblant que les autres C n'ont pas effets...
  - Les autres C sont court circuités

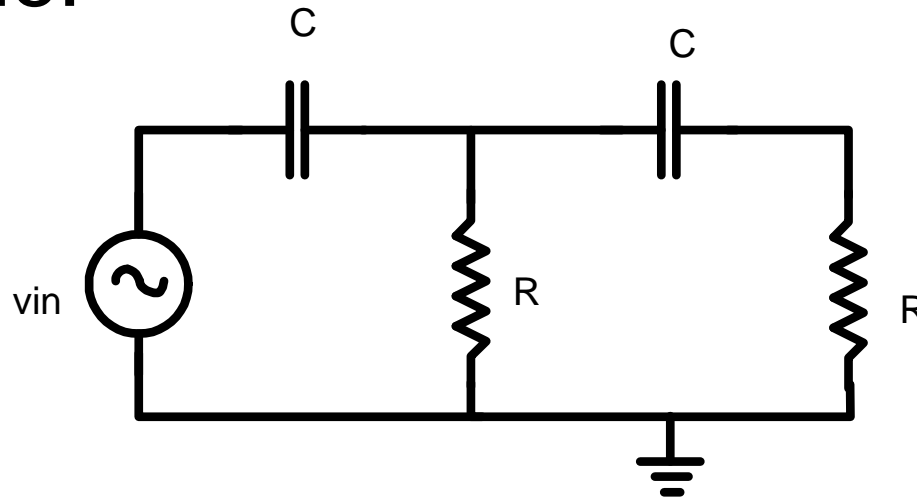
C'est une approximation qui tient souvent...

# Constante de temps (CC)

- Recette:
  - Considérer un C.
  - Mettre à 0 les sources indépendantes
  - Trouver le R que “voit” ce C
  - $1/RC$  sera son  $\omega_{-3dB}$
  - Refaire pour tous les C
  - $\omega_{-3dB}$  est la somme des contributions

# Exemple

- Prenons un cas simple pour illustrer la technique:



- On veut  $\omega_{-3dB}$  de  $V_{OUT}/V_{IN}$

On va analyser ça de 2 manières: classique et constante de temps

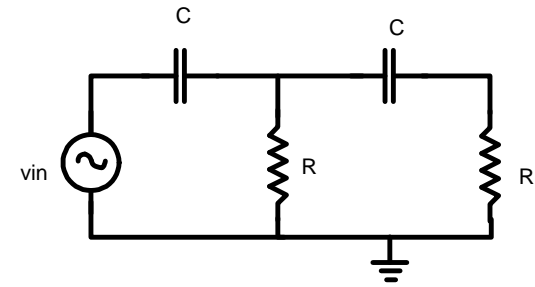
# Exemple

- L'approche classique:
  - Trouver  $v_{\text{out}}/v_{\text{in}}$
  - Remplacer  $s \rightarrow j\omega$
  - Trouver l'équation de l'amplitude
  - Mettre égal à  $\frac{1}{\sqrt{2}}$
  - Isoler  $\omega$

# Exemple

- On utilise l'algèbre pour trouver  $v_{out}/v_{in}$ :

$$T(s) = \frac{V_{OUT}(s)}{V_{IN}(s)} = \frac{1}{s^2 C^2 R^2 + 3sCR + 1}$$



- On fait une analyse en fréquences
  - On est donc en régime sinusoïdal établi
  - On remplace  $s \rightarrow j\omega$

$$T(j\omega) = \frac{1}{(j\omega)^2 C^2 R^2 + 3(j\omega)CR + 1} = \frac{1}{1 - \omega^2 C^2 R^2 + j\omega 3CR}$$

# Exemple

- On veut maintenant son amplitude:

$$|T(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{(1 - \omega^2 C^2 R^2)^2 + (j\omega 3CR)^2}}$$

- $\omega_{-3dB}$ , fréquence quand l'amplitude est à 0.707 de son maximum

$$\frac{1}{\sqrt{2}} = \frac{1}{\sqrt{(1 - \omega_{-3dB}^2 C^2 R^2)^2 + (j\omega_{-3dB} 3CR)^2}}$$

On doit maintenant isoler  $\omega_{-3dB}$

# Exemple

- On isole  $\omega_{-3\text{dB}}$ , et on voit qu'il y a 4 réponses possibles (mathématiquement):

$$\pm \frac{\sqrt{(22 \pm 10\sqrt{5})}}{2RC}$$

- Réponses imaginaires: Pas bonnes
  - Réponses négatives: Pas bonnes
- Il reste:

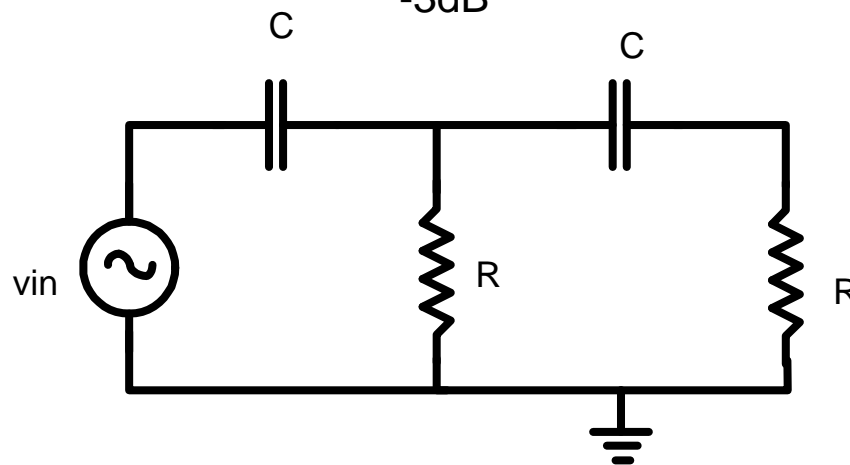
$$\frac{\sqrt{(22 + 10\sqrt{5})}}{2RC} = \frac{3.33}{RC}$$

C'est la première méthode...



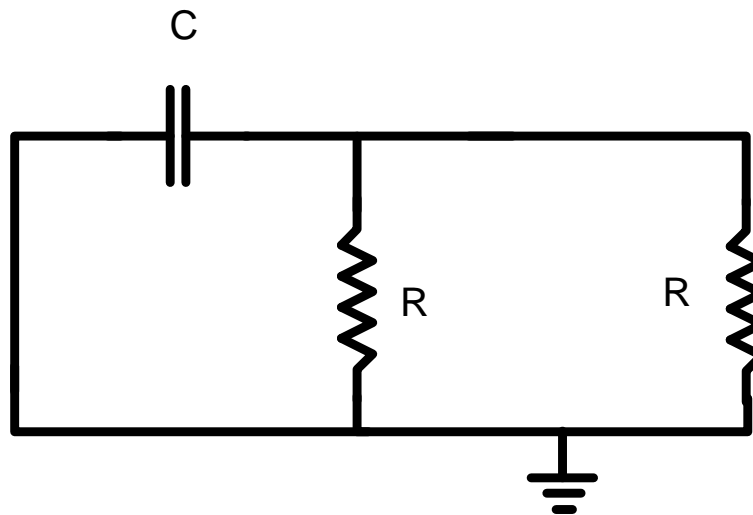
# Exemple

- Allons-y avec la nouvelle méthode...
  - Considérer chaque C individuellement
  - Court-circuiter les autres C
  - Mettre  $v_{in}$  à 0
  - Trouver  $R_{EQ}$  “vu” par le C
  - Faire la somme des  $\omega_{-3dB}$



# Exemple

- On prend le premier condensateur
- Quel  $R_{EQ}$  “voit-il”?
- Par “inspection”, on voit que c’est  $(R||R)$
- On peut aussi y aller systématiquement
  - En fait, on DEVRAIT y aller systématiquement



# Exemple

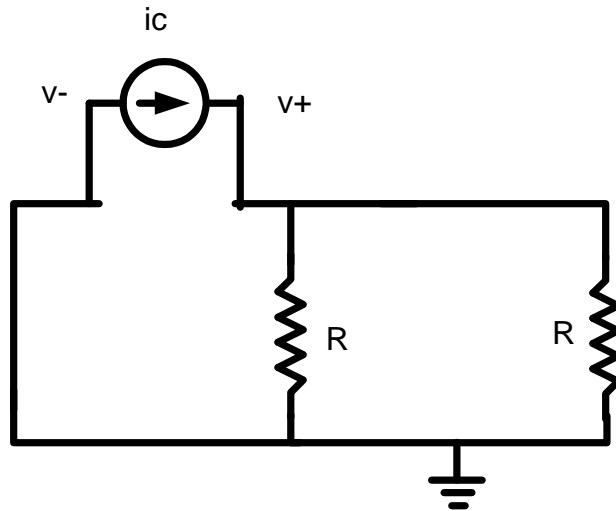
- Quelle résistance se trouve aux bornes du condensateur?
- Deux autres façons de le dire:
  - 1) Si C était une source V, quel I serait tiré?
  - 2) Si C était une source I, quel V serait à ses bornes?

$$R_{EQ} = \frac{V}{I}$$

- Utilisons l'approche 2 (source de courant)

# Exemple

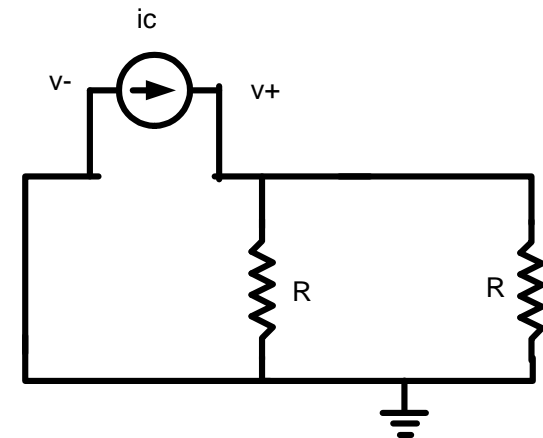
- 1) On remplace C par une source de courant
- 2) On voit quelle tension se developpe à ses bornes ( $V_+ - V_-$ )



$$R_{EQ} = \frac{V_+ - V_-}{I}$$

# Exemple

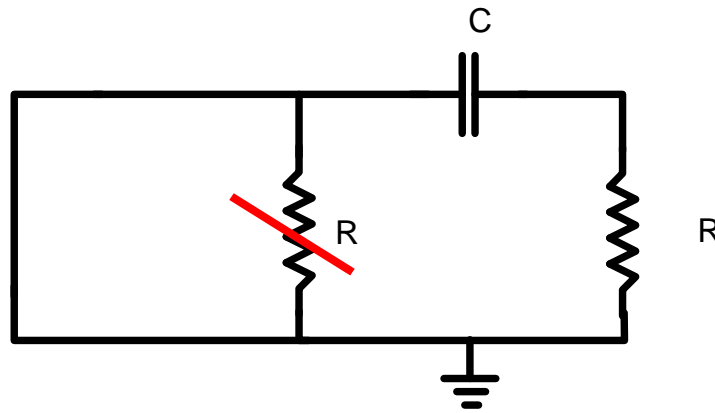
- Pour la tension il faut trouver  $V_+$  et  $V_-$ :
  - $V_- = 0$
  - $V_+ = I_C (R \parallel R)$
  - $V_+ - V_- = I_C (R \parallel R)$
- La résistance équivalente:
  - $R_{EQ} = (V_+ - V_-) / I_C = (R \parallel R) = R/2$
- La fréquence de coupure est  $1/R_{EQ}C$ :
  - $\omega_{-3dB} = 2/RC$



Le premier C contribue  $\omega_1 = 2/RC$   
Allons voir la contribution de l'autre C

# Exemple

- On considère l'autre C:



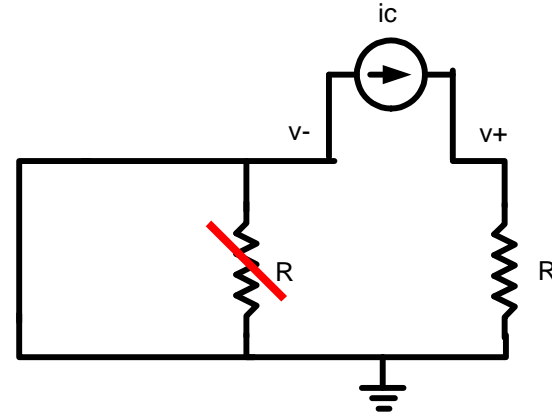
- L'un des R est court-circuité: il ne fait rien.
- On peut faire l'approche par inspection:
  - $R_{EQ}=R$

Mais, faisons-le au long aussi...

# Exemple

- On trouve la tension:

- $V_- = 0$
- $V_+ = i_C R$



- La résistance équivalente sera:

$$R_{EQ} = \frac{I_C R - 0}{I_C} = R$$

- Et la fréquence de coupure sera

- $\omega_{-3dB} = 1/RC$

Le deuxième C contribue  $\omega_2 = 1/RC$

# Exemple

- Le  $\omega_{-3dB}$  total est la somme des 2 contributions

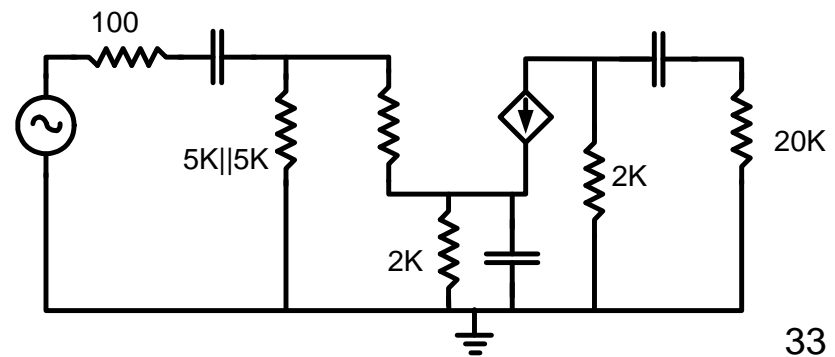
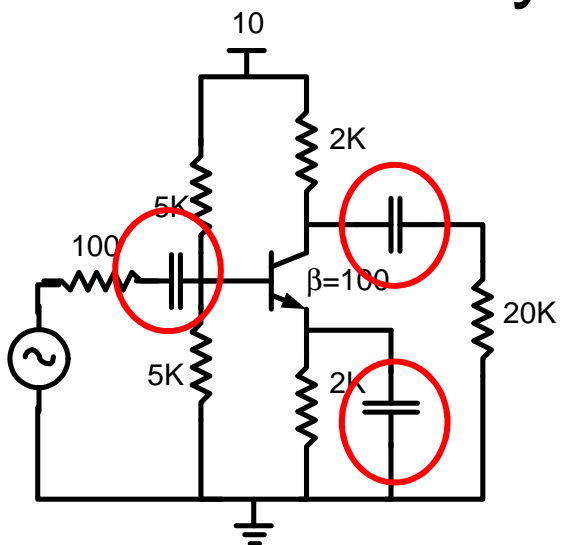
$$\omega_{-3dB} = \omega_1 + \omega_2 = \frac{2}{RC} + \frac{1}{RC} = \frac{3}{RC}$$

- On compare les résultats:  $\frac{3}{RC}$  vs  $\frac{3.33}{RC}$ 
  - Moins précis
  - Vite et facile
  - Montre la contribution de chaque condensateur



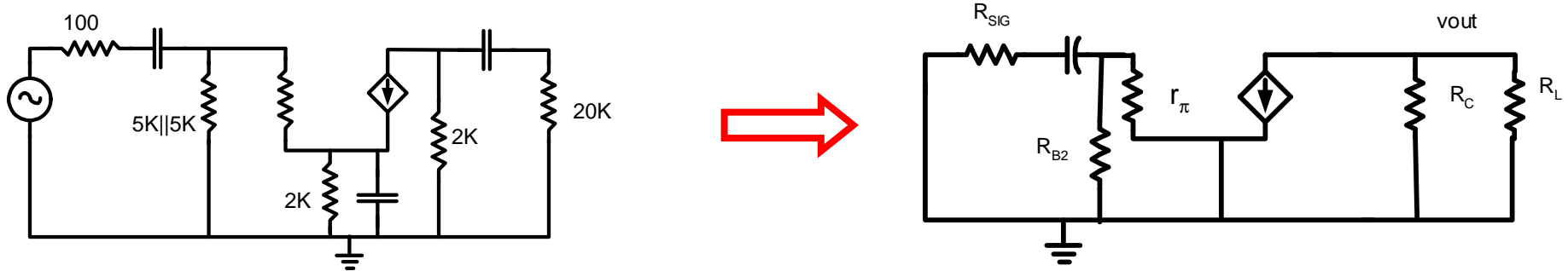
# Revenons à ce qu'on faisait

- Analyser la fréquence de coupure due aux condensateurs dans un amplificateur
- Méthode par constante de temps court-circuit.
- On va analyser l'effet des 3 condensateurs



# Basse fréquence: C1

- Considerons le condensateur à l'entrée
  - Les autres C sont court-circuités
  - $v_{in}$  est court-circuité



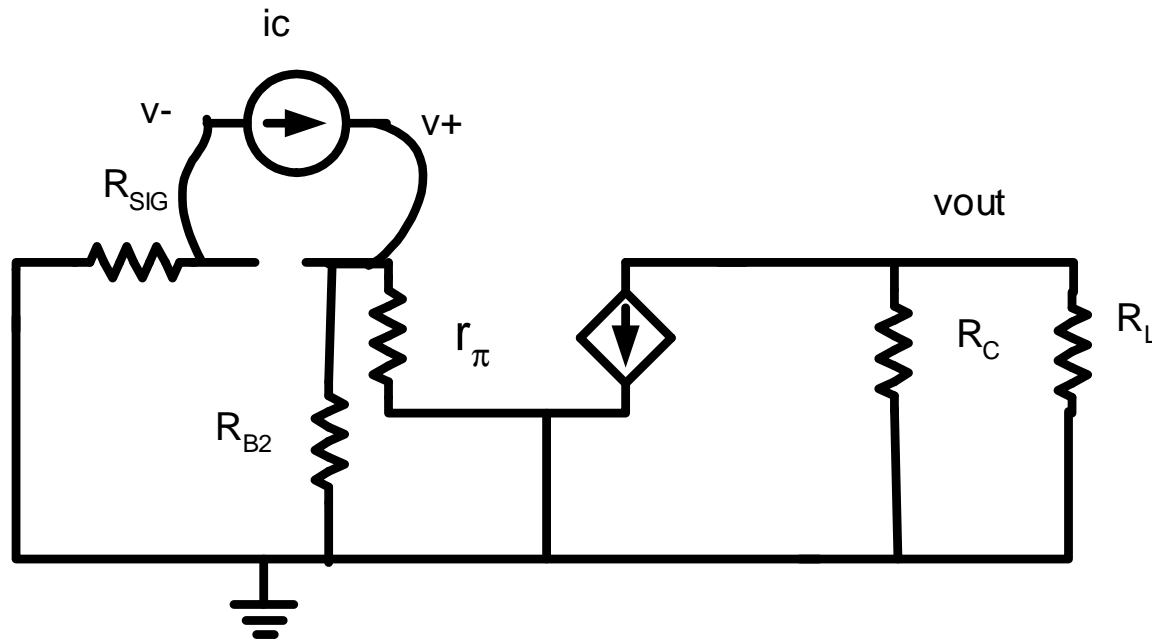
- Trouvez  $R_{EQ}$  et son  $\omega_{-3dB}$  (seul)
  - Remplacez C par une source de courant

$$R_{EQ} = \frac{V_+ - V_-}{I}$$

# Basse fréquence: CI

- On peut écrire les équations aux noeuds de la source:

$$v_- = -i_c R_S \qquad v_+ = i_c (r_\pi \parallel R_B)$$



# Basse frequency: CI

- Pour trouver  $R_{EQ}$ , on divise  $V$  par  $I$
- La tension est:

$$v_+ - v_- = i_c (r_\pi \parallel R_B) + i_c R_S$$

- $R_{EQ}$  est:

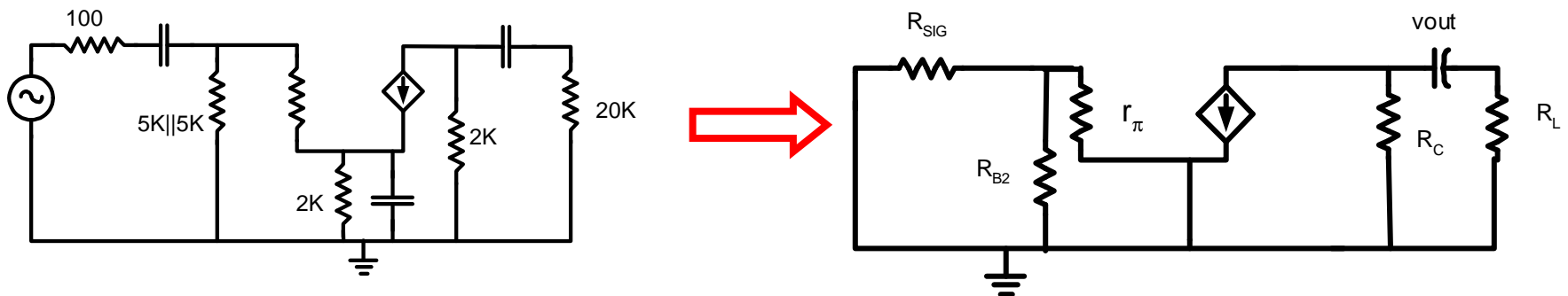
$$R_{EQ\_CI} = \frac{v_+ - v_-}{i_c} = (r_\pi \parallel R_B) + R_S$$

- La fréquence de coupure est:

$$\omega_{-3dB\_CI} = \frac{1}{C_I R_{EQ\_CI}} = \frac{1}{C_I [(r_\pi \parallel R_B) + R_S]}$$

# Basse frequency: CO

- Considérons le condensateur à la sortie
  - Les autres C sont court-circuités
  - $v_{in}$  est court-circuité



- Trouvez  $R_{EQ}$  et son  $\omega_{-3dB}$  (seul)
  - Remplacez C par une source de courant

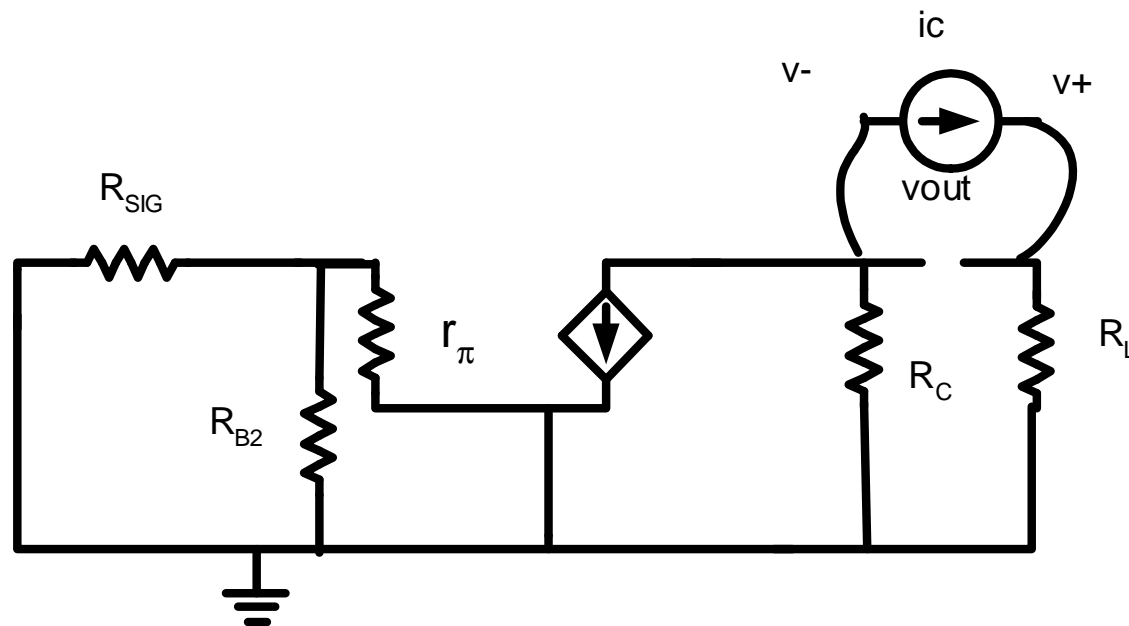
$$R_{EQ} = \frac{V_+ - V_-}{I}$$

# Basse fréquence: CO

- On écrit les équations aux noeuds:

$$v_- = -i_c R_C$$

$$v_+ = i_c R_L$$



# Basse fréquence: CO

- Pour trouver  $R_{EQ}$ , on divise  $V$  par  $I$

- La tension est:

$$v_+ - v_- = i_c R_L + i_c R_C$$

- $R_{EQ}$  est:

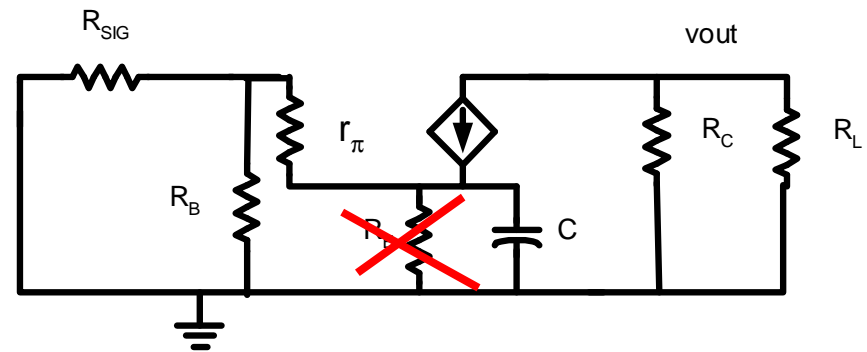
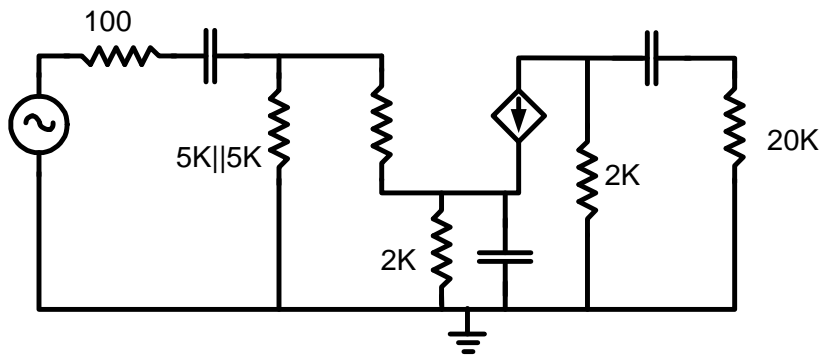
$$R_{EQ\_CO} = \frac{v_+ - v_-}{i_c} = (R_L + R_C)$$

- La fréquence de coupure est:

$$\omega_{-3dB\_CO} = \frac{1}{C_O R_{EQ}} = \frac{1}{C_O [R_L + R_C]}$$

# Basse fréquence: CE

- Considérons le condensateur à l'émetteur:
  - On court-circuite les autres C
  - On met  $v_{in}$  a 0



- Trouvez  $R_{EQ}$  et son  $\omega_{-3dB}$  (seul)
  - Remplacez C par une source de courant

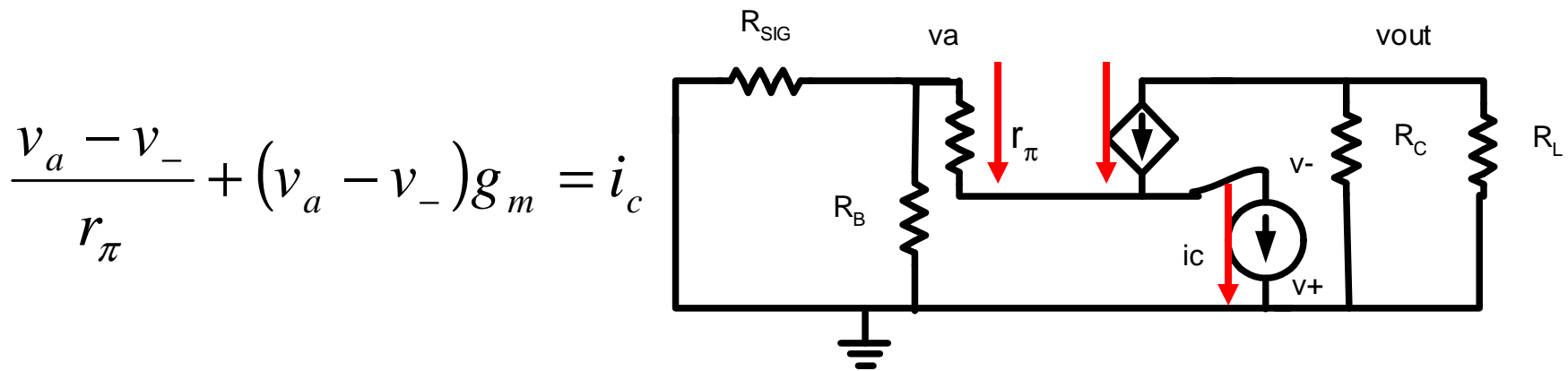
$$R_{EQ} = \frac{V_+ - V_-}{I}$$

On neglige  $R_E$ ... on justifiera ça plus tard...



# Basse fréquence : CE

- Le source dépendante  $g_m v_{be}$  est active cette fois-ci
- On commence avec une équation à  $v_-$

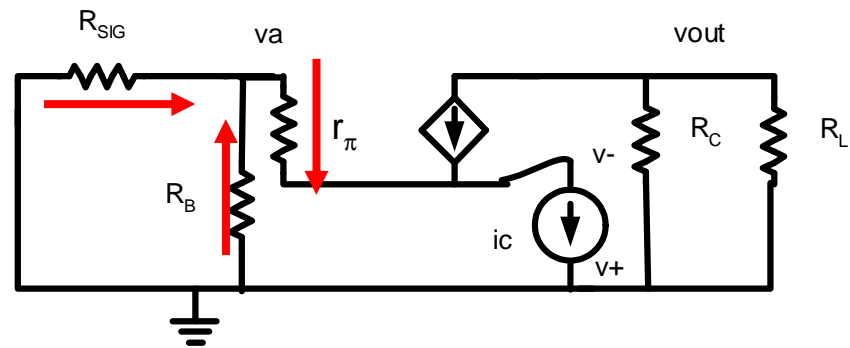


C'est quoi  $v_a$ ? Il faut une autre équation....

# Basse fréquence: CE

- Équation au noeud de la base:

$$-\frac{v_a}{(R_S \parallel R_B)} = \frac{v_a - v_-}{r_\pi}$$



- On isole  $v_a$ :

$$v_a = \frac{v_- (R_S \parallel R_B)}{r_\pi + (R_S \parallel R_B)}$$

On va maintenant substituer ça dans l'autre equation...

# Basse fréquence : CE

- L'équation de départ ressemblait à ça:

$$\frac{v_a - v_-}{r_\pi} + (v_a - v_-)g_m = i_c$$

- Or, on a trouvé ceci:

$$v_a = \frac{v_-(R_S \parallel R_B)}{r_\pi + (R_S \parallel R_B)}$$

- La substitution donne...

$$\frac{\frac{v_-(R_S \parallel R_B)}{r_\pi + (R_S \parallel R_B)} - v_-}{r_\pi} + \left( \frac{v_-(R_S \parallel R_B)}{(R_S \parallel R_B) + r_\pi} - v_- \right) g_m = i_c$$

Maintenant, il faut manipuler...

# Basse fréquence : CE

- On met  $v_-$  sur même dénominateur:

$$\frac{\frac{v_-(R_S \parallel R_B)}{r_\pi + (R_S \parallel R_B)} - \frac{v_-(r_\pi + (R_S \parallel R_B))}{r_\pi + (R_S \parallel R_B)}}{r_\pi} + \left( \frac{v_-(R_S \parallel R_B)}{(R_S \parallel R_B) + r_\pi} - \frac{v_-((R_S \parallel R_B) + r_\pi)}{(R_S \parallel R_B) + r_\pi} \right) g_m = i_c$$

- La soustraction élimine les  $R_S \parallel R_B$ :

$$-\frac{v_- r_\pi}{r_\pi + (R_S \parallel R_B)} - \frac{(v_- r_\pi) g_m}{(R_S \parallel R_B) + r_\pi} = i_c$$

- On élimine  $r_\pi$  à gauche:

$$-\frac{v_-}{(R_S \parallel R_B) + r_\pi} - \frac{v_- r_\pi g_m}{(R_S \parallel R_B) + r_\pi} = i_c$$

# Basse fréquence : CE

- Avec  $\beta = g_m r_\pi$ :

$$-\frac{v_-}{(R_S \parallel R_B) + r_\pi} - \frac{v_- \beta}{(R_S \parallel R_B) + r_\pi} = i_c$$

- On factorise  $-v_-$

$$-v_- \left[ \frac{1}{(R_S \parallel R_B) + r_\pi} + \frac{\beta}{(R_S \parallel R_B) + r_\pi} \right] = i_c$$

- On isole  $v_-$ :

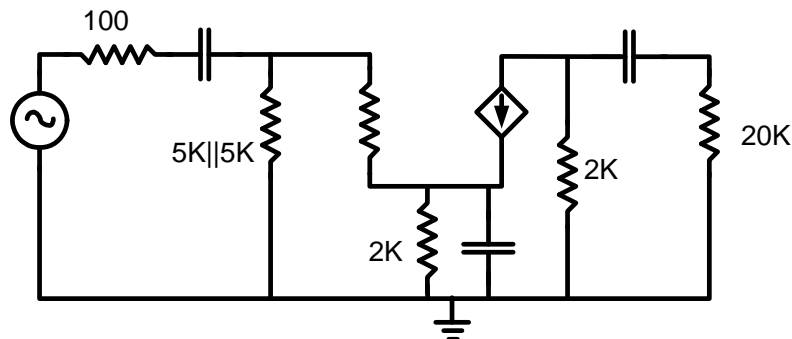
$$v_- = -i_c \left( \frac{(R_S \parallel R_B) + r_\pi}{(1 + \beta)} \right)$$

# Basse fréquence : CE

- On trouve  $R_{EQ\_CE}$ :

$$R_{EQ\_CE} = \frac{v_+ - v_-}{i_c} = \left( \frac{(R_S \parallel R_B) + r_\pi}{(1 + \beta)} \right) = \frac{(R_S \parallel R_B)}{(1 + \beta)} + r_e$$

- Justification pour avoir négligé  $R_E$ :
  - $R_{EQ}$  est la combinaison parallèle de  $R_E$  et du reste
  - On voit que “le reste” est très petit
  - “Très petit” et “très gros” en parallèle = “très petit”



Donc, on peut négliger  $R_E$ ...

# Basse fréquence : CE

- Avec ce  $R_{EQ\_CE}$ :

$$R_{EQ\_CE} = \frac{v_+ - v_-}{i_c} = \left( \frac{(R_S \parallel R_B) + r_\pi}{(1 + \beta)} \right) = \frac{(R_S \parallel R_B)}{(1 + \beta)} + r_e$$

- On peut calculer  $\omega_{-3dB}$ :

$$\omega_{-3dB\_CE} = \frac{1}{C_E R_{EQ\_CE}} = \frac{1}{C_E \left[ \frac{(R_S \parallel R_B)}{(1 + \beta)} + r_e \right]}$$

On a donc les 3 contributions...

# Basse fréquence : Total

- Avec les 3 contributions, on trouve le  $\omega_{-3dB}$  total du circuit:

$$\omega_{-3dB} = \omega_{-3dB\_CI} + \omega_{-3dB\_CE} + \omega_{-3dB\_CO}$$

- En substituant par les valeurs trouvées:

$$\omega_{-3dB} = \frac{1}{C_I [(r_\pi \parallel R_B) + R_S]} + \frac{1}{C_E \left[ \frac{(R_S \parallel R_B)}{(1 + \beta)} + r_e \right]} + \frac{1}{C_O [R_L + R_C]}$$

Et ca c'est la réponse...



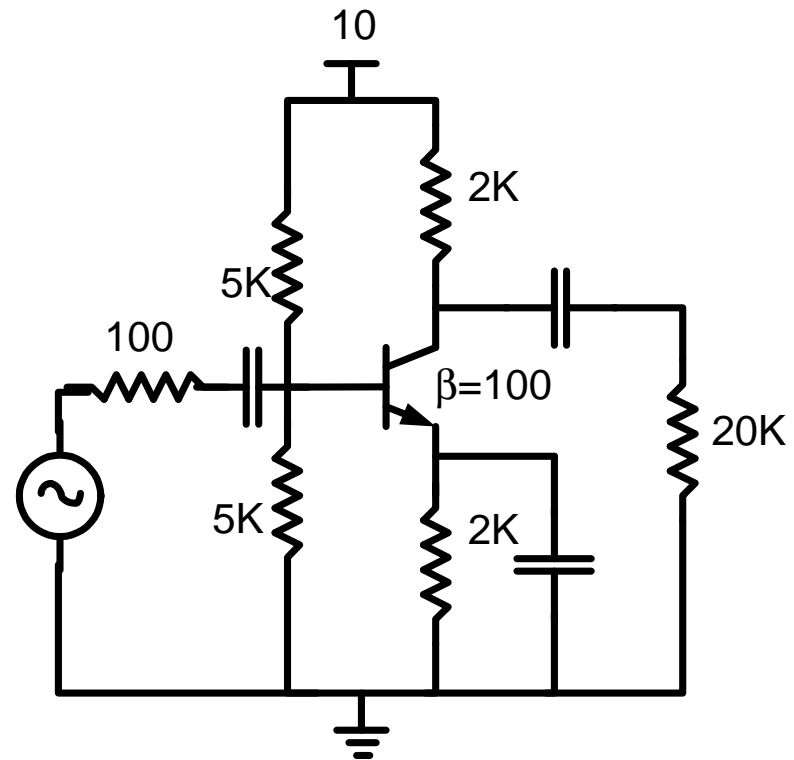
# Basse fréquence : Total

- On utilise ces calculs pour déterminer C
- On veut C le plus faible possible
  - Gros C → Gros espace et plus cher
  - Gros C → Grosse charge à commander
- Mais, il faut que les signaux AC passent.
- Une règle possible:
  - 80% du  $\omega$  total va à l'émetteur, 10% entrée et 10% sortie:

Si  $C_E$  n'est pas présent, on divise 50% à l'entrée et 50% à la sortie

# Exemple (seul)

- Trouvez les valeurs nécessaires pour que l'amplificateur laisse passer 300Hz.
- Règles à utiliser ici:
  - $f_{c\_in}=30\text{Hz}$
  - $f_{c\_out}=30\text{Hz}$
  - $f_{c\_e}=240\text{Hz}$
- Calculez la valeur des C.



# Exemple (seul)

- On commence avec l'analyse DC.
  - Courant au noeud de la base:

$$\frac{V_{DD} - V_B}{R_{B1}} = I_B + \frac{V_B}{R_{B2}}$$

- On connaît les 3 équations suivantes:

$$V_B = V_E + 0.7 \quad I_E = \frac{V_E}{R_E} \quad I_B = \frac{I_E}{\beta + 1}$$

- On substitue pour obtenir une équation en termes de  $V_E$

$$\frac{V_{DD} - (V_E + 0.7)}{R_{B1}} = \frac{V_E}{R_E} \left( \frac{1}{\beta + 1} \right) + \frac{V_E + 0.7}{R_{B2}}$$

# Exemple (seul)

- On isole  $V_E$ :

$$\frac{\left( \frac{V_{DD}-0.7}{R_{B1}} - \frac{0.7}{R_{B2}} \right)}{\left[ \frac{1}{R_E} \left( \frac{1}{\beta+1} \right) + \frac{1}{R_{B2}} + \frac{1}{R_{B1}} \right]} = V_E$$

- En substituant par les valeurs:

$$V_E = 4.247 \qquad I_E = \frac{4.247}{2K} = 2.12mA$$

- Et on obtient  $I_C$  par l'équation des  $\beta$ :

$$I_C = 2.12mA \left( \frac{\beta}{\beta+1} \right) = 2.1mA$$

# Exemple (seul)

- On vérifie la région d'opération avec  $V_C$ :

$$V_C = V_{DD} - I_C R_C = 5.8V \quad V_{CE} > V_{CESAT}$$

- On peut trouver les paramètres petit-signal:

$$g_m = \frac{I_C}{V_T} = \frac{2.1mA}{25mV} = 0.084$$

$$r_\pi = \frac{\beta}{g_m} = \frac{100}{0.084} = 1190$$

$$r_e = \frac{r_\pi}{\beta + 1} = \frac{1190}{101} = 11.8$$

# Exemple (seul)

- Le problème veut laisser passer 300Hz:

$$f = 300 \quad \omega = 2\pi 300$$

- Condensateur à l'entrée et à la sortie:

$$\omega = 2\pi 30$$

- On trouve les valeurs:

$$\frac{1}{188.5[(r_{\pi} \parallel R_B) + R_{SIG}]} = C = 5.8\mu F \quad \frac{1}{(R_L + R_C)188.5} = C = 0.24\mu F$$

# Exemple (seul)

- Pour condensateur à l'émetteur:

$$\omega = 2\pi 240$$

- On trouve la valeur de  $C_E$ :

$$\frac{1}{1508 \left[ \frac{(R_S \parallel R_B)}{(1 + \beta)} + r_e \right]} = C = 51.6 \mu F$$

# Conception d'un amplificateur

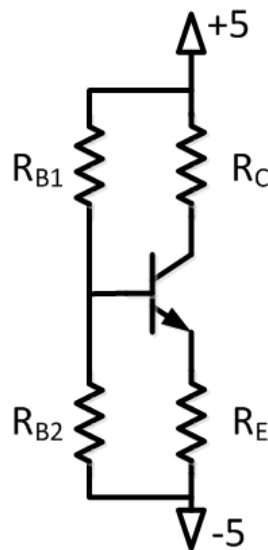
- L'analyse de circuit est une portion qui s'enseigne et qui s'évalue bien
- La conception est un peu plus difficile:
  - Trop d'options, pas assez d'expérience
  - Demande parfois de l'imagination
  - Est parfois comme un casse-tête où l'approche est « fais-le! ».

Il faut commencer dans un environnement bien balisé



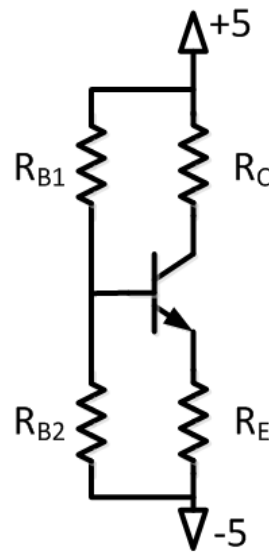
# Conception d'un amplificateur

- Le plus simple c'est l'émetteur commun sans bypass à l'émetteur
  - Gain faible mais bien contrôlé
  - Entrée à la base
  - Sortie au collecteur



# Conception d'un amplificateur

- Contrainte:
  - Le gain devrait être de 5
- Comment choisir la valeur des composantes?



# Conception d'un amplificateur

- Normalement, on veut que la sortie soit au milieu des 2 extrémités: entre +5 et -5
  - Donc, on veut  $V_C$  à 0
- On se donne un point de départ:
  - Je **veux**  $I_C=10\text{mA}$
  - C'est le courant qui donne le plus gros  $\beta$
  - Un bon point de départ (à choisir si on n'a rien d'autre)
- Donc,  $R_C$  devra donc être  $500\Omega$ .

# Conception d'un amplificateur

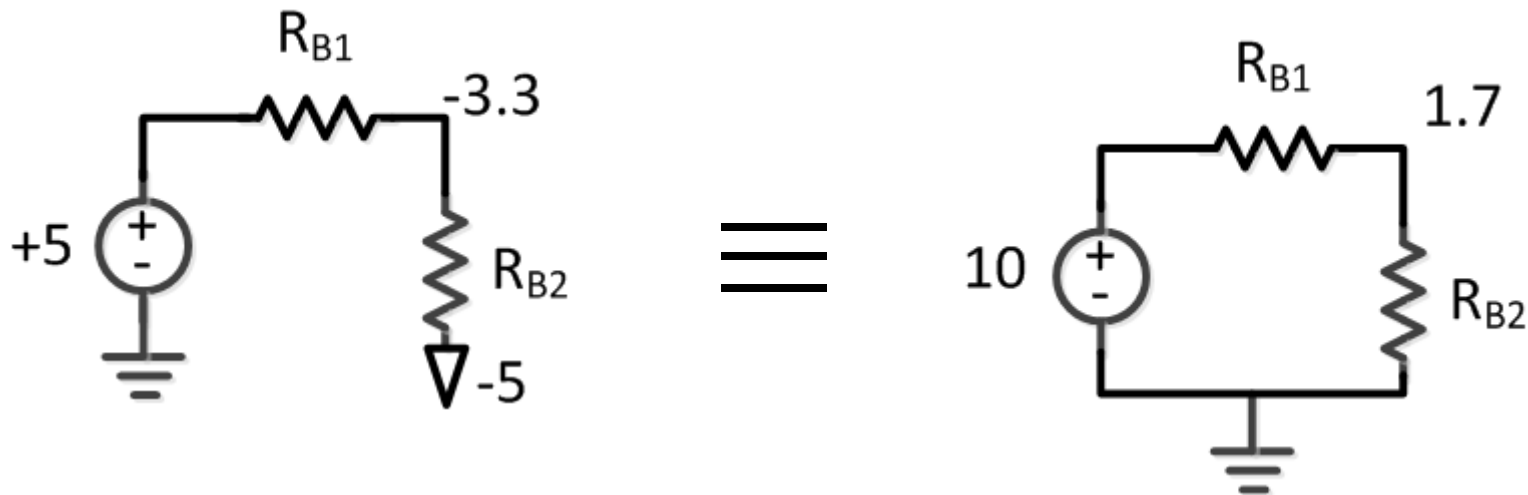
- Le gain de cette configuration est donnée par:

$$Gain = -\frac{R_C}{R_E}$$

- Donc, avec  $R_C$  de 500,  $R_E$  devrait être 100.
- Avec  $R_E=100$  et  $I_E$  autour de 10mA,  $V_E=-4$ 
  - Donc,  $V_B=-3.3$

# Conception d'un amplificateur

- Si on considère que  $R_{B1}$  et  $R_{B2}$  forment un diviseur de tension:



- On peut trouver  $R_{B1}$  et  $R_{B2} \dots$

# Conception d'un amplificateur

- Sachant que le diviseur de tension est:

$$1.7 = 10 \frac{R_{B2}}{R_{B1} + R_{B2}}$$

- On manipule pour isoler  $R_{B2}$ :

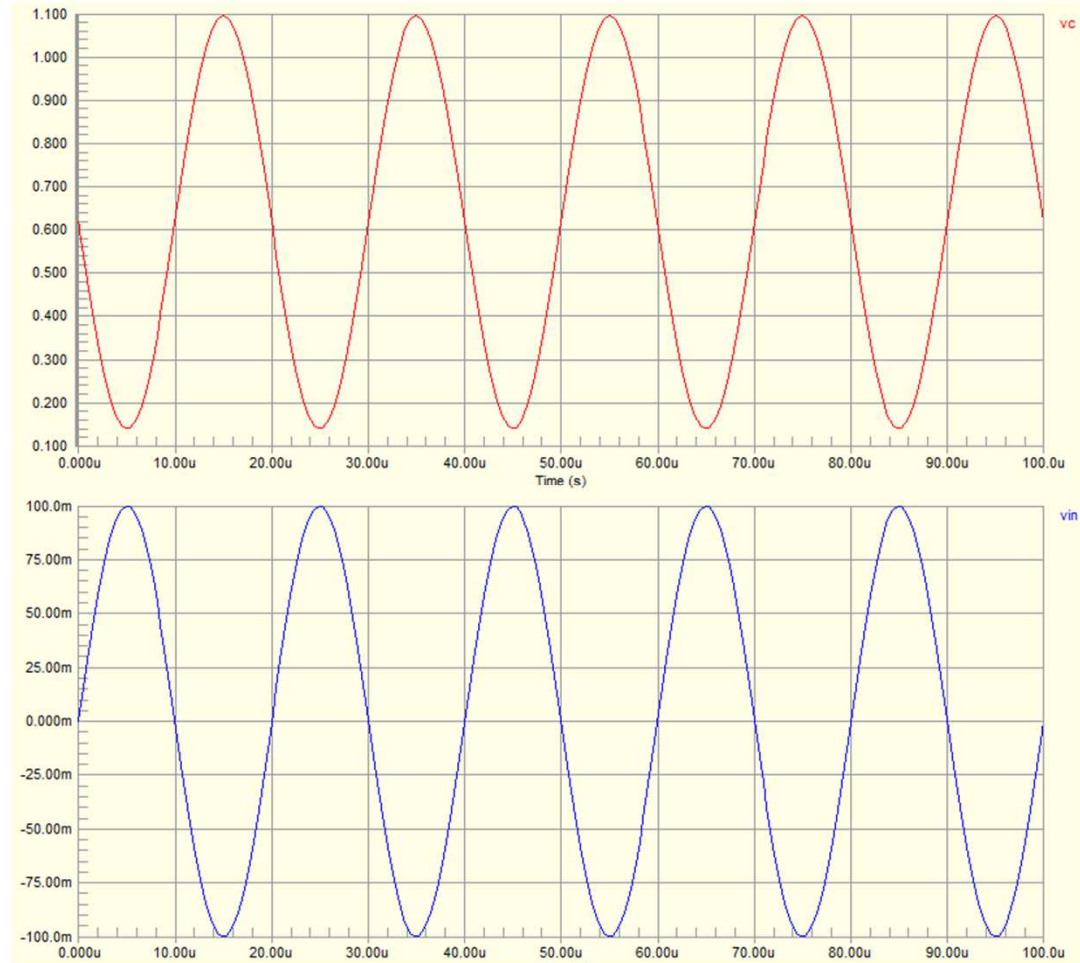
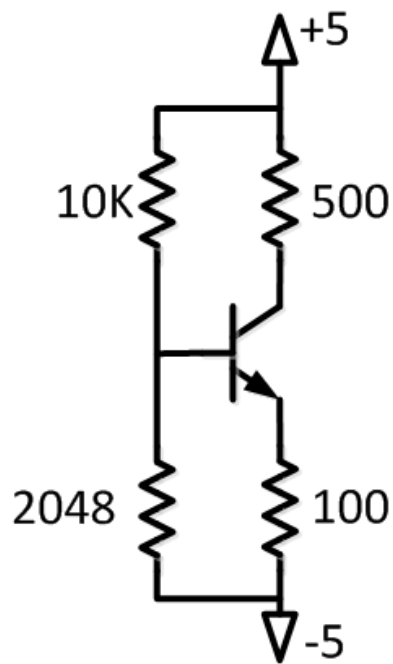
$$\frac{1.7}{8.3} R_{B1} = R_{B2}$$

- On choisit  $R_{B1} = 10K$ 
  - Bon point de départ si on n'a rien d'autre

$$R_{B1} = 10000$$

$$R_{B2} = 2048$$

# Conception d'un amplificateur



# Conception d'un amplificateur

