

# Méthode de conception en électronique

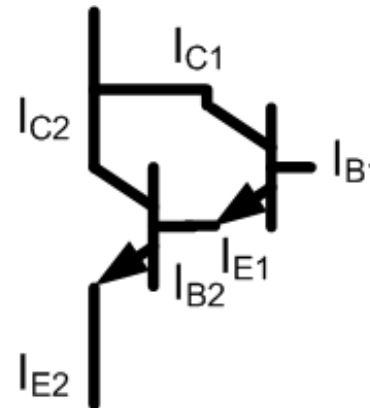
Cours 10

# Connexion Darlington

- Configuration de transistor pratique:
  - Considéré comme étant un transistor à  $\beta$  plus élevé
- On commence par analyser le transistor à droite:

$$I_{C1} = \beta I_{B1}$$

$$I_{E1} = (\beta + 1) I_{B1}$$



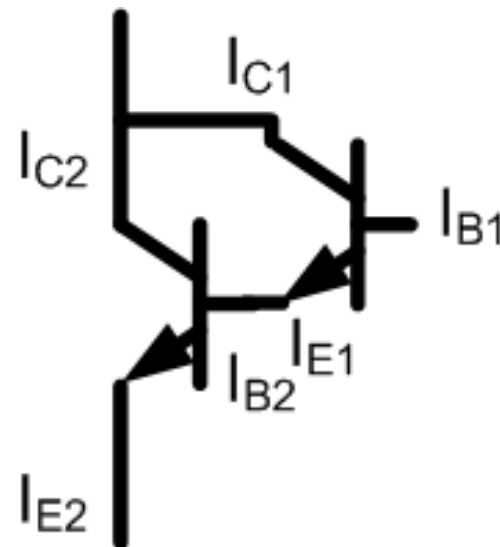
# Connexion Darlington

- On écrit les équations pour le transistor à gauche:
  - On sait que  $I_{E1}$  c'est  $I_{B2}$

$$I_{B2} = (\beta + 1)I_{B1}$$

$$I_{C2} = \beta(\beta + 1)I_{B1}$$

$$I_{E2} = (\beta + 1)(\beta + 1)I_{B1}$$

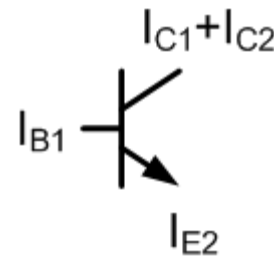


# Connexion Darlington

- Donc, si on le remplaçait par un transistor équivalent:

$$I_C = \beta(\beta + 2)I_{B1}$$

$$I_E = (\beta + 1)(\beta + 1)I_{B1}$$



- Ce nouveau transistor a un  $\beta$  qui est  $\beta$  plus élevé:
  - Besoin de moins de courant à la base pour autant de courant au collecteur/émetteur

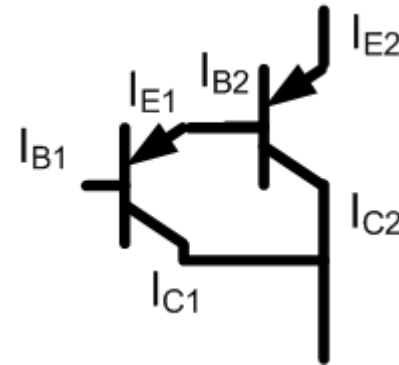
# Connexion Darlington

- La connexion est aussi possible en PNP:
- Le raisonnement est le même:

$$I_{B2} = I_{E1} = (\beta + 1)I_{B1}$$

$$I_{C2} = \beta I_{B2} = \beta(\beta + 1)I_{B1}$$

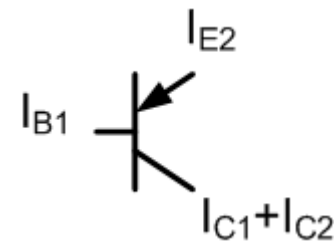
$$I_{E2} = (\beta + 1)(\beta + 1)I_{B1}$$



- Le transistor équivalent sera:

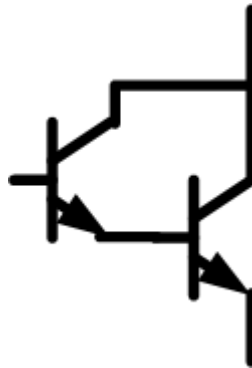
$$I_C = \beta(\beta + 2)I_{B1}$$

$$I_E = (\beta + 1)(\beta + 1)I_{B1}$$



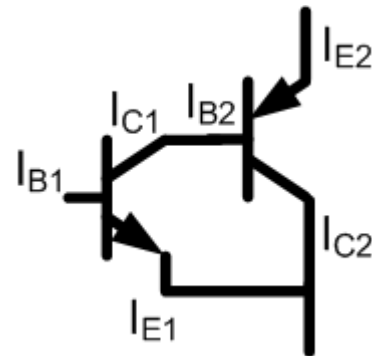
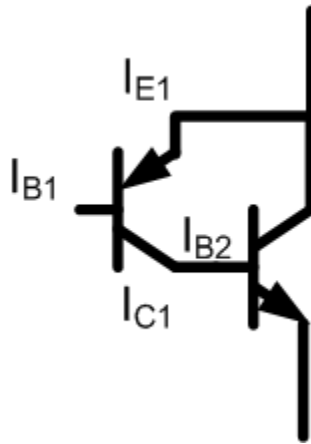
# Caractéristiques

- **Avantage:**
  - Gros gain
  - Impédance en entrée élevée
- **Désavantage:**
  - A besoin de  $2 V_{BE}$  pour allumer
  - $V_{CE}$  saturation est au moins de  $V_{BE}$



# Darlington complémentaire

- Une configuration semblable existe pour les transistors complémentaires
  - Aussi connu sous le nom Sziklai



# Darlington complémentaire

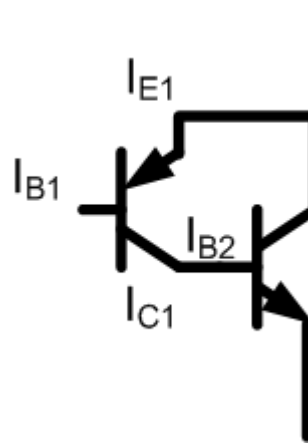
- Les équations sont les suivants:

$$I_{C1} = I_{B2} = \beta I_{B1}$$

$$I_{E1} = (\beta + 1) I_{B1}$$

$$I_{C2} = \beta^2 I_{B1}$$

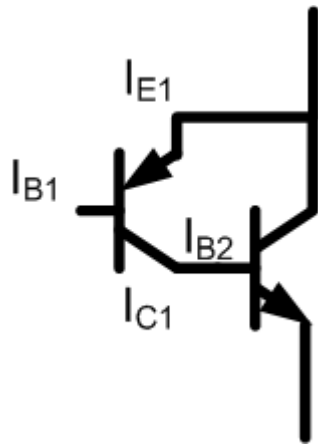
$$I_{E2} = \beta(\beta + 1) I_{B1}$$





# Darlington complémentaire

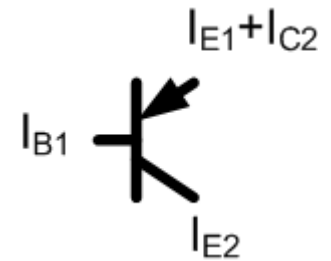
- L'équivalent serait le PNP suivant:



$$I_E = [\beta^2 + (\beta + 1)] I_{B1}$$

$$I_C = \beta(\beta + 1) I_{B1}$$

$$I_B = I_{B1}$$



# Darlington complémentaire

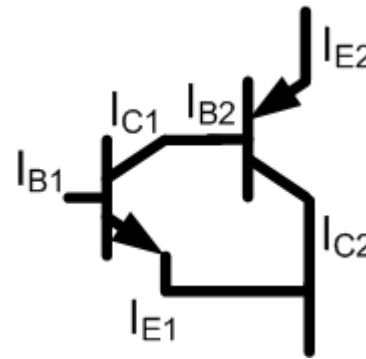
- Les équations sont les mêmes:

$$I_{C1} = I_{B2} = \beta I_{B1}$$

$$I_{E1} = (\beta + 1)I_{B1}$$

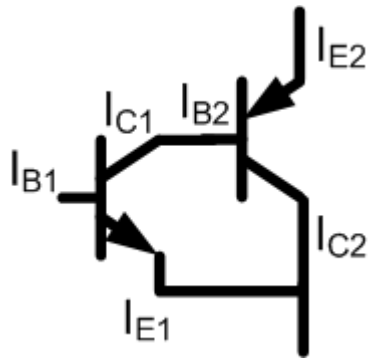
$$I_{C2} = \beta^2 I_{B1}$$

$$I_{E2} = \beta(\beta + 1)I_{B1}$$



# Darlington complémentaire

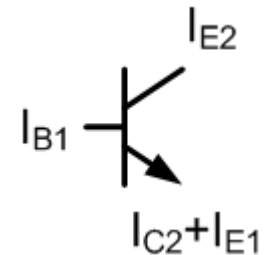
- L'équivalent serait le NPN suivant:



$$I_B = I_{B1}$$

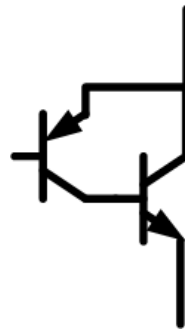
$$I_C = \beta(\beta + 1)I_{B1}$$

$$I_E = [\beta^2 + (\beta + 1)]I_{B1}$$



# Caractéristiques

- Semble régler le problème de  $2 V_{BE}$
- Mais le  $V_{CE}$  saturation reste au moins de  $1 V_{BE}$

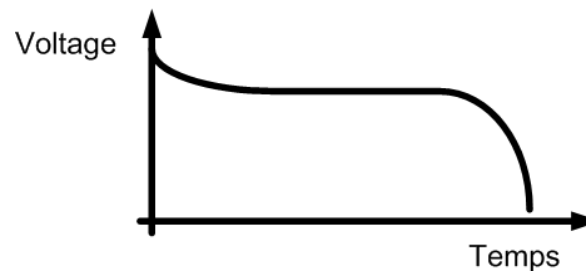


# Régulation de tension

- La régulation de tension est importante pour la plupart des applications
- Le changement d'alimentation affecte la performance du circuit:
  - Parfois plus lent
  - Parfois la performance baisse
  - Parfois ça cesse de fonctionner
- Il est donc important de fournir un bon voltage...

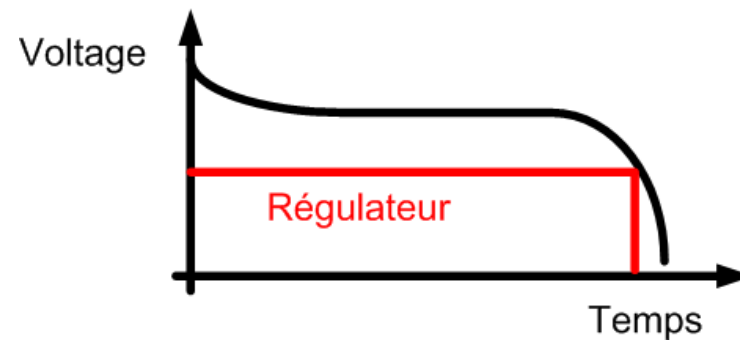
# Régulation de tension

- Les sources de voltage font ce travail:
  - Pas pratique pour des application portables
  - On a parfois besoin de plusieurs voltages
- Les batteries perdent leur voltage avec le temps/l'usage



# Régulation de tension

- Il faut utiliser des batteries à voltage plus élevé et générer une tension stable



# Régulation de tension

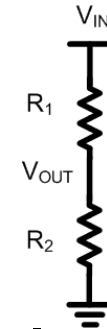
- Il existe 2 grandes classes de régulateurs:
  - Linéaires
  - Commutation
- On va regarder rapidement les différentes configurations



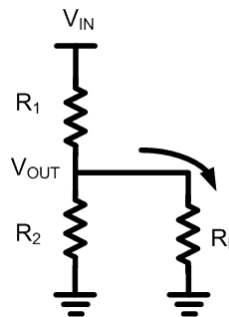
# Régulateur linéaire

- À la base, ce qu'il y a de plus simple, c'est le diviseur de tension:

$$V_{OUT} = V_{IN} \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

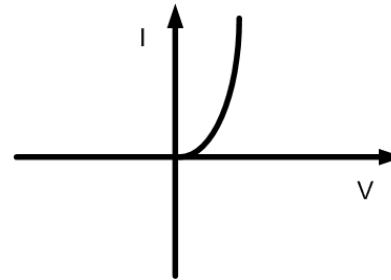
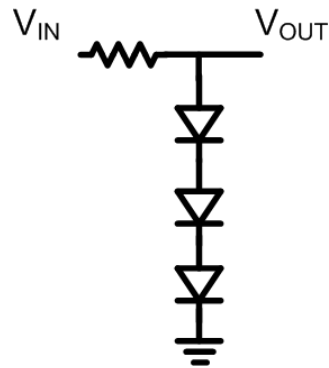


- Le problème est que  $V_{OUT}$  change lorsqu'il y a une charge
  - Le voltage dépend de cette charge ce qui n'est pas souhaitable



# Régulateur linéaire

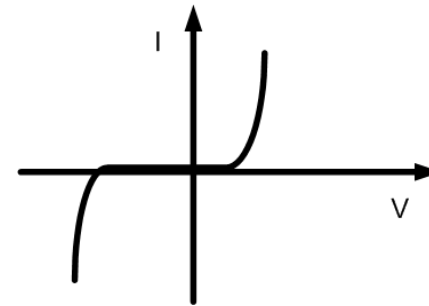
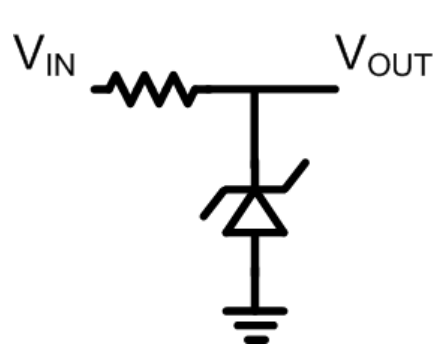
- On pourrait utiliser des diodes PN:
  - En conduction, chaque diode donne un  $V_{BE}$
  - Ici,  $V_{OUT}$  serait égal à  $3V_{BE}$



Mais on ne peut y aller que par coup de  $V_{BE}$ ...

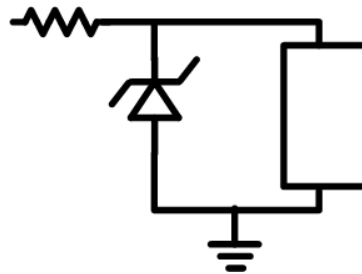
# Régulateur linéaire

- On pourrait aussi utiliser des diodes zener
  - Meilleur choix pour le voltage



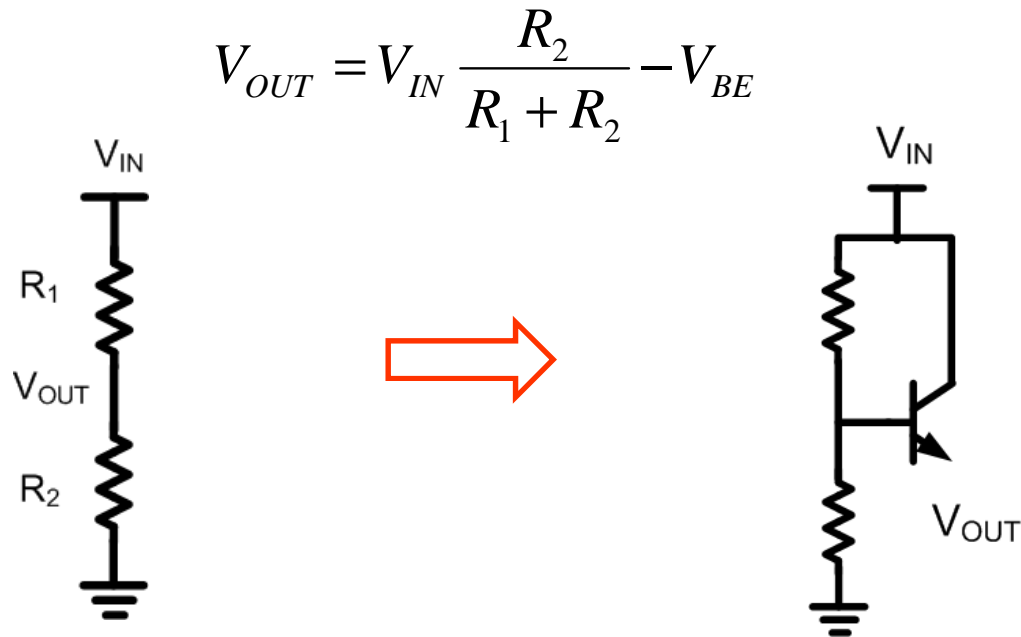
# Régulateur linéaire

- Les régulateurs par diode fonctionnent lorsque la charge est à faible courant
- Les diodes Zener ne sont pas faits pour opérer à gros courant:
  - Par exemple, si la charge est déconnectée, la diode doit absorber la puissance



# Régulateur linéaire

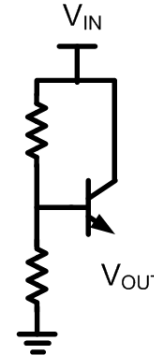
- Pour régler le problème de diviseur de tension:
  - On pourrait mettre un transistor



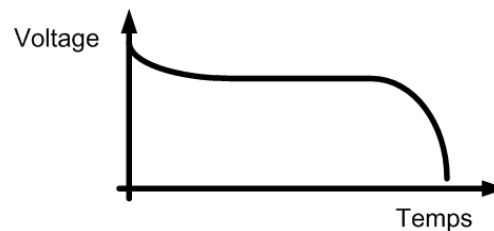
# Régulateur linéaire

- Le problème c'est la dépendance sur la valeur de  $V_{IN}$ :

$$V_{OUT} = V_{IN} \frac{R_2}{R_1 + R_2} - V_{BE}$$

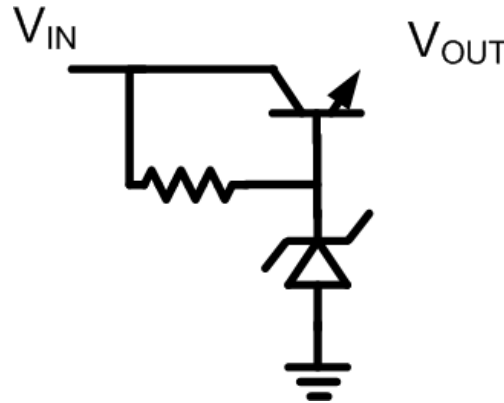


- Rappelons que  $V_{IN}$  d'un batterie peut ressembler à:



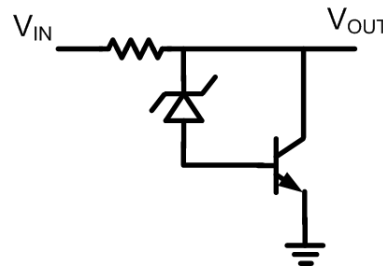
# Régulateur linéaire

- Pour enlever la dépendance sur l'alimentation, on revient au Zener
- Cette fois, on y ajoute un transistor:
  - Le chemin  $V_{IN}$  vers la diode génère la tension  $V_Z$
  - $V_{OUT}$  serait donc  $V_Z - V_{BE}$



# Régulateur linéaire

- Une autre option serait de mettre le transistor en parallèle...
  - $V_{OUT}$  serait égal à  $V_Z + V_{BE}$
  - L'excédent de courant passe par le transistor plutôt que la diode Zener



Typiquement moins efficace que l'approche en série

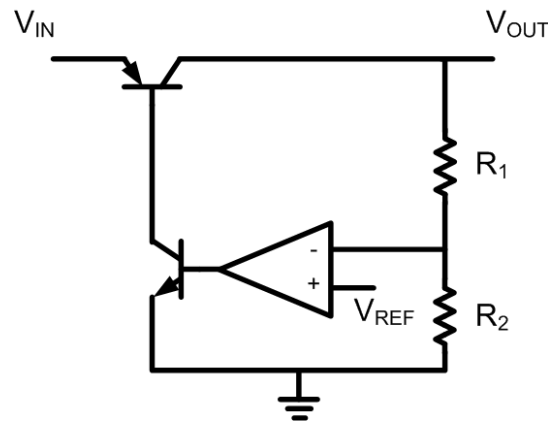


# Régulateur linéaire

- Les solutions proposées précédemment sont en boucle ouverte:
  - Il n'y a pas de mécanisme qui nous indique si la sortie est bonne ou pas
  - Le comportement peut changer selon la charge
  - Le comportement peut même changer avec le temps, la température, etc.
- Il est souvent souhaitable d'avoir une rétroaction (feedback)...

# Régulateur linéaire

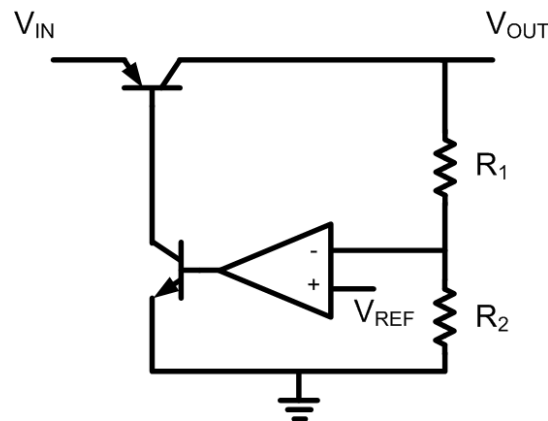
- Une approche simple est d'utiliser un amplificateur en rétroaction
  - On sait ce que devrait être la sortie
  - Si la sortie est trop faible, on augmente
  - Si la sortie est trop élevée, on baisse



On va explorer en plus de détails...

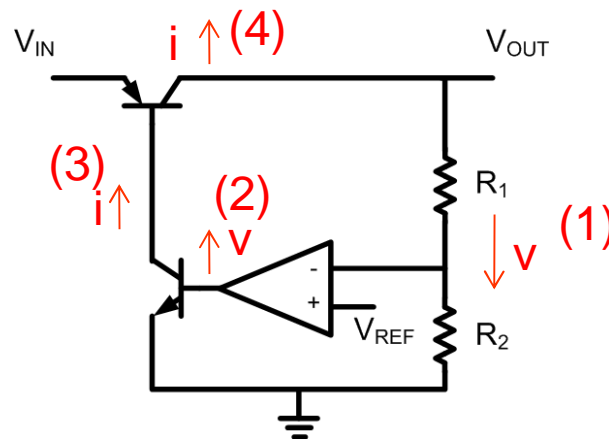
# Régulateur linéaire

- Prenons des valeurs pour comprendre le fonctionnement:
  - Imaginons qu'on veut  $V_{OUT}=10v$
  - On a une référence de 5v (Zener, par exemple)
  - On décide donc que  $R_1$  et  $R_2$  sont égaux
  - Que se passe-t-il si  $V_{OUT}=9v$ ?



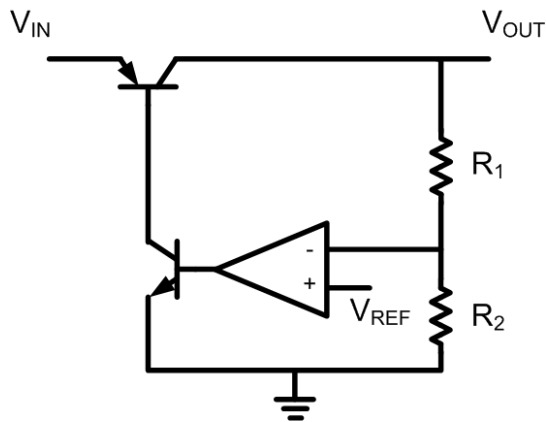
# Régulateur linéaire

- Si  $V_{OUT}=9$ , le noeud  $V_-$  sera 4.5
- La sortie de l'ampli et  $V_{BE}$  augmentent
- Le courant  $I_C$  du NPN augmente
- Le courant  $I_B$  du PNP augmente
- $V_{OUT}$  augmente



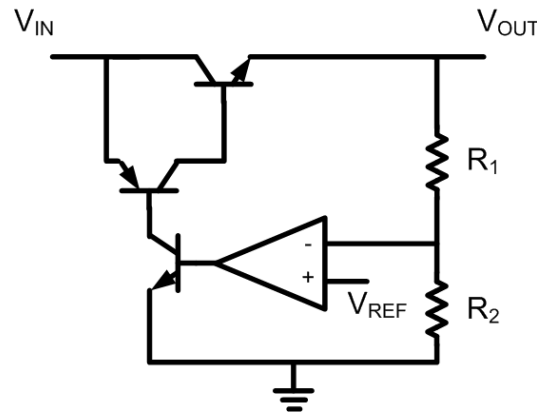
# Régulateur linéaire

- Ce genre de régulateur (LDO) est utile pour des applications avec batteries
  - La différence entre  $V_{IN}$  et  $V_{OUT}$  est moins de 1v
  - MAIS! Pour avoir un gros courant  $I_{OUT}$ , j'ai besoin d'un "gros" courant  $I_B$  qui va vers la masse (perdu)
  - Comment limiter cette perte?



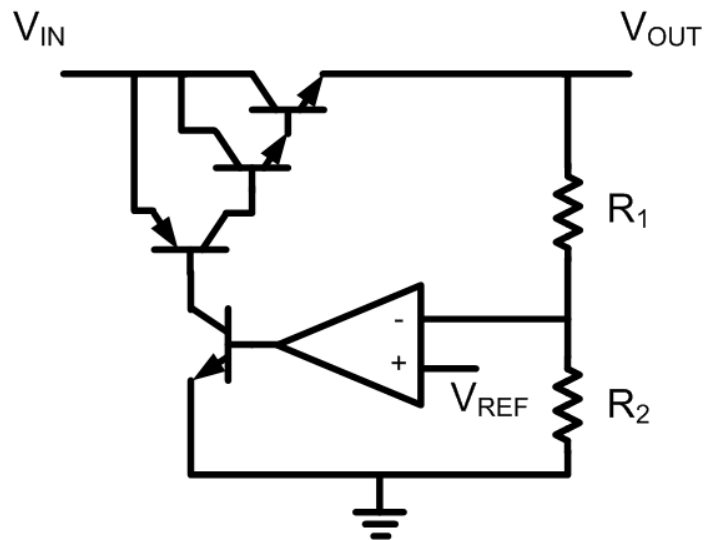
# Régulateur linéaire

- On utilise une configuration Darlington complémentaire
  - Le courant  $I_B$  requis diminue de  $\beta$  fois



# Régulateur linéaire

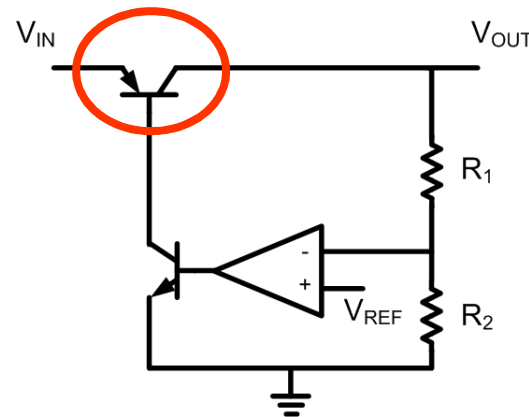
- Il est aussi possible d'ajouter ENCORE un autre transistor
  - C'est le circuit d'un régulateur considéré "standard"



# Efficacité

- Une des mesures importantes en régulation de voltage c'est l'efficacité:
  - Quel pourcentage de la puissance totale est réellement transmise à la charge?
- Il y a plusieurs composantes, mais concentrons-nous sur le gros facteur...

$$\eta = \frac{P_{OUT}}{P_{TOTAL}} = \frac{P_{OUT}}{P_{OUT} + P_{PERDUE}}$$







# Efficacité

- Prenons un cas concret...
  - J'ai une alimentation de 12v
  - Je veux générer 3.3v

$$\eta = \frac{V_{OUT}}{V_{IN}}$$

$$\eta = \frac{3.3}{12} = 27.5\%$$

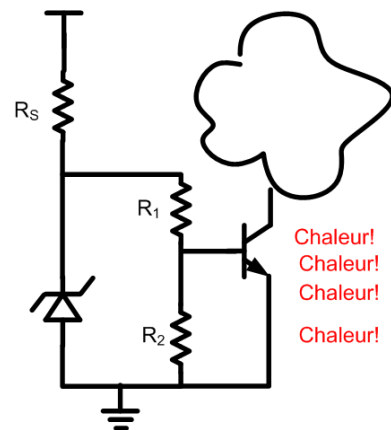
- Je perds 72.5% de ma puissance!
  - Je gaspille mon énergie
  - Je génère beaucoup de chaleur

# Gestion de la chaleur

- Il faut donc prendre conscience de la chaleur
  - D'ailleurs, c'est pour ça que les pièces ont un "heat sink"
  - On veut faire circuler de l'air pour refroidir les pièces
- Il existe aussi une gestion de la chaleur à l'interne

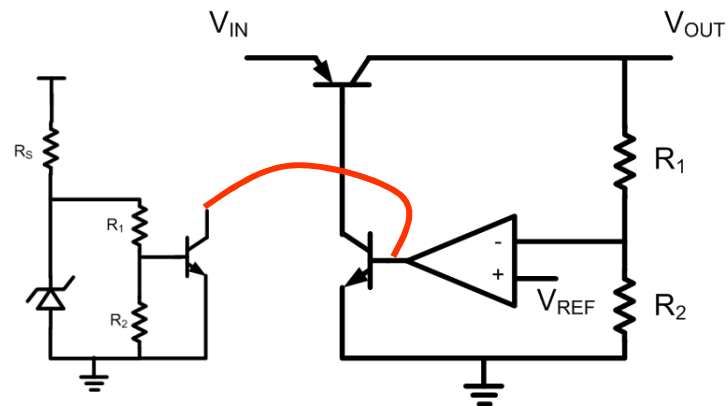
# Gestion de la chaleur

- La chaleur fait baisser le  $V_{BE}$  d'un transistor:
  - Typiquement,  $-2\text{mV}/\text{degré}$
  - Si on mettait une protection à  $200\text{C}$ , il faudrait que  $R_1$  et  $R_2$  mette une tension de  $0.4\text{v}$  à la base...
  - Lorsque la température dépasse  $200\text{C}$ , le  $V_{BE}$  sera  $0.4$  et ça conduira...



# Gestion de la chaleur

- On pourrait penser à ce genre de connexion:
  - L'augmentation de la température fait baisser le voltage dans  $V_{BE}$  du NPN
  - Ceci baisse le courant  $I_B$  du PNP pour baisser le courant de sortie
  - Moins de chaleur



# Régulateur linéaire

- Caractéristiques:
  - Beau, bon, pas cher
  - Faible bruit
  - Répond rapidement
  - Besoin d'une alimentation faible...

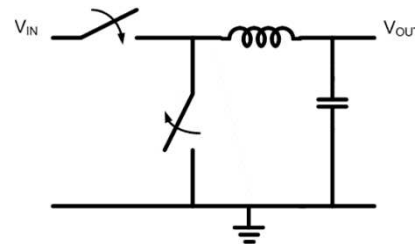
# Régulateur commuté

- Le régulateur commuté existe en 2 formes classiques:
  - Buck (tension plus faible que l'alimentation)
  - Boost (tension plus élevée que l'alimentation)
- Ils sont basés sur des commutateurs, donc plus efficaces:
  - Un voltage est présent lorsque le courant est nul
  - Un courant est présent lorsque le voltage est nul

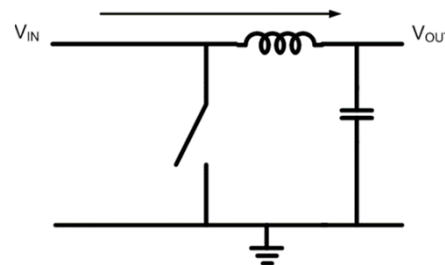
$$P = VI = 0$$

# Buck

- La structure d'un convertisseur Buck ressemble à ceci:
  - Les commutateurs fonctionnent en alternance



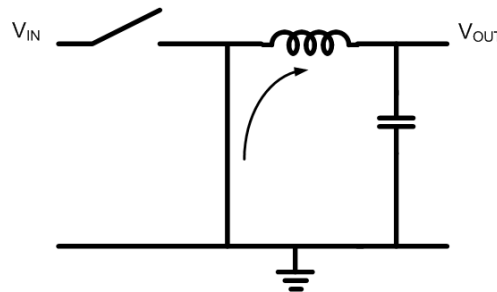
- Quand un commutateur conduit, le courant passe dans l'inductance





# Buck

- Lorsque ça arrête, le courant d'une inductance continue:
  - Mais ça diminue tranquillement vers 0



- Et le cycle recommence...

# Buck

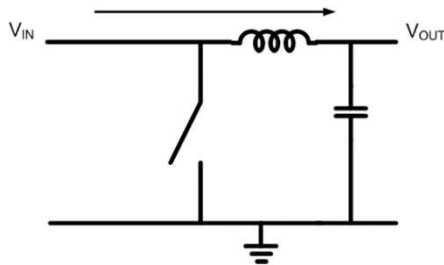
- Le courant qui passe dans une inductance est:

$$I = \int \frac{V}{L} dt$$

- Pour un échelon, ça devient:

$$I = \frac{V}{L} T + I_0$$

- Quand le commutateur d'en haut fonctionne pendant durée D (fraction):



$$\Delta I_+ = \frac{V_{IN} - V_{OUT}}{L} D$$

# Buck

- Dans la 2e phase, l'augmentation de courant est donné par:

$$\Delta I_+ = \frac{0 - V_{OUT}}{L} (1 - D)$$

- L'augmentation de l'un est égal à la diminution de l'autre

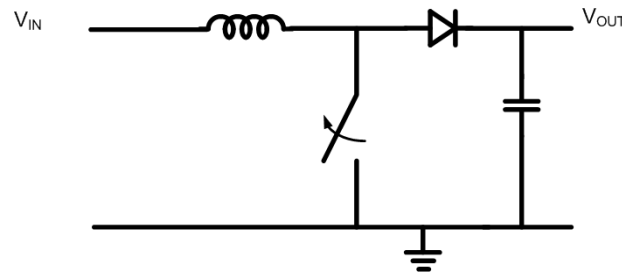
$$-\frac{(0 - V_{OUT})}{L} (1 - D) = \frac{V_{IN} - V_{OUT}}{L} D$$

- On simplifie le tout est ça devient ceci:

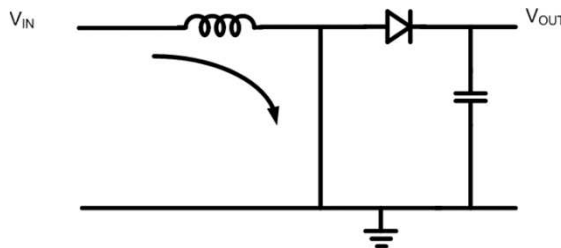
$$V_{OUT} = V_{IN} D$$

# Boost

- La structure d'un convertisseur Boost ressemble à ceci:

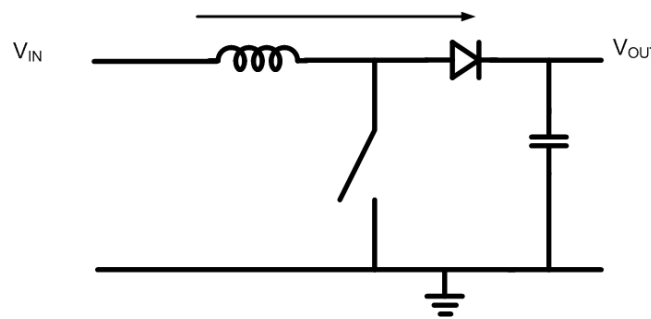


- Dans une première phase, le courant passe de  $V_{IN}$  à la masse par l'inductance



# Boost

- Lorsque le commutateur est désengagé, le courant doit quand même continuer ...



- Il passe par la diode et fait augmenter les charges au condensateur...
  - Et ce, même si  $V_{OUT} > V_{IN}$ ...

# Boost

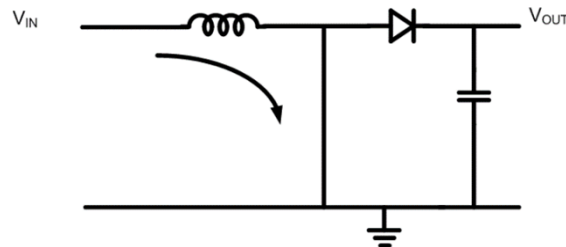
- Le courant dans une inductance est

$$I = \int \frac{V}{L} dt$$

- Avec un échelon, ça devient

$$I = \frac{V}{L} T + I_0$$

- Dans la première phase, ça donne ceci:



$$\Delta I_+ = \frac{V_{IN}}{L} D$$

# Boost

- Lorsque le commutateur se désengage, le l'augmentation de courant est

$$\Delta I_+ = \frac{V_{IN} - V_{OUT}}{L} (1 - D)$$

- L'augmentation de l'un c'est la diminution de l'autre

$$\frac{V_{IN}}{L} D = \cancel{-} \frac{(V_{IN} - V_{OUT})}{L} (1 - D)$$

- Après simplification, ça devient

$$V_{OUT} = \frac{V_{IN}}{(1 - D)}$$

# Oscillateurs

- Les oscillateurs jouent un rôle fondamental dans les systèmes:
  - On vient de voir les régulateurs commutés
  - TOUS les systèmes numériques: horloge pour synchroniser les opérations
  - Systèmes de communication sans fil: modulation AM, FM, PM
- L'objectif est de générer une onde oscillante stable à fréquence déterminée



# Oscillateurs

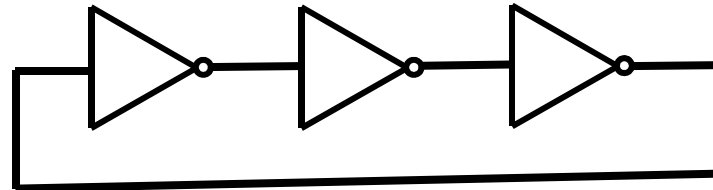
- Il existe 2 classes d'oscillateurs:
  - Oscillateurs harmoniques
  - Oscillateurs de relaxation
- Les oscillateurs harmoniques:
  - Génèrent des ondes sinusoïdales
  - Respectent les critères de Barkhausen
  - Typiquement avec LC ou cristal

# Oscillateurs

- Les oscillateurs de relaxation:
  - Génèrent souvent des ondes carrées ou triangulaires
  - Plus faciles à concevoir
  - Moins stables

# Oscillateurs de relaxation

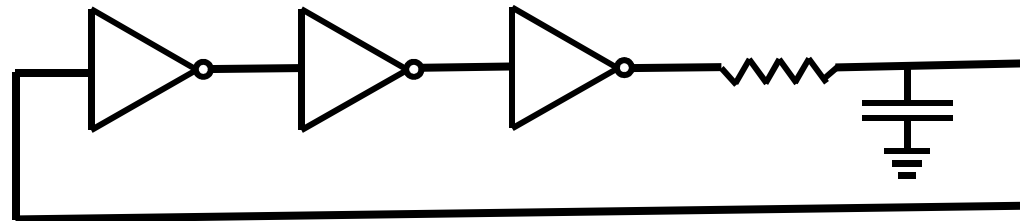
- L'exemple le plus simple est un oscillateur en boucle:



- La vitesse est déterminée par le temps de propagation dans les portes
  - Variable et pas très précis
  - Pas stable avec la température

# Oscillateurs de relaxation

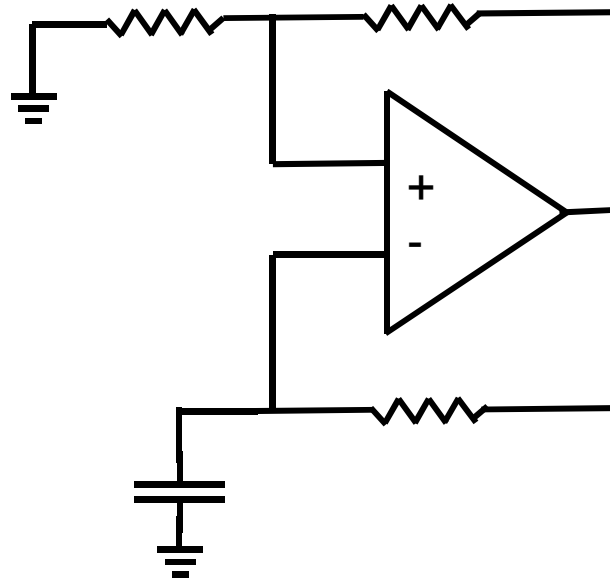
- Pour ajouter de la stabilité, on peut mettre un gros RC



- Le temps de charge/décharge est plus que le temps de propagation
  - Temps mieux contrôlé

# Oscillateurs de relaxation

- Une autre version utilise un ampli-op alimenté positif et négatif (ex: +10 et -10)



# Oscillateurs de relaxation

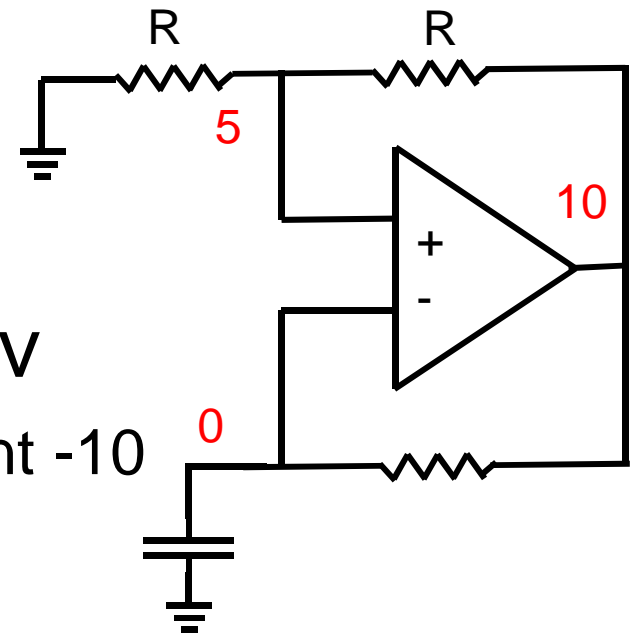
- On imagine une condition de départ:

- $V_- = 0$
- Avec sortie à +10, disons.
- $V_+$  sera à +5

- Sortie montera... jusqu'à +5v

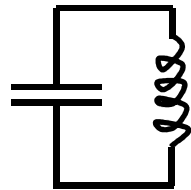
- Une fois dépassé, sortie devient -10
- $V_+$  sera -5
- Sortie baisse

- Sortie baisse jusqu'à -5v...



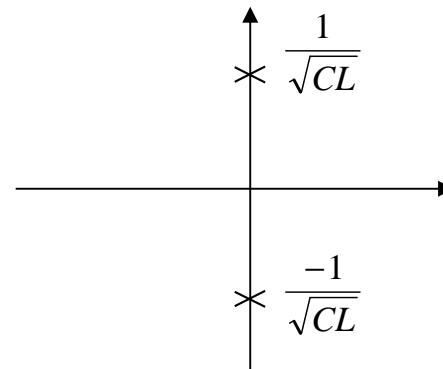
# Oscillateur harmonique

- Les oscillateurs harmoniques génèrent des signaux sinusoïdaux
- À la base, on sait qu'un circuit LC va osciller:



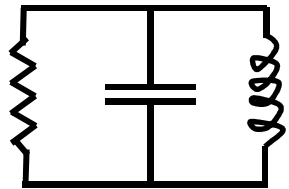
$$Z = \frac{1}{\frac{1}{sL} + sC} = \frac{sL}{1 + s^2CL}$$

$$\text{Poles} = \pm j \frac{1}{\sqrt{CL}}$$



# Oscillateur harmonique

- Du côté pratique, il y aura toujours des effets résistifs (fils, composantes, etc.)
  - Le modèle devient donc



$$Z = \frac{1}{\frac{1}{sL} + sC + \frac{1}{R}} = \frac{s\left(\frac{1}{C}\right)}{s^2 + s\left(\frac{1}{RC}\right) + \frac{1}{LC}}$$

$$Poles = \frac{-\frac{1}{RC} \pm \sqrt{\left(\frac{1}{RC}\right)^2 - 4\left(\frac{1}{LC}\right)}}{2}$$



# Oscillateur harmonique

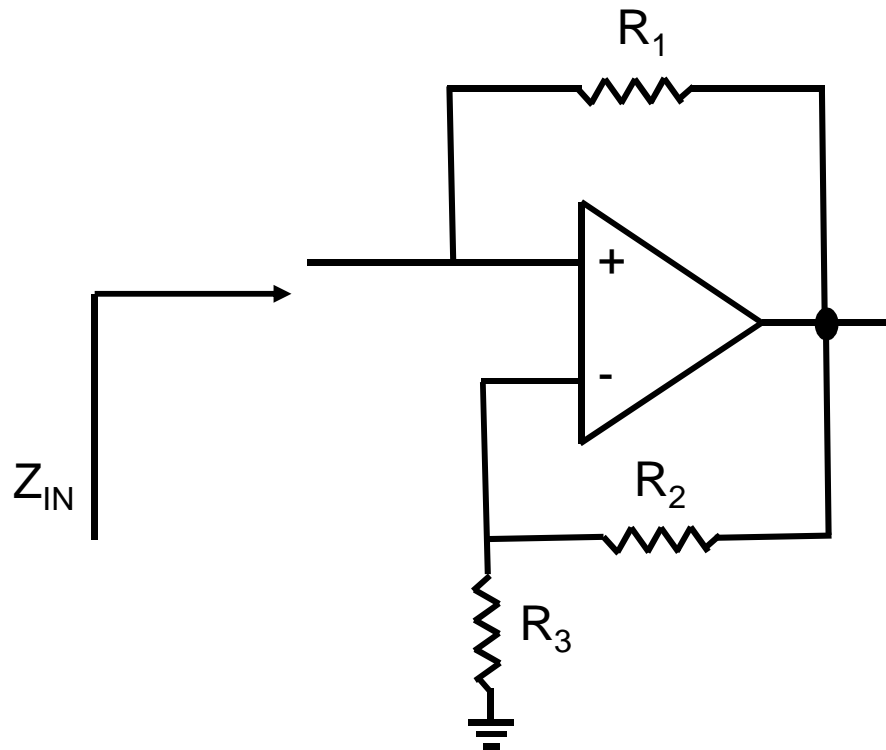
- La présence de R ramène les pôles vers la gauche du plan s
  - Les oscillations s'atténuent

$$Poles = \frac{-\frac{1}{RC} \pm \sqrt{\left(\frac{1}{RC}\right)^2 - 4\left(\frac{1}{LC}\right)}}{2}$$

- Pour que le circuit oscille, il faudrait que les pôles soient sur l'axe ou même à droite
  - Pour ça, il faut une résistance nulle ou négative!

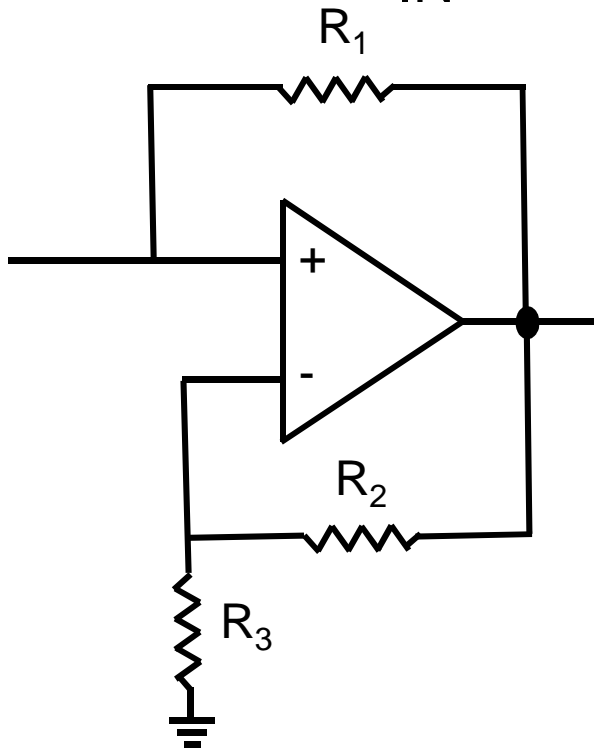
# Oscillateur harmonique

- Déterminez la valeur de  $Z_{IN}$ :
  - Considérez l'amplificateur opérationnel comme étant idéal avec feedback négatif



# Oscillateur harmonique

- On met une source  $V_{IN}$  et on voit le courant  $I_{IN}$  tiré: **2 équations:**



$$I_{IN} = \frac{V_{IN} - V_{OUT}}{R_1}$$

$$\frac{V_{OUT} - V_{IN}}{R_2} = \frac{V_{IN}}{R_3}$$

**On isole  $V_{OUT}$  pour substituer:**

$$V_{OUT} = \frac{V_{IN}R_2}{R_3} + V_{IN} = V_{IN} \left( \frac{R_2}{R_3} + 1 \right)$$

# Oscillateur harmonique

- Après substitution, l'équation devient:

$$I_{IN} = \frac{V_{IN} - V_{IN} \left( \frac{R_2}{R_3} + 1 \right)}{R_1}$$

- On isole  $Z_{IN}$ :

$$Z_{IN} = \frac{V_{IN}}{I_{IN}} = \frac{-R_1 R_3}{R_2}$$

- Si  $R_2=R_3$ , on obtient:

$$Z_{IN} = -R_1$$

# Oscillateur harmonique

- Quand on connecte 2 résistances en parallèle, on obtient:

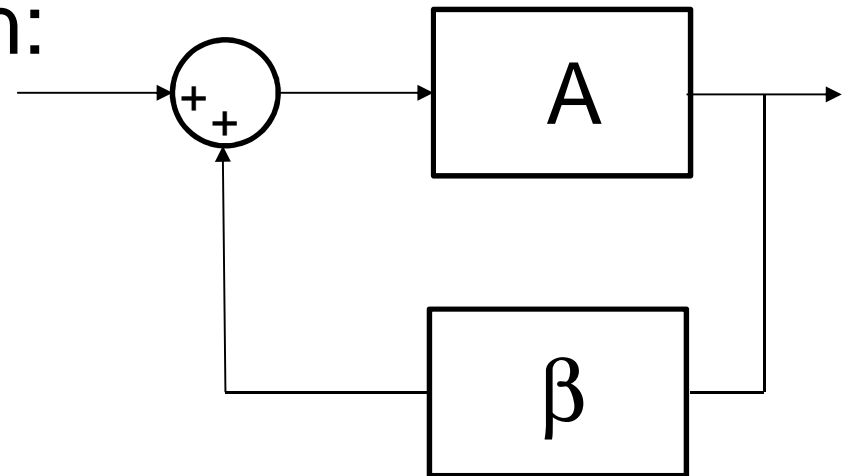
$$Z = \frac{1}{\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2}} = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2}$$

- Si  $R_2$  est négatif:
  - Le numérateur serait négatif
  - Pour que ça reste négatif, il faudrait que  $R_1 > R_2$

Passons à un autre oscillateur...

# Oscillateurs harmoniques

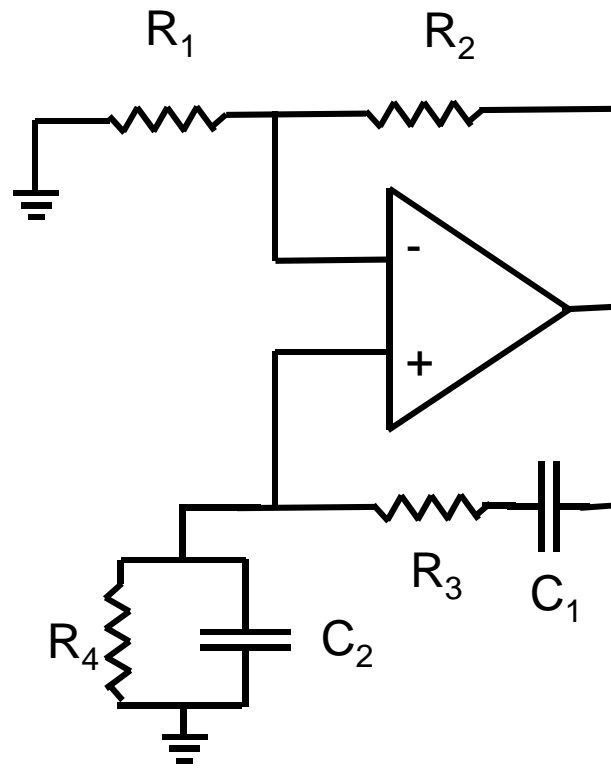
- Les oscillateurs harmoniques respectent les critères de Barkhausen
- Critères de Barkhausen:
  - Déphasage de 0
  - $A\beta=1$  ("Loop gain")



Gain plus élevé: oscillations grossissent  
Gain plus faible: oscillations s'atténuent

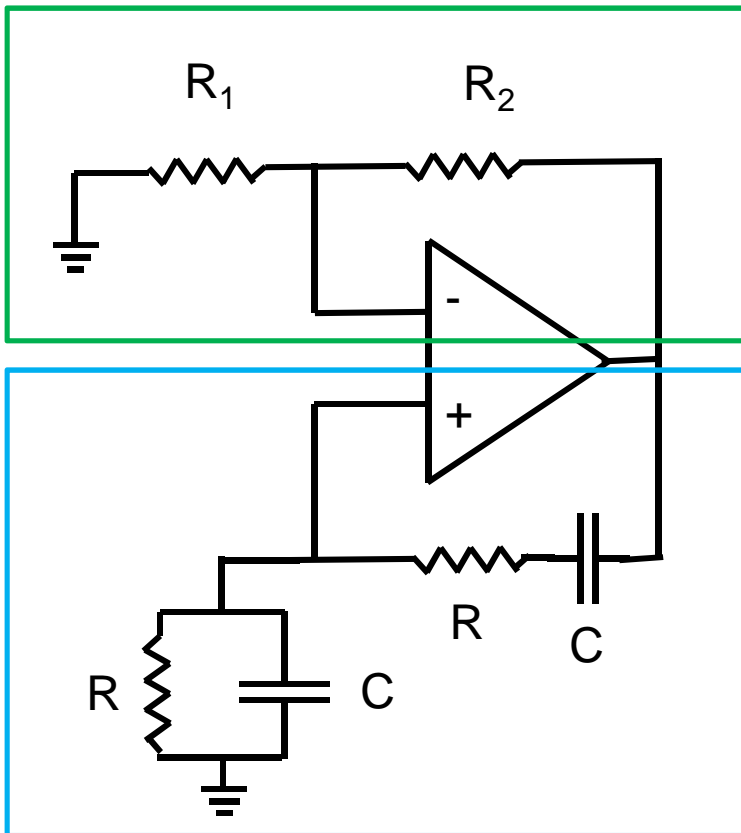
# Oscillateur harmonique

- Oscillateur en pont de Wien
  - Traduction-maison de "Wien bridge oscillator"

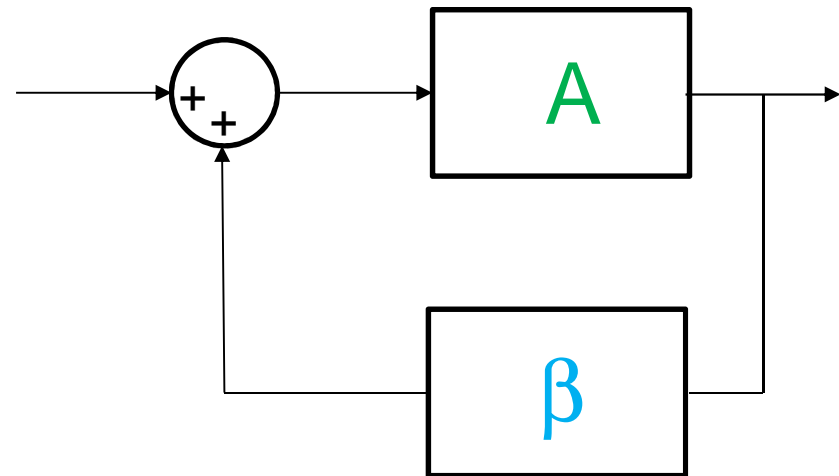


# Oscillateur harmonique

- On simplifie l'analyse en mettant  $C_1=C_2$  et  $R_3=R_4$



Cette portion représente un ampli en gain non-inversé

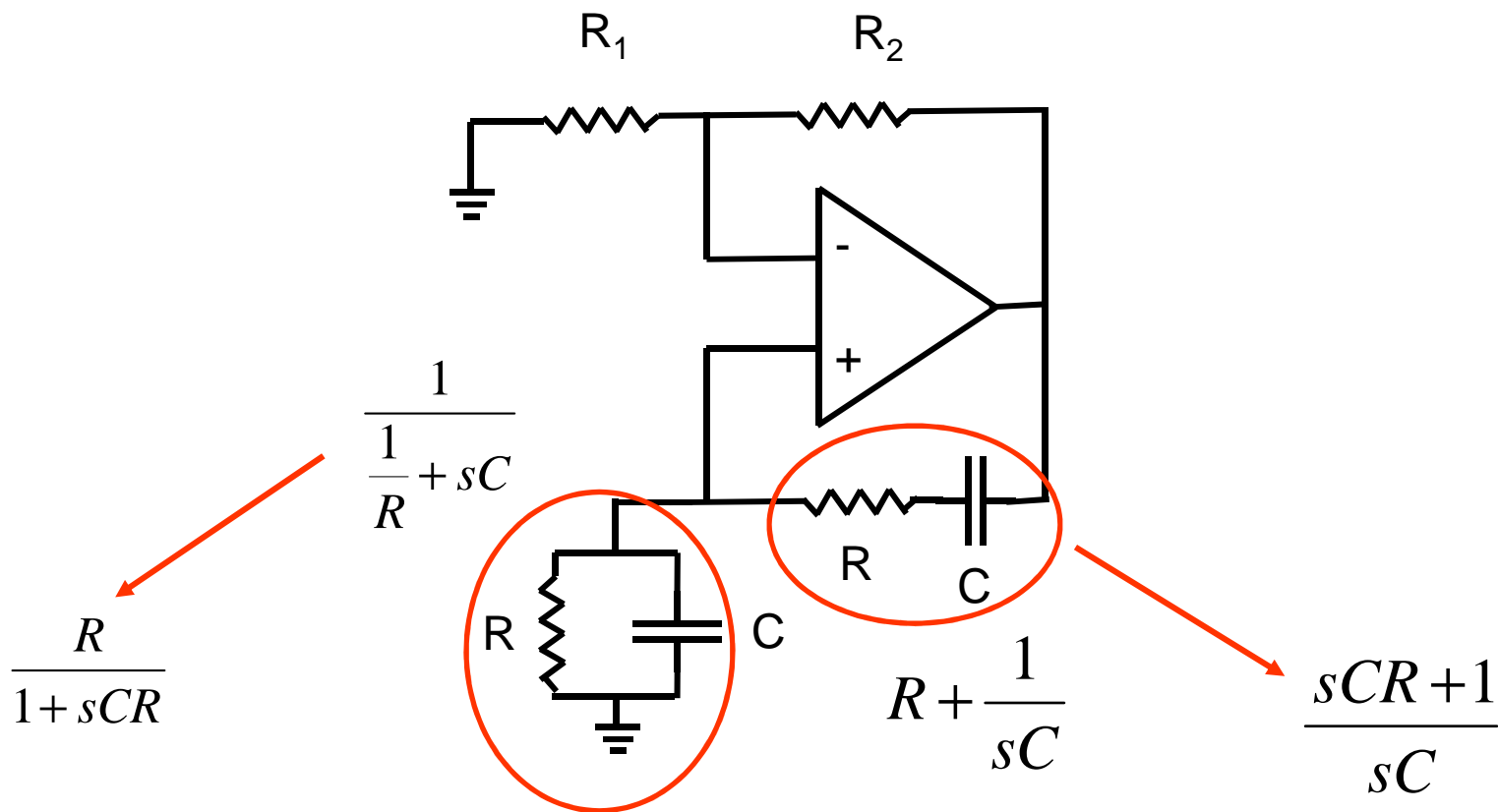


La sortie revient vers  $V+$  par un diviseur de tension ( $\beta$ )



# Oscillateur harmonique

- On calcule la valeur de  $\beta$ :



# Oscillateur harmonique

- On utilise un diviseur de tension:

$$\beta = \frac{\frac{R}{1+sCR}}{\frac{R}{1+sCR} + \frac{sCR+1}{sC}}$$

- Étape intermédiaire:

$$\beta = \frac{\frac{R}{1+sCR}}{\frac{sCR}{sC(1+sCR)} + \frac{s^2C^2R^2 + 2sCR + 1}{sC(1+sCR)}}$$

# Oscillateur harmonique

- On simplifie:

$$\beta = \frac{sCR}{s^2C^2R^2 + 3sCR + 1}$$

- Rappel: On veut un déphasage de 0
  - On se met en régime sinusoïdal établi

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

# Oscillateur harmonique

- La phase est:

$$\beta(j\omega) = \frac{j\omega CR}{1 - \omega^2 C^2 R^2 + 3j\omega CR} \quad \Rightarrow \quad \angle\beta(j\omega) = 90 - \tan^{-1}\left(\frac{3\omega CR}{1 - \omega^2 C^2 R^2}\right)$$

- Pour que l'arctangente donne 90, il faut que le dénominateur soit 0:
  - Il faut donc que

$$\omega = \frac{1}{RC}$$

L'oscillateur aura donc une fréquence de  $1/RC$ ... s'il oscillait...

# Oscillateur harmonique

- L'autre critère de Barkhausen c'est le gain de la boucle qui doit être 1:
  - $A\beta=1$
- Le gain de  $\beta$  est donné par

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

- À la fréquence d'oscillation,  $\omega=1/RC$ , donc

$$\left| \beta\left(j\frac{1}{RC}\right) \right| = \frac{1}{\sqrt{(1-1)^2 + (3)^2}} = \frac{1}{3}$$

# Oscillateur harmonique

- Pour osciller, il faudrait que A soit 3:

$$A = 1 + \frac{R_2}{R_1} = 3$$

- Dans ce cas, on aurait un oscillateur avec une fréquence de  $1/RC$