

# Cours de Physique des Capteurs : Conditionnement du signal

A. Arciniegas  
N. Wilkie-Chancellier  
G. Sauderais

IUT Cergy-Pontoise, Dep GEII, site de Neuville



1 Avant propos

2 Amplification

3 Linéarisation

# Avant propos

## Définition

**Conditionneur du signal** : dispositif dont la fonction est en rapport direct avec la nature du signal telle que celle-ci résulte d'une part des caractéristiques propres du capteur et le cas échéant de son conditionneur et d'autre part des conditions pratiques de la mesure.

## Définition

**Conditionneur du signal** : dispositif dont la fonction est en rapport direct avec la nature du signal telle que celle-ci résulte d'une part des caractéristiques propres du capteur et le cas échéant de son conditionneur et d'autre part des conditions pratiques de la mesure.

Il permet notamment de :

- **interfacer** la source du signal et le reste de la chaîne de mesure selon que cette source est un générateur de tension, de courant ou de charge ;

## Définition

**Conditionneur du signal** : dispositif dont la fonction est en rapport direct avec la nature du signal telle que celle-ci résulte d'une part des caractéristiques propres du capteur et le cas échéant de son conditionneur et d'autre part des conditions pratiques de la mesure.

Il permet notamment de :

- **interfacer** la source du signal et le reste de la chaîne de mesure selon que cette source est un générateur de tension, de courant ou de charge ;
- **amplifier** le signal ;

## Définition

**Conditionneur du signal** : dispositif dont la fonction est en rapport direct avec la nature du signal telle que celle-ci résulte d'une part des caractéristiques propres du capteur et le cas échéant de son conditionneur et d'autre part des conditions pratiques de la mesure.

Il permet notamment de :

- **interfacer** la source du signal et le reste de la chaîne de mesure selon que cette source est un générateur de tension, de courant ou de charge ;
- **amplifier** le signal ;
- **linéariser** le signal ;

## Définition

**Conditionneur du signal** : dispositif dont la fonction est en rapport direct avec la nature du signal telle que celle-ci résulte d'une part des caractéristiques propres du capteur et le cas échéant de son conditionneur et d'autre part des conditions pratiques de la mesure.

Il permet notamment de :

- **interfacer** la source du signal et le reste de la chaîne de mesure selon que cette source est un générateur de tension, de courant ou de charge ;
- **amplifier** le signal ;
- **linéariser** le signal ;
- **extraire** l'information relative au mesurande lorsque ses variations modulent le signal électrique.



## Définition

**Conditionneur du signal** : dispositif dont la fonction est en rapport direct avec la nature du signal telle que celle-ci résulte d'une part des caractéristiques propres du capteur et le cas échéant de son conditionneur et d'autre part des conditions pratiques de la mesure.

Il permet notamment de :

- **interfacer** la source du signal et le reste de la chaîne de mesure selon que cette source est un générateur de tension, de courant ou de charge ;
- **amplifier** le signal ;
- **linéariser** le signal ;
- **extraire** l'information relative au mesurande lorsque ses variations modulent le signal électrique.

Nous allons nous intéresser à l'**amplification** et à la **linéarisation analogique** du signal.

## Amplification

D'une façon générale, un amplificateur remplit une triple fonction :

D'une façon générale, un amplificateur remplit une triple fonction :

- en augmentant son niveau, il assure une **protection du signal** vis-à-vis des parasites, du bruit de fond et des dérives des éléments suivants de la chaîne ;

D'une façon générale, un amplificateur remplit une triple fonction :

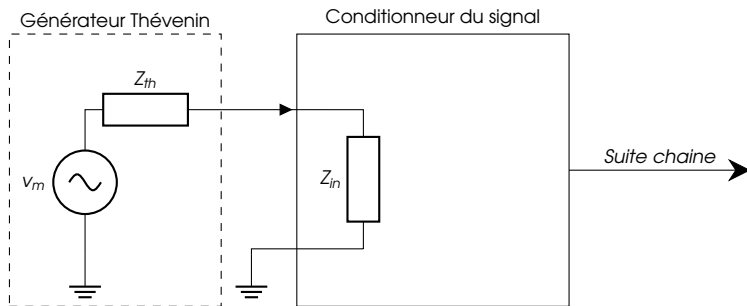
- en augmentant son niveau, il assure une **protection du signal** vis-à-vis des parasites, du bruit de fond et des dérives des éléments suivants de la chaîne ;
- par son impédance d'entrée élevée et sa faible impédance interne, il permet d'assurer un **transfert optimal du signal** entre les dispositifs qu'il relie ;

D'une façon générale, un amplificateur remplit une triple fonction :

- en augmentant son niveau, il assure une **protection du signal** vis-à-vis des parasites, du bruit de fond et des dérives des éléments suivants de la chaîne ;
- par son impédance d'entrée élevée et sa faible impédance interne, il permet d'assurer un **transfert optimal du signal** entre les dispositifs qu'il relie ;
- il **améliore la précision de mesure** en portant le signal au niveau requis par l'échelle d'entrée de l'élément final de la chaîne (le CAN, convertisseur analogique-numérique).

# Adaptation de la source du signal à la chaîne de mesure

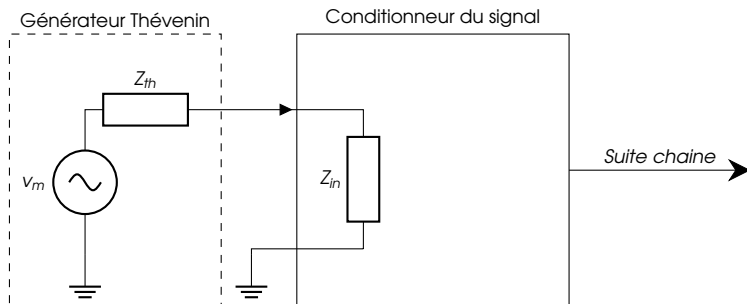
Lorsque l'information correspondant au mesurande  $m$  est délivrée sous la forme d'une tension  $v_m$ , nous devons prendre en compte le circuit équivalent Thévenin vu par le circuit aux bornes duquel est recueilli le signal  $v_m$ .



# Adaptation de la source du signal à la chaîne de mesure

Lorsque l'information correspondant au mesurande  $m$  est délivrée sous la forme d'une tension  $v_m$ , nous devons prendre en compte le circuit équivalent Thévenin vu par le circuit aux bornes duquel est recueilli le signal  $v_m$ .

Dans ce cas, l'impédance d'entrée  $Z_{in}$  du conditionneur du signal doit être très supérieure à l'impédance Thévenin  $Z_{th}$ .





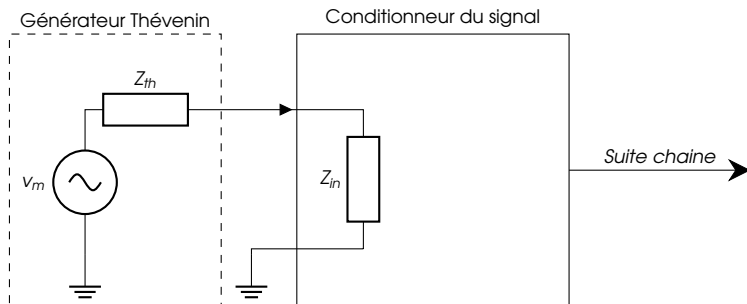
# Adaptation de la source du signal à la chaîne de mesure

Lorsque l'information correspondant au mesurande  $m$  est délivrée sous la forme d'une tension  $v_m$ , nous devons prendre en compte le circuit équivalent Thévenin vu par le circuit aux bornes duquel est recueilli le signal  $v_m$ .

Dans ce cas, l'impédance d'entrée  $Z_{in}$  du conditionneur du signal doit être très supérieure à l'impédance Thévenin  $Z_{th}$ .

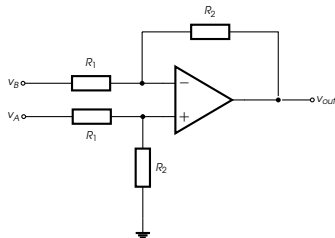
Les dispositifs à grande impédance d'entrée utilisables dans ce cas sont :

- l'AOP en montage suiveur ou non inverseur
- l'amplificateur différentiel, en général sous la forme de l'amplificateur d'instrumentation



## Rappel : Amplificateur différentiel

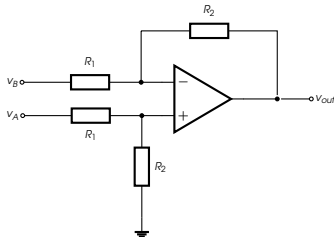
Nous avons déjà vu le montage amplificateur différentiel, rappelé ci-après :



Solution

## Rappel : Amplificateur différentiel

Nous avons déjà vu le montage amplificateur différentiel, rappelé ci-après :



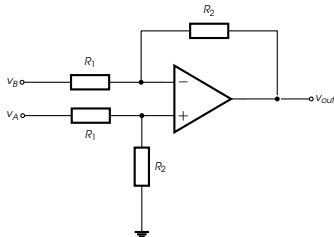
### Solution

Un pont diviseur de tension permet d'exprimer  $v_+$  par :

$$v_+ = \frac{R_2}{R_1 + R_2} V_A$$

## Rappel : Amplificateur différentiel

Nous avons déjà vu le montage amplificateur différentiel, rappelé ci-après :



### Solution

Un pont diviseur de tension permet d'exprimer  $v_+$  par :

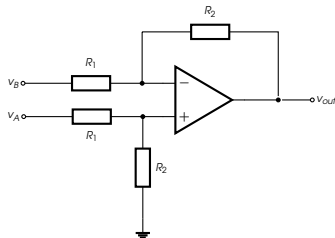
$$v_+ = \frac{R_2}{R_1 + R_2} v_A$$

Le Théorème de Millman permet d'exprimer  $v_-$  par :

$$v_- = \frac{\frac{v_B}{R_1} + \frac{v_{out}}{R_2}}{\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2}} = \frac{R_2 v_B + R_1 v_{out}}{R_1 + R_2}$$

## Rappel : Amplificateur différentiel

Nous avons déjà vu le montage amplificateur différentiel, rappelé ci-après :

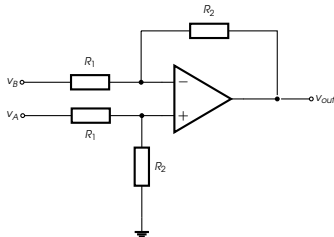


### Solution

L'AOP fonctionne en régime linéaire, donc  $v_+ = v_-$  :

## Rappel : Amplificateur différentiel

Nous avons déjà vu le montage amplificateur différentiel, rappelé ci-après :



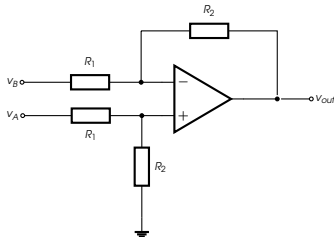
### Solution

L'AOP fonctionne en régime linéaire, donc  $v_+ = v_-$  :

$$\Leftrightarrow \frac{R_2}{R_1 + R_2} V_A = \frac{R_2 V_B + R_1 V_{out}}{R_1 + R_2}$$

## Rappel : Amplificateur différentiel

Nous avons déjà vu le montage amplificateur différentiel, rappelé ci-après :



## Solution

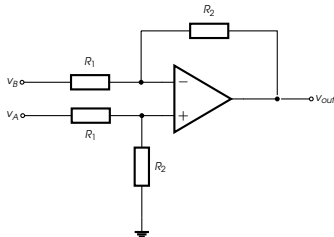
L'AOP fonctionne en régime linéaire, donc  $v_+ = v_-$  :

$$\Leftrightarrow \frac{R_2}{R_1 + R_2} V_A = \frac{R_2 V_B + R_1 V_{out}}{R_1 + R_2}$$

$$\Leftrightarrow \frac{R_1 V_{out}}{R_1 + R_2} = (V_A - V_B) \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

## Rappel : Amplificateur différentiel

Nous avons déjà vu le montage amplificateur différentiel, rappelé ci-après :



### Solution

L'AOP fonctionne en régime linéaire, donc  $v_+ = v_-$  :

$$\Leftrightarrow \frac{R_2}{R_1 + R_2} v_A = \frac{R_2 v_B + R_1 v_{out}}{R_1 + R_2}$$

$$\Leftrightarrow \frac{R_1 v_{out}}{R_1 + R_2} = (v_A - v_B) \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

$$\Leftrightarrow v_{out} = \frac{R_2}{R_1} (v_A - v_B)$$



# Amplification d'une tension différentielle

L'objectif d'un conditionneur de signal amplifiant la tension  $v_m$  est d'avoir :

- en entrée les deux tensions  $v_A$  et  $v_B$
- en sortie une tension  $v_{out} = Kv_m = K(v_A - v_B)$ , où  $K$  est le coefficient d'amplification.

# Amplification d'une tension différentielle

L'objectif d'un conditionneur de signal amplifiant la tension  $v_m$  est d'avoir :

- en entrée les deux tensions  $v_A$  et  $v_B$
- en sortie une tension  $v_{out} = Kv_m = K(v_A - v_B)$ , où  $K$  est le coefficient d'amplification.

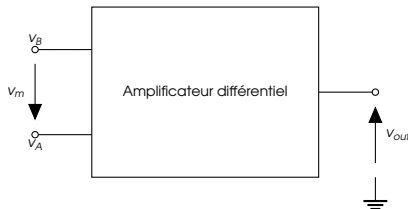
Cet amplificateur doit aussi avoir une impédance d'entrée très élevée pour assurer la *discrétion* du système, c'est-à-dire ne pas prélever d'intensité de courant dans le montage et ainsi ne pas perturber la mesure.

# Amplification d'une tension différentielle

L'objectif d'un conditionneur de signal amplifiant la tension  $v_m$  est d'avoir :

- en entrée les deux tensions  $v_A$  et  $v_B$
- en sortie une tension  $v_{out} = Kv_m = K(v_A - v_B)$ , où  $K$  est le coefficient d'amplification.

Cet amplificateur doit aussi avoir une impédance d'entrée très élevée pour assurer la *discrétion* du système, c'est-à-dire ne pas prélever d'intensité de courant dans le montage et ainsi ne pas perturber la mesure.

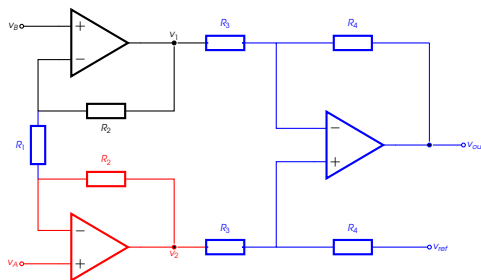


- Un des principaux amplificateurs d'instrumentation est constitué de 3 AOP.

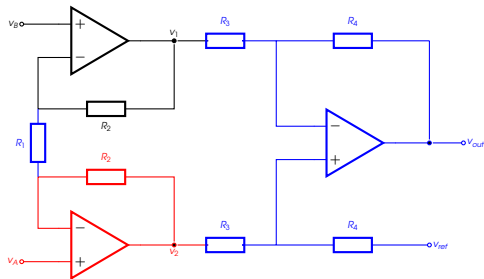
- Un des principaux amplificateurs d'instrumentation est constitué de 3 AOP.
- On retrouve bien en entrée de ce conditionneur les deux tensions  $v_A$  et  $v_B$  dont on veut amplifier la différence.

# Amplificateur d'instrumentation (1/2)

- Un des principaux amplificateurs d'instrumentation est constitué de 3 AOP.
- On retrouve bien en entrée de ce conditionneur les deux tensions  $v_A$  et  $v_B$  dont on veut amplifier la différence.

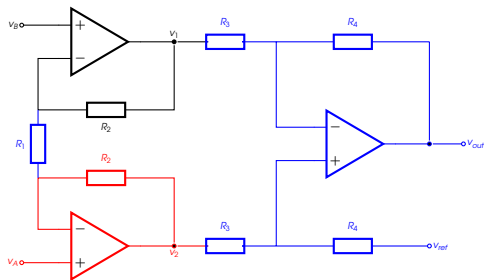


## Amplificateur d'instrumentation (2/2)



Les AOP fonctionnent en régime linéaire, on a alors :

## Amplificateur d'instrumentation (2/2)



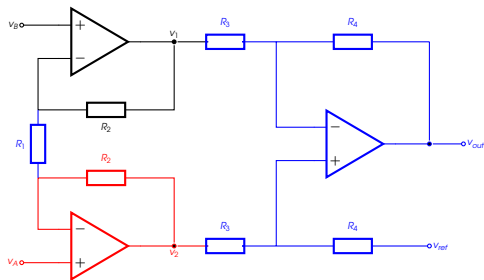
Les AOP fonctionnent en régime linéaire, on a alors :

$$V_- = V_B$$

$$V_- = V_A$$



## Amplificateur d'instrumentation (2/2)



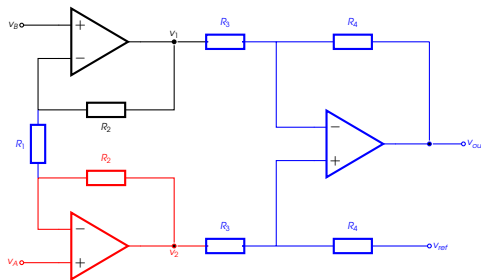
Les AOP fonctionnent en régime linéaire, on a alors :

$$V_- = V_B$$

$$V_- = V_A$$

$$V_- = \frac{\frac{V_1}{R_2} + \frac{V_A}{R_1}}{\frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_1}} = \frac{R_1 V_1 + R_2 V_A}{R_1 + R_2} \Rightarrow V_1 = \frac{(R_1 + R_2) V_B - R_2 V_A}{R_1}$$

## Amplificateur d'instrumentation (2/2)



Les AOP fonctionnent en régime linéaire, on a alors :

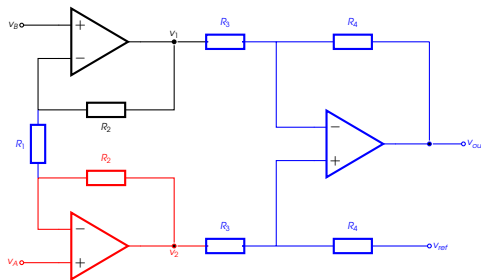
$$V_- = V_B$$

$$V_- = V_A$$

$$V_- = \frac{V_1}{\frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_1}} = \frac{R_1 V_1 + R_2 V_A}{R_1 + R_2} \Rightarrow V_1 = \frac{(R_1 + R_2) V_B - R_2 V_A}{R_1}$$

$$V_- = \frac{V_2}{\frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_1}} = \frac{R_1 V_2 + R_2 V_B}{R_1 + R_2} \Rightarrow V_2 = \frac{(R_1 + R_2) V_A - R_2 V_B}{R_1}$$

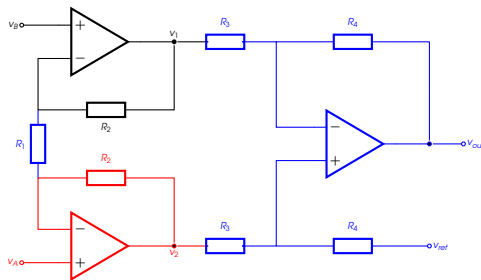
## Amplificateur d'instrumentation (2/2)



Les AOP fonctionnent en régime linéaire, on a alors :

$$V_+ = \frac{V_2}{R_3} + \frac{V_{ref}}{R_4} = \frac{R_4 V_2 + R_3 V_{ref}}{R_3 + R_4}$$

## Amplificateur d'instrumentation (2/2)

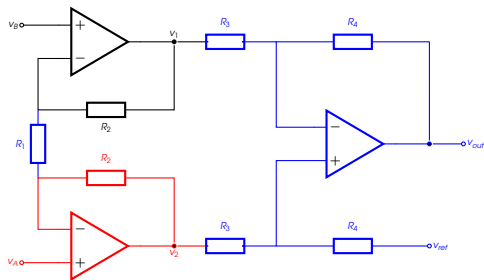


Les AOP fonctionnent en régime linéaire, on a alors :

$$V_+ = \frac{\frac{V_2}{R_3} + \frac{V_{ref}}{R_4}}{\frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_4}} = \frac{R_4 V_2 + R_3 V_{ref}}{R_3 + R_4}$$

$$V_- = \frac{\frac{V_1}{R_3} + \frac{V_{out}}{R_4}}{\frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_4}} = \frac{R_4 V_1 + R_3 V_{out}}{R_3 + R_4}$$

## Amplificateur d'instrumentation (2/2)

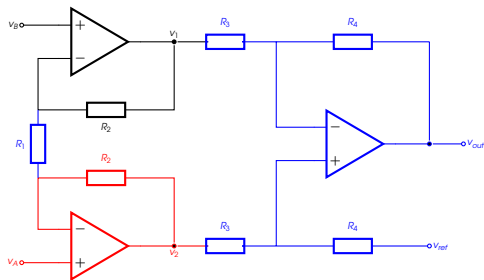


Les AOP fonctionnent en régime linéaire, on a alors :

$$V_+ = V_-$$

$$R_4 V_2 + R_3 V_{ref} = R_4 V_1 + R_3 V_{out}$$

## Amplificateur d'instrumentation (2/2)



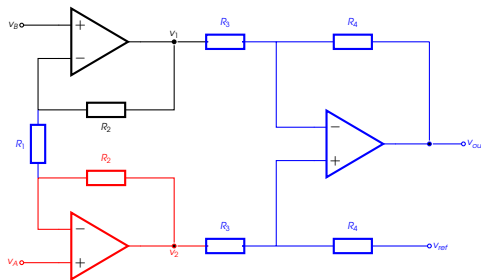
Les AOP fonctionnent en régime linéaire, on a alors :

$$V_+ = V_-$$

$$R_4 V_2 + R_3 V_{ref} = R_4 V_1 + R_3 V_{out}$$

$$V_{out} = V_{ref} + \frac{R_4}{R_3} (V_2 - V_1)$$

## Amplificateur d'instrumentation (2/2)

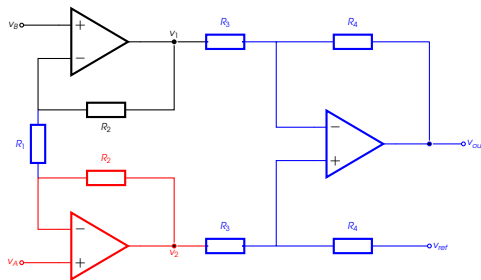


En remplaçant  $v_1$  et  $v_2$  par leurs expressions, il vient :

$$V_{out} = v_{ref} + \frac{R_4}{R_3} (v_2 - v_1)$$

$$V_{out} = v_{ref} + \frac{R_4}{R_3} \left[ \frac{(R_1 + R_2)V_A - R_2V_B}{R_1} - \left( \frac{(R_1 + R_2)V_B - R_2V_A}{R_1} \right) \right]$$

## Amplificateur d'instrumentation (2/2)



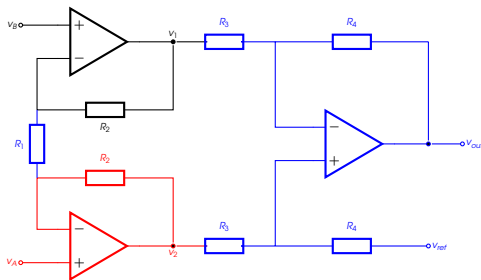
En remplaçant  $v_1$  et  $v_2$  par leurs expressions, il vient :

$$V_{out} = V_{ref} + \frac{R_4}{R_3} \left[ \frac{(R_1 + R_2)V_A - R_2V_B}{R_1} - \left( \frac{(R_1 + R_2)V_B - R_2V_A}{R_1} \right) \right]$$

$$V_{out} = V_{ref} + \frac{R_4}{R_3} \left[ V_A + \frac{R_2}{R_1} V_A - \frac{R_2}{R_1} V_B - V_B - \frac{R_2}{R_1} V_B + \frac{R_2}{R_1} V_A \right]$$



## Amplificateur d'instrumentation (2/2)

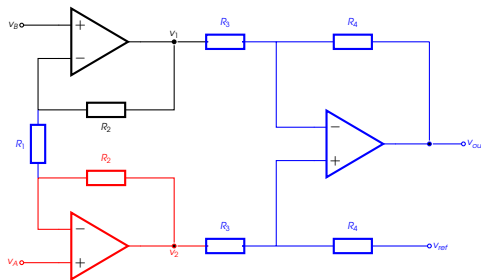


En remplaçant  $v_1$  et  $v_2$  par leurs expressions, il vient :

$$V_{out} = V_{ref} + \frac{R_4}{R_3} \left[ V_A + \frac{R_2}{R_1} V_A - \frac{R_2}{R_1} V_B - V_B - \frac{R_2}{R_1} V_B + \frac{R_2}{R_1} V_A \right]$$

$$V_{out} = V_{ref} + \frac{R_4}{R_3} \left[ V_A + 2\frac{R_2}{R_1} V_A - V_B - 2\frac{R_2}{R_1} V_B \right]$$

## Amplificateur d'instrumentation (2/2)

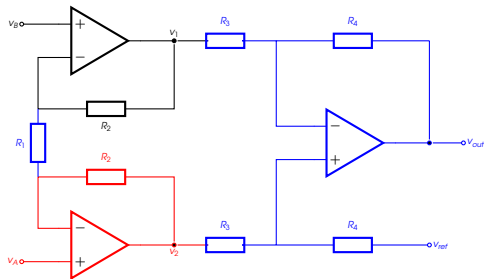


En remplaçant  $v_1$  et  $v_2$  par leurs expressions, il vient :

$$v_{out} = v_{ref} + \frac{R_4}{R_3} \left[ v_A + 2 \frac{R_2}{R_1} v_A - v_B - 2 \frac{R_2}{R_1} v_B \right]$$

$$v_{out} = v_{ref} + \frac{R_4}{R_3} \left[ \left( 1 + 2 \frac{R_2}{R_1} \right) v_A - \left( 1 + 2 \frac{R_2}{R_1} \right) v_B \right]$$

## Amplificateur d'instrumentation (2/2)

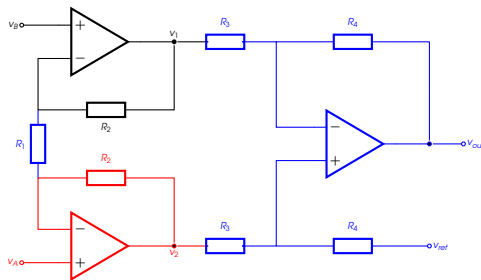


Au final :

### Résumé

$$V_{out} = V_{ref} + \frac{R_4}{R_3} \left( 1 + 2 \frac{R_2}{R_1} \right) (V_A - V_B)$$

## Amplificateur d'instrumentation (2/2)



Au final :

### Résumé

$$V_{out} = V_{ref} + \frac{R_4}{R_3} \left( 1 + 2 \frac{R_2}{R_1} \right) (V_A - V_B)$$

Si  $V_{ref} = 0$ , alors  $v_{out} = K v_m$  avec  $K = \frac{R_4}{R_3} \left( 1 + 2 \frac{R_2}{R_1} \right)$  et  $v_m = V_A - V_B$ .

## Linéarisation

Prenons l'exemple d'un capteur capacitif de déplacement dont la capacité est donnée par :

$$C(x) = C_0(1 + Ax)$$

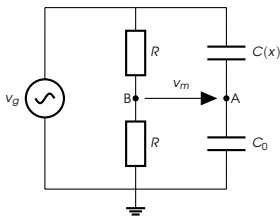
où  $C_0$  est la capacité du capteur pour  $x = 0$ , et  $A$  est un coefficient dépendant des caractéristiques électriques (permittivité des milieux) et des dimensions du capteur.

Prenons l'exemple d'un capteur capacitif de déplacement dont la capacité est donnée par :

$$C(x) = C_0(1 + Ax)$$

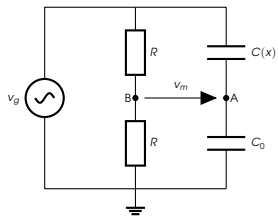
où  $C_0$  est la capacité du capteur pour  $x = 0$ , et  $A$  est un coefficient dépendant des caractéristiques électriques (permittivité des milieux) et des dimensions du capteur.

Positionnons ce capteur  $C(x)$  dans un pont de Sauty (déjà étudié auparavant). On retrouve ici  $v_m = V_A - V_B$ .



Pont de Sauty

## Problème de linéarisation de tension (2/6)

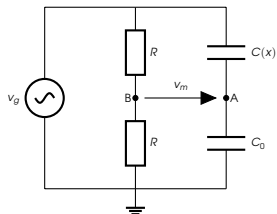


Pont de Sauty

Deux ponts diviseurs de tension permettent d'écrire :



## Problème de linéarisation de tension (2/6)

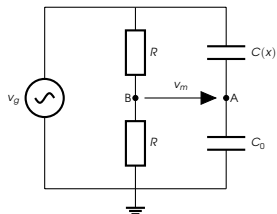


Pont de Sauty

Deux ponts diviseurs de tension permettent d'écrire :

$$v_A = \frac{Z_{C0}}{Z_{C0} + Z_C} v_g = \frac{C(x)}{C_0 + C(x)} v_g$$

## Problème de linéarisation de tension (2/6)

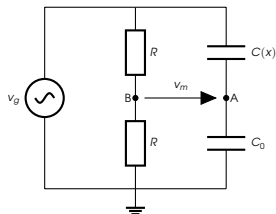


Pont de Sauty

Deux ponts diviseurs de tension permettent d'écrire :

$$v_A = \frac{Z_{C0}}{Z_{C0} + Z_C} v_g = \frac{C(x)}{C_0 + C(x)} v_g$$
$$v_B = \frac{R}{R + R} v_g = \frac{1}{2} v_g$$

## Problème de linéarisation de tension (2/6)



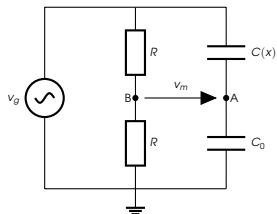
Pont de Sauty

Deux ponts diviseurs de tension permettent d'écrire :

$$v_A = \frac{Z_{C0}}{Z_{C0} + Z_C} v_g = \frac{C(x)}{C_0 + C(x)} v_g$$
$$v_B = \frac{R}{R + R} v_g = \frac{1}{2} v_g$$

On peut ainsi exprimer  $v_m$  par :

## Problème de linéarisation de tension (2/6)



Pont de Sauty

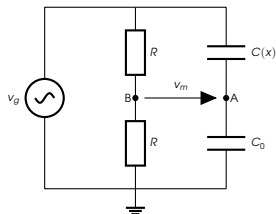
Deux ponts diviseurs de tension permettent d'écrire :

$$v_A = \frac{Z_{C0}}{Z_{C0} + Z_C} v_g = \frac{C(x)}{C_0 + C(x)} v_g$$
$$v_B = \frac{R}{R + R} v_g = \frac{1}{2} v_g$$

On peut ainsi exprimer  $v_m$  par :

$$v_m = v_A - v_B$$

## Problème de linéarisation de tension (2/6)



Pont de Sauty

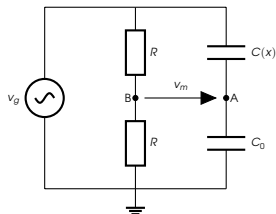
Deux ponts diviseurs de tension permettent d'écrire :

$$v_A = \frac{Z_{C0}}{Z_{C0} + Z_C} v_g = \frac{C(x)}{C_0 + C(x)} v_g$$
$$v_B = \frac{R}{R + R} v_g = \frac{1}{2} v_g$$

On peut ainsi exprimer  $v_m$  par :

$$v_m = v_A - v_B$$
$$v_m = \frac{C(x)}{C_0 + C(x)} v_g - \frac{1}{2} v_g$$

## Problème de linéarisation de tension (2/6)



Pont de Sauty

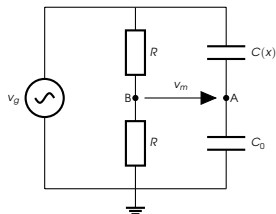
Deux ponts diviseurs de tension permettent d'écrire :

$$v_A = \frac{Z_{C0}}{Z_{C0} + Z_C} v_g = \frac{C(x)}{C_0 + C(x)} v_g$$
$$v_B = \frac{R}{R + R} v_g = \frac{1}{2} v_g$$

On peut ainsi exprimer  $v_m$  par :

$$v_m = v_A - v_B$$
$$v_m = \frac{C(x)}{C_0 + C(x)} v_g - \frac{1}{2} v_g$$
$$v_m = \frac{C(x) - C_0}{C(x) + C_0} \frac{v_g}{2}$$

## Problème de linéarisation de tension (2/6)



Pont de Sauty

Deux ponts diviseurs de tension permettent d'écrire :

$$v_A = \frac{Z_{C0}}{Z_{C0} + Z_C} v_g = \frac{C(x)}{C_0 + C(x)} v_g$$
$$v_B = \frac{R}{R + R} v_g = \frac{1}{2} v_g$$

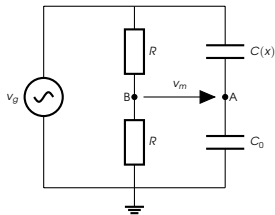
On peut ainsi exprimer  $v_m$  par :

$$v_m = v_A - v_B$$
$$v_m = \frac{C(x)}{C_0 + C(x)} v_g - \frac{1}{2} v_g$$
$$v_m = \frac{C(x) - C_0}{C(x) + C_0} \frac{v_g}{2}$$

En remplaçant  $C(x)$  par son expression, on a alors :

$$v_m = \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}$$

## Problème de linéarisation de tension (2/6)



Pont de Sauty

Deux ponts diviseurs de tension permettent d'écrire :

$$v_A = \frac{Z_{C0}}{Z_{C0} + Z_C} v_g = \frac{C(x)}{C_0 + C(x)} v_g$$
$$v_B = \frac{R}{R + R} v_g = \frac{1}{2} v_g$$

On peut ainsi exprimer  $v_m$  par :

$$v_m = v_A - v_B$$
$$v_m = \frac{C(x)}{C_0 + C(x)} v_g - \frac{1}{2} v_g$$
$$v_m = \frac{C(x) - C_0}{C(x) + C_0} \frac{v_g}{2}$$

En remplaçant  $C(x)$  par son expression, on a alors :

$$v_m = \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}$$

La présence du paramètre de position  $x$  au numérateur et au dénominateur indique que cette tension  $v_m$  n'est pas linéaire en fonction de  $x$  : il faut donc la linéariser par un conditionneur de signal.



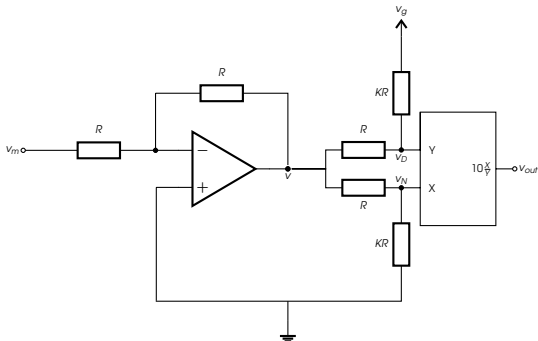
## Problème de linéarisation de tension (3/6)

On souhaite donc linéariser la tension :  $v_m = \frac{Ax}{2+Ax} \frac{v_g}{2}$

## Problème de linéarisation de tension (3/6)

On souhaite donc linéariser la tension :  $v_m = \frac{Ax}{2+Ax} \frac{v_g}{2}$

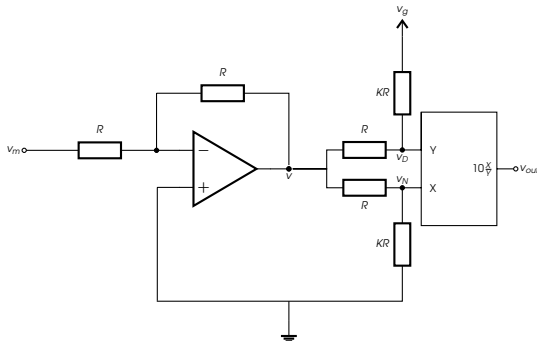
Ce signal doit être d'abord conditionné à l'aide d'un amplificateur d'instrumentation de gain unité afin d'obtenir une tension  $v_m$  référencée à la masse. Ensuite, on utilise le système de linéarisation suivant, avec la tension  $v_m$  en entrée.



## Problème de linéarisation de tension (3/6)

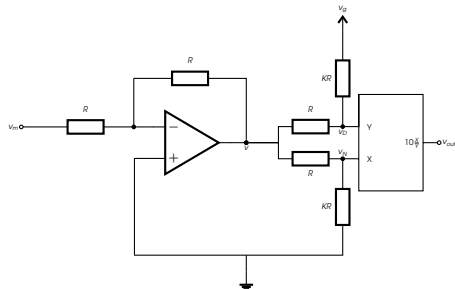
On souhaite donc linéariser la tension :  $v_m = \frac{Ax}{2+Ax} \frac{v_g}{2}$

Ce signal doit être d'abord conditionné à l'aide d'un amplificateur d'instrumentation de gain unité afin d'obtenir une tension  $v_m$  référencée à la masse. Ensuite, on utilise le système de linéarisation suivant, avec la tension  $v_m$  en entrée.



On va montrer que la tension du conditionneur  $v_{out}$  peut être linéaire en fonction de  $x$  si on choisit bien le coefficient  $K$  permettant de régler la valeur des résistances  $KR$ .

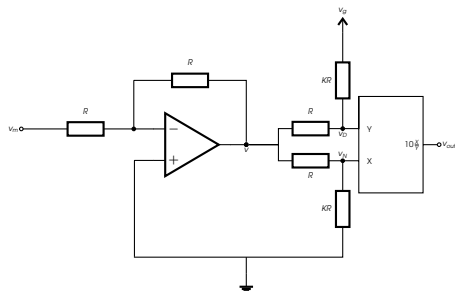
## Problème de linéarisation de tension (4/6)



Dans ce conditionneur, on remarque :

- 1 AOP
- 1 diviseur analogique pondéré possédant 2 entrées (X et Y) et 1 sortie ( $v_{out} = 10 \frac{X}{Y}$ ).

## Problème de linéarisation de tension (4/6)

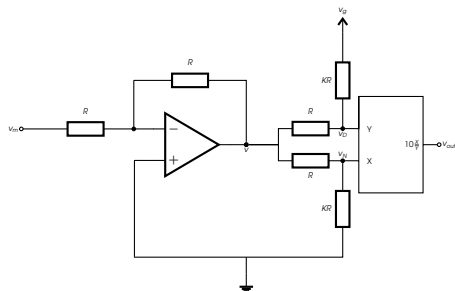


Dans ce conditionneur, on remarque :

- 1 AOP
- 1 diviseur analogique pondéré possédant 2 entrées (X et Y) et 1 sortie ( $v_{out} = 10 \frac{X}{Y}$ ).

L'étude de l'AOP (montage inverseur) permet de voir que  $v = -v_m$ .

## Problème de linéarisation de tension (4/6)



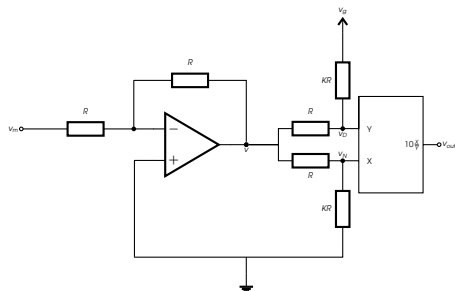
Dans ce conditionneur, on remarque :

- 1 AOP
- 1 diviseur analogique pondéré possédant 2 entrées (X et Y) et 1 sortie ( $v_{out} = 10 \frac{X}{Y}$ ).

L'étude de l'AOP (montage inverseur) permet de voir que  $v = -v_m$ .

Deux ponts diviseurs de tension indiquent que :

# Problème de linéarisation de tension (4/6)



Dans ce conditionneur, on remarque :

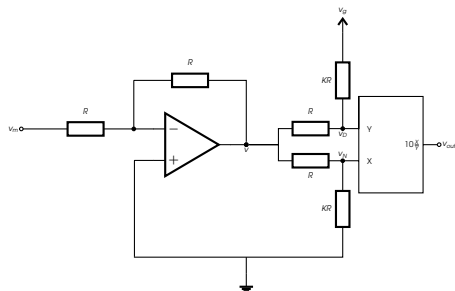
- 1 AOP
- 1 diviseur analogique pondéré possédant 2 entrées (X et Y) et 1 sortie ( $v_{out} = 10 \frac{X}{Y}$ ).

L'étude de l'AOP (montage inverseur) permet de voir que  $v = -v_m$ .

Deux ponts diviseurs de tension indiquent que :

$$v_N = \frac{KR}{KR + R} v$$
$$v_D = \frac{\frac{v}{R} + \frac{v_g}{KR}}{\frac{1}{R} + \frac{1}{KR}}$$

## Problème de linéarisation de tension (4/6)



Dans ce conditionneur, on remarque :

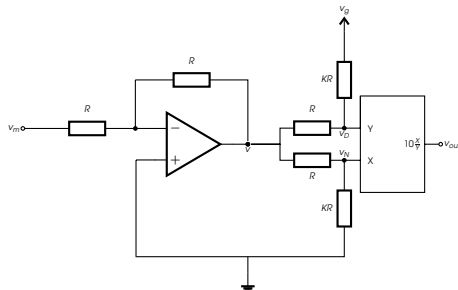
- 1 AOP
- 1 diviseur analogique pondéré possédant 2 entrées (X et Y) et 1 sortie ( $v_{out} = 10 \frac{X}{Y}$ ).

L'étude de l'AOP (montage inverseur) permet de voir que  $v = -v_m$ .

Deux ponts diviseurs de tension indiquent que :

$$v_N = \frac{K}{K+1} v$$
$$v_D = \frac{Kv + v_g}{K+1}$$





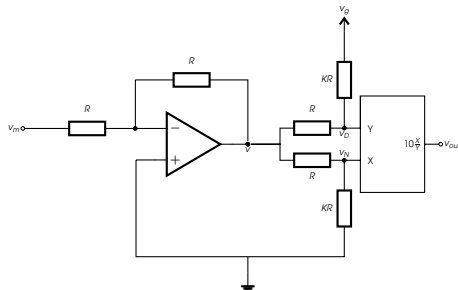
## Résumé

$$v_m = \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}$$

$$v = -v_m$$

$$v_N = \frac{K}{K + 1} v$$

$$v_D = \frac{Kv + v_g}{K + 1}$$



## Résumé

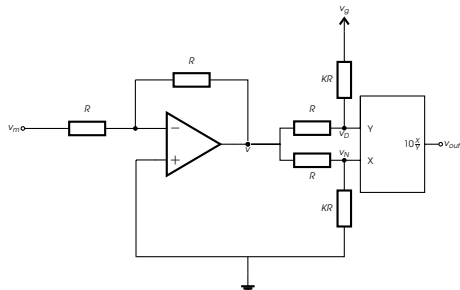
$$v_m = \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}$$

$$v = -v_m$$

$$v_N = \frac{K}{K + 1} v$$

$$v_D = \frac{Kv + v_g}{K + 1}$$

La tension de sortie du conditionneur est alors :  $v_{out} = 10 \frac{v_N}{v_D}$ .



## Résumé

$$v_m = \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}$$

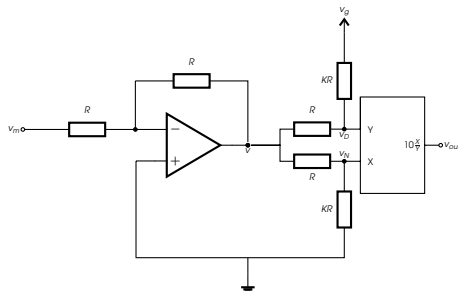
$$v = -v_m$$

$$v_N = \frac{K}{K + 1} v$$

$$v_D = \frac{Kv + v_g}{K + 1}$$

La tension de sortie du conditionneur est alors :  $v_{out} = 10 \frac{v_N}{v_D}$ .

Donc :



## Résumé

$$v_m = \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}$$

$$v = -v_m$$

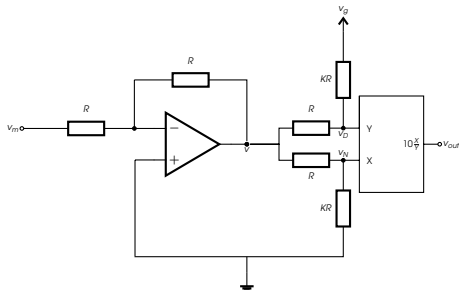
$$v_N = \frac{K}{K + 1} v$$

$$v_D = \frac{Kv + v_g}{K + 1}$$

La tension de sortie du conditionneur est alors :  $v_{out} = 10 \frac{v_N}{v_D}$ .

Donc :

$$v_{out} = 10 \frac{\frac{K}{K+1} v}{\frac{Kv + v_g}{K+1}}$$



## Résumé

$$v_m = \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}$$

$$v = -v_m$$

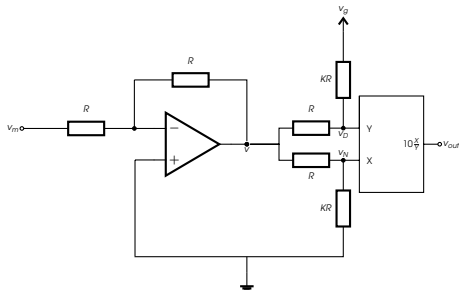
$$v_N = \frac{K}{K+1} v$$

$$v_D = \frac{Kv + v_g}{K+1}$$

La tension de sortie du conditionneur est alors :  $v_{out} = 10 \frac{v_N}{v_D}$ .

Donc :

$$v_{out} = 10 \frac{\frac{K}{K+1} v}{\frac{Kv + v_g}{K+1}} = 10 \frac{Kv}{Kv + v_g}$$



## Résumé

$$v_m = \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}$$

$$v = -v_m$$

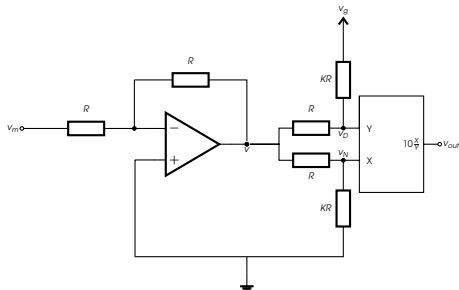
$$v_N = \frac{K}{K+1} v$$

$$v_D = \frac{Kv + v_g}{K+1}$$

La tension de sortie du conditionneur est alors :  $v_{out} = 10 \frac{v_N}{v_D}$ .

Donc :

$$v_{out} = 10 \frac{\frac{K}{K+1} v}{\frac{Kv + v_g}{K+1}} = 10 \frac{Kv}{Kv + v_g} = 10 \frac{-Kv_m}{v_g - Kv_m}$$



## Résumé

$$v_m = \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}$$

$$v = -v_m$$

$$v_N = \frac{K}{K+1} v$$

$$v_D = \frac{Kv + v_g}{K+1}$$

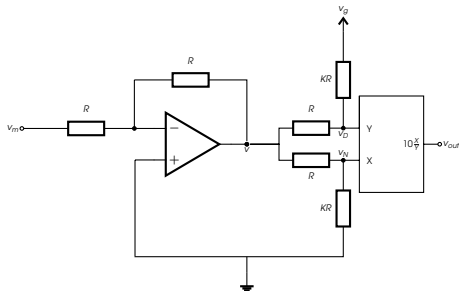
La tension de sortie du conditionneur est alors :  $v_{out} = 10 \frac{v_N}{v_D}$ .

Donc :

$$v_{out} = 10 \frac{\frac{K}{K+1} v}{\frac{Kv + v_g}{K+1}} = 10 \frac{Kv}{Kv + v_g} = 10 \frac{-Kv_m}{v_g - Kv_m}$$

En remplaçant  $v_m$  par son expression, on obtient :

# Problème de linéarisation de tension (5/6)



## Résumé

$$v_m = \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}$$

$$v = -v_m$$

$$v_N = \frac{K}{K+1} v$$

$$v_D = \frac{Kv + v_g}{K+1}$$

La tension de sortie du conditionneur est alors :  $v_{out} = 10 \frac{v_N}{v_D}$ .

Donc :

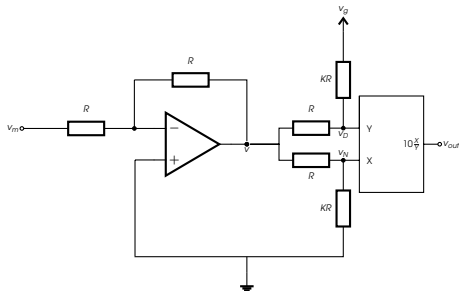
$$v_{out} = 10 \frac{\frac{K}{K+1} v}{\frac{Kv + v_g}{K+1}} = 10 \frac{Kv}{Kv + v_g} = 10 \frac{-Kv_m}{v_g - Kv_m}$$

En remplaçant  $v_m$  par son expression, on obtient :

$$v_{out} = 10 \frac{-K \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}}{v_g - K \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}}$$



# Problème de linéarisation de tension (5/6)



## Résumé

$$v_m = \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}$$

$$v = -v_m$$

$$v_N = \frac{K}{K+1} v$$

$$v_D = \frac{Kv + v_g}{K+1}$$

La tension de sortie du conditionneur est alors :  $v_{out} = 10 \frac{v_N}{v_D}$ .

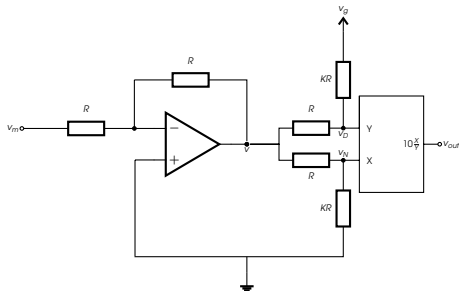
Donc :

$$v_{out} = 10 \frac{\frac{K}{K+1} v}{\frac{Kv + v_g}{K+1}} = 10 \frac{Kv}{Kv + v_g} = 10 \frac{-Kv_m}{v_g - Kv_m}$$

En remplaçant  $v_m$  par son expression, on obtient :

$$v_{out} = 10 \frac{-K \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}}{v_g - K \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}} = \frac{-10K \frac{Ax}{2 + Ax}}{2 - K \frac{Ax}{2 + Ax}}$$

# Problème de linéarisation de tension (5/6)



## Résumé

$$v_m = \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}$$

$$v = -v_m$$

$$v_N = \frac{K}{K + 1} v$$

$$v_D = \frac{Kv + v_g}{K + 1}$$

La tension de sortie du conditionneur est alors :  $v_{out} = 10 \frac{v_N}{v_D}$ .

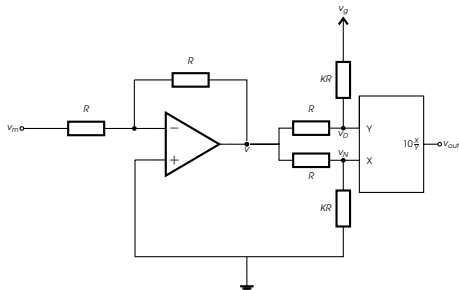
Donc :

$$v_{out} = 10 \frac{\frac{K}{K+1} v}{\frac{Kv + v_g}{K+1}} = 10 \frac{Kv}{Kv + v_g} = 10 \frac{-Kv_m}{v_g - Kv_m}$$

En remplaçant  $v_m$  par son expression, on obtient :

$$v_{out} = 10 \frac{-K \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}}{v_g - K \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}} = \frac{-10K \frac{Ax}{2 + Ax}}{2 - K \frac{Ax}{2 + Ax}} = \frac{-10KAx}{2(2 + Ax) - KAx}$$

# Problème de linéarisation de tension (5/6)



## Résumé

$$v_m = \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}$$

$$v = -v_m$$

$$v_N = \frac{K}{K + 1} v$$

$$v_D = \frac{Kv + v_g}{K + 1}$$

La tension de sortie du conditionneur est alors :  $v_{out} = 10 \frac{v_N}{v_D}$ .

Donc :

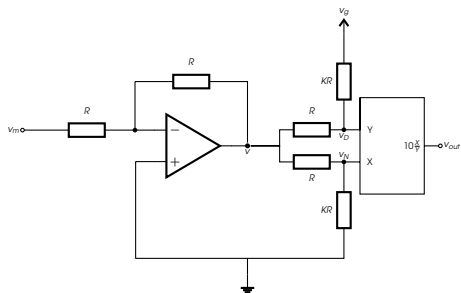
$$v_{out} = 10 \frac{\frac{K}{K+1} v}{\frac{Kv + v_g}{K+1}} = 10 \frac{Kv}{Kv + v_g} = 10 \frac{-Kv_m}{v_g - Kv_m}$$

En remplaçant  $v_m$  par son expression, on obtient :

$$v_{out} = 10 \frac{-K \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}}{v_g - K \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{v_g}{2}} = \frac{-10K \frac{Ax}{2 + Ax}}{2 - K \frac{Ax}{2 + Ax}} = \frac{-10KAx}{2(2 + Ax) - KAx} = \frac{-10KAx}{4 + (2 - K)Ax}$$

Au final, on a :

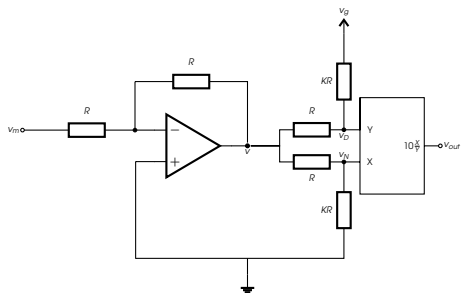
$$V_m = \frac{A_x}{2 + A_x} \frac{v_g}{2}$$



$$V_{out} = \frac{-10KAx}{4 + (2 - K)Ax}$$

Au final, on a :

$$V_m = \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{V_g}{2}$$

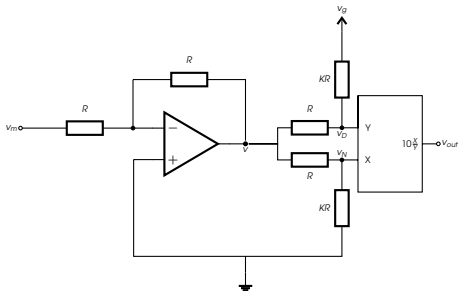


$$V_{out} = \frac{-10KAx}{4 + (2 - K)Ax}$$

En conclusion, il suffit de prendre  $K=2$  dans le montage pour que  $x$  « disparaisse » du dénominateur, et donc pour que  $v_m$  soit linéaire en fonction de la position  $x$ .

Au final, on a :

$$V_m = \frac{Ax}{2 + Ax} \frac{V_g}{2}$$



$$V_{out} = \frac{-10KAx}{4 + (2 - K)Ax}$$

En conclusion, il suffit de prendre  $K=2$  dans le montage pour que  $x$  « disparaisse » du dénominateur, et donc pour que  $v_m$  soit linéaire en fonction de la position  $x$ .

## Résumé

On a alors un système complet fournissant une tension de mesure linéarisée :  $V_{out} = -5Ax$