



ECOLE
POLYTECHNIQUE
DE BRUXELLES

UNIVERSITÉ LIBRE DE BRUXELLES

SYNTHÈSE

Instrumentation ELEC-H313

Auteur :
Cédric HANNOTIER

Professeur :
Antoine NONCLERCQ

Année 2015 - 2016

Appel à contribution

Synthèse Open Source



Ce document est grandement inspiré de l'excellent cours donné par Antoine Nonclercq à l'EPB (École Polytechnique de Bruxelles), faculté de l'ULB (Université Libre de Bruxelles). Il est écrit par les auteurs susnommés avec l'aide de tous les autres étudiants et votre aide est la bienvenue! En effet, il y a toujours moyen de l'améliorer surtout que si le cours change, la synthèse doit être changée en conséquence. On peut retrouver le code source à l'adresse suivante

<https://github.com/nenglebert/Syntheses>

Pour contribuer à cette synthèse, il vous suffira de créer un compte sur *Github.com*. De légères modifications (petites coquilles, orthographe, ...) peuvent directement être faites sur le site! Vous avez vu une petite faute? Si oui, la corriger de cette façon ne prendra que quelques secondes, une bonne raison de le faire!

Pour de plus longues modifications, il est intéressant de disposer des fichiers : il vous faudra pour cela installer \LaTeX , mais aussi *git*. Si cela pose problème, nous sommes évidemment ouverts à des contributeurs envoyant leur changement par mail ou n'importe quel autre moyen.

Le lien donné ci-dessus contient aussi le README contient de plus amples informations, vous êtes invités à le lire si vous voulez faire avancer ce projet!

Licence Creative Commons

Le contenu de ce document est sous la licence Creative Commons : *Attribution-NonCommercial-ShareAlike 4.0 International (CC BY-NC-SA 4.0)*. Celle-ci vous autorise à l'exploiter pleinement, compte- tenu de trois choses :



1. *Attribution* ; si vous utilisez/modifiez ce document vous devez signaler le(s) nom(s) de(s) auteur(s).
2. *Non Commercial* ; interdiction de tirer un profit commercial de l'œuvre sans autorisation de l'auteur
3. *Share alike* ; partage de l'œuvre, avec obligation de rediffuser selon la même licence ou une licence similaire

Si vous voulez en savoir plus sur cette licence :

<http://creativecommons.org/licenses/by-nc-sa/4.0/>

Merci !

Table des matières

I	Blocs et dimensionnement d'une chaîne d'acquisition	1
1	Introduction	2
1.1	Chaîne d'acquisition	2
1.1.1	Que peut-on mesurer ?	2
1.1.2	Composition	2
1.1.3	Transducteur et capteur	3
1.1.4	Conditionneur	3
1.1.5	Organe de traitement	3
1.2	Rappels d'électricité et d'électronique	4
2	Propriétés génériques d'un capteur	5
2.1	Capteur idéal (erreur nulle)	5
2.1.1	Loi du capteur	5
2.2	Capteur réel (erreur non nulle)	6
2.2.1	Principe d'une mesure : erreurs et précision	6
2.2.2	Sources d'erreurs	7
2.3	Propriétés dynamiques	9
2.3.1	Principales propriétés	9
2.3.2	Système du premier ordre (ex. circuit RC)	10
2.3.3	Système du second ordre (ex. circuit RLC)	11
2.3.4	Temps de réponse	11
2.4	Autres propriétés	12
2.4.1	Transducteur actif >< passif	12
2.4.2	Reproductibilité et finesse	12
2.4.3	fiabilité/maintenance	12
2.4.4	fonctions de haut niveau	13
3	Bruits et parasites	14
3.1	Le bruit de fond	15
3.1.1	Introduction	15
3.1.2	Caractérisation mathématique	16
3.1.3	Types de bruit	17
3.1.4	Modélisation de bruit	18
3.1.5	Limitation de bruit	19
3.2	Les parasites	22
3.2.1	Introduction	22
3.2.2	Parasites rayonnés	23
3.2.3	Parasites conduits	25
3.2.4	Compatibilité électromagnétique	27

3.2.5	Notions embrassées par la CEM	28
3.2.6	Exemple : alimentation à découpage	28
3.3	Câblage et connexions	28
3.3.1	Référence d'un signal	28
3.3.2	Montage "single-ended"	28
3.3.3	Montage différentiel	30
3.3.4	Symétrie des voies d'amenée	31
3.3.5	Montage différentiel avec v_{mc} élevée	33
3.3.6	Conclusion	34
3.4	Transmission des signaux	35
3.4.1	Introduction	35
3.4.2	Boucle de courant	36
3.5	Câblage de la masse	37
3.5.1	Interconnexion des circuits	37
3.5.2	Câblage de la masse analogique	37
3.5.3	Câblage de la masse numérique	38
3.5.4	CAN et CNA	39
4	Conditionnement du signal	41
4.1	Conversion du signal	41
4.1.1	Transducteur délivrant un courant	41
4.1.2	Transducteur délivrant une charge électrique	42
4.1.3	Transducteur résistif (résistance absolue)	42
4.1.4	Transducteur résistif (variation de résistance) : Pont de Wheatstone	43
4.1.5	Transducteur réactif (pont d'impédance)	44
4.2	Amplification	44
4.2.1	Introduction	44
4.2.2	Montages et composants amplificateurs	45
5	Conversion A/N	48
6	Dimensionner et analyser	49
II	Filtrage numérique, analyse du signal de sortie, capteurs	50
III	Les capteurs	51

Première partie

Blocs et dimensionnement d'une chaîne d'acquisition

Chapitre 1

Introduction

Instrumentation technique visant à créer un système d'acquisition de données ou de commande à base de capteurs, conditionneurs, régulateurs et actionneurs.

1.1 Chaîne d'acquisition

Une chaîne d'acquisition est « un système électronique permettant d'exploiter une grandeur physique »¹

1.1.1 Que peut-on mesurer ?

Les grandeurs mesurables sont très diversifiées. Il y a donc de nombreuses solutions pour les mesurer. On préférera donc utiliser leurs points communs pour pouvoir formaliser un problème générique et sa solution.

L'instrumentation consistera donc à créer une chaîne d'acquisition afin d'extraire les données pertinentes du processus, afin de les traiter.

1.1.2 Composition

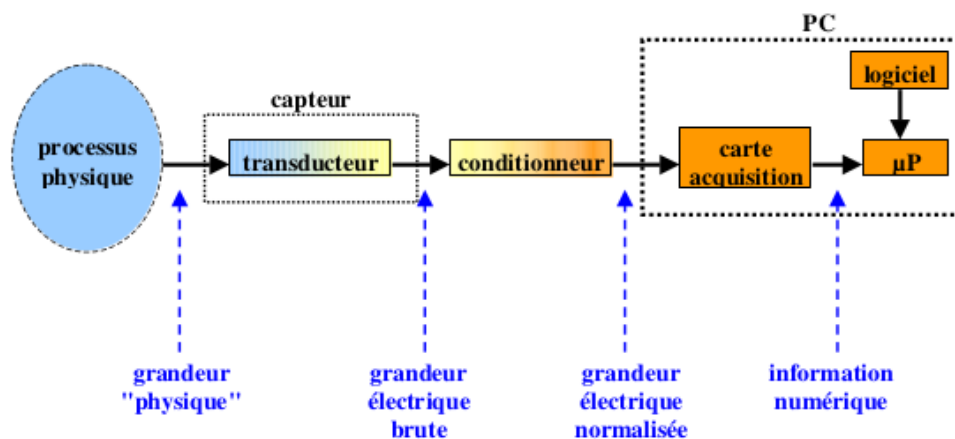


FIGURE 1.1 – Vue « fonctionnelle » (cas standard)

1. https://fr.wikipedia.org/wiki/Cha%C3%A9ne_d%27acquisition

1.1.3 Transducteur et capteur

Transducteur dispositif qui réalise intrinsèquement la conversion de la grandeur à mesurer en une grandeur électrique « brute » (plus facile à exploiter).

Capteur protection mécanique du transducteur (+ parfois une partie du conditionnement).

Un transducteur utilise des phénomènes multi-physiques comme la thermoélectricité et la magnétorésistance. Il sera donc constitué la plupart du temps d'un matériau particulier

⚠ Abus de langage entre transducteur et capteur ⚠

1.1.4 Conditionneur

Conditionneur dispositif assurant la conversion de la grandeur électrique de sortie du transducteur (brute) en une grandeur électrique exploitable par l'organe de traitement.

Ce sera donc un montage électronique. Il pourra néanmoins assurer d'autres fonctions comme l'amplification ou le multiplexage.

Multiplexage

Il arrivera souvent de n'avoir qu'un seul organe de traitement pour plusieurs capteurs. Il faudra donc multiplexer² les signaux dans le temps.

La fonction de multiplexage peut être assurée par le conditionneur, la carte d'acquisition ou un organe spécifique

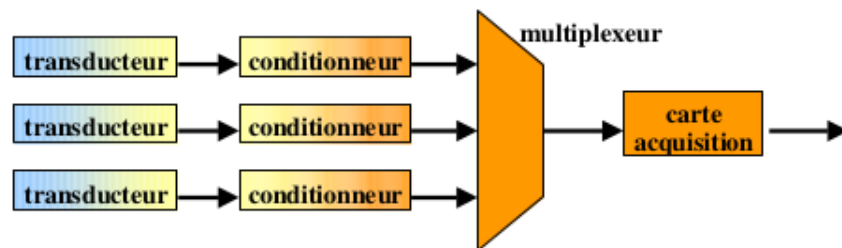


FIGURE 1.2 – Multiplexage

1.1.5 Organe de traitement

L'organe de traitement est dans le langage courant un appareil de mesure ou un assemblage type « ordinateur + carte d'acquisition + logiciel » dont les principales fonctions sont :

- la lecture par l'utilisateur de la grandeur à mesurer
- le traitement du signal
- l'utilisation dans une régulation/commande d'actionneurs

Carte d'acquisition

Une carte d'acquisition est un périphérique informatique assurant l'acquisition, par un PC, de la grandeur de sortie du conditionneur dont les principales fonctions sont :

- la communication avec le processeur (driver)
- la conversion analogique/numérique (résolution et fréquence d'échantillonnage)
- d'autres fonctions comme le multiplexage et les I/O numériques

2. « Assembler des signaux indépendants en un seul signal composite à partir duquel ils peuvent être restitués. » (<https://fr.wiktionary.org/wiki/multiplexer>)

1.2 Rappels d'électricité et d'électronique

Tout ceci n'est qu'un n^{ème} rappel, je vous invite donc à lire cette partie du paquet de slides n°1 (Introduction) à partir de la p.22 (page pdf) si vous n'êtes pas à l'aise avec ces principes (adaptation d'impédance, équivalent de Thévenin, AOP, semi-conducteurs).

Chapitre 2

Propriétés génériques d'un capteur

2.1 Capteur idéal (erreur nulle)

2.1.1 Loi du capteur

Notons :

X la grandeur physique à mesurer (entrée du transducteur).

S la grandeur électrique après conversion (sortie du transducteur).

Ainsi, la loi $S = \text{fct}(X)$ est appelée *caractéristique*. En supposant cette caractéristique connue, nous pouvons retrouver l'entrée X à partir de la valeur de sortie du transducteur.

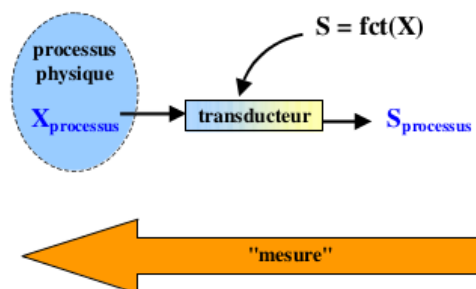


FIGURE 2.1 – Principe d'une mesure : cas idéal

Cette caractéristique s'appelle plus exactement la *loi du capteur*. Elle peut se représenter schématiquement ou mathématiquement.

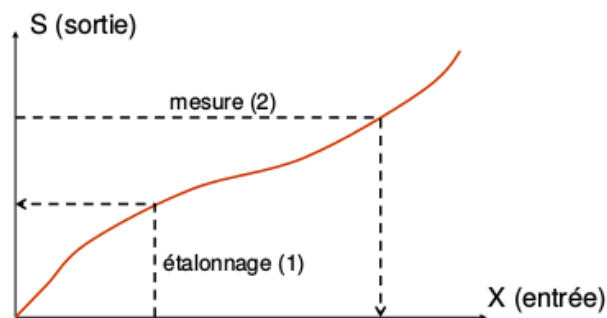


FIGURE 2.2 – Loi du capteur

Remarquons que même si l'on dispose de l'expression mathématique, on obtient cette loi toujours sur base d'un *étalonnage* (ou calibration) en imposant des valeurs d'entrée (connues) et relevant les valeurs de sortie correspondantes. Il y a néanmoins une subtilité, l'étalonnage ne peut s'effectuer qu'avec des *valeurs de référence* stables et connues.

De l'étalonnage découle 2 propriétés fondamentales :

gamme de mesure la gamme de valeurs de X acceptée par le capteur, c-à-d la gamme pour laquelle le capteur fonctionne avec une erreur $<$ erreur de précision nominale. Cette gamme se trouve sur chaque datasheet.

sensibilité rapport entre la variation de S et la variation correspondante de X , c-à-d $s(X) = \left. \frac{\Delta S}{\Delta X} \right|_X$, la pente de la loi du capteur. De manière générale, s varie en fonction de X . Si $s = cste$, alors le capteur est *linéaire* (une variation de X à différents endroits de l'étendue de mesure donne la même variation de S en amplitude).

On en conclut donc qu'il est préférable d'avoir une sensibilité *élevée* et *constante*.

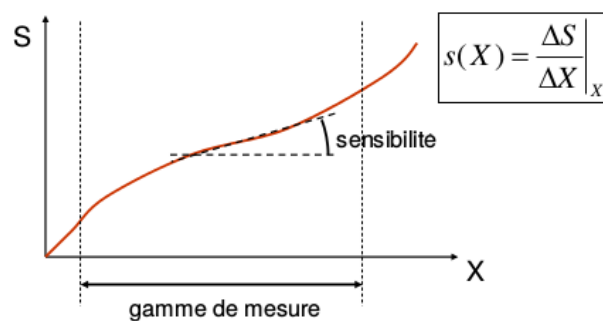


FIGURE 2.3 – Loi du capteur : propriétés

2.2 Capteur réel (erreur non nulle)

2.2.1 Principe d'une mesure : erreurs et précision

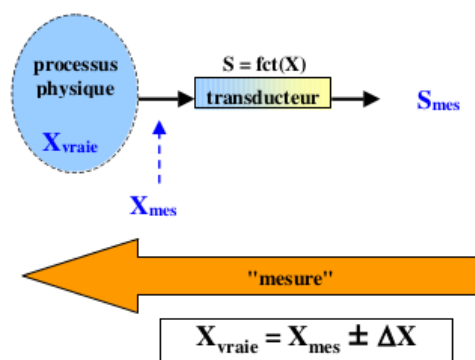


FIGURE 2.4 – Principe de mesure : cas réel

Évidemment, dans le cas réel, la grandeur X déduite de la mesure est \neq valeur exacte de X (dû à plein de raisons que l'on verra plus tard). On distingue donc 3 valeurs :

valeur vraie (X_{vraie}) valeur exacte de la grandeur à mesurer. Grandeur que l'on aimerait connaître mais qui en pratique est inaccessible car se trouvant avant le capteur (non idéal).

valeur mesurée à la sortie du capteur (S_{mes}) valeur de la grandeur S délivrée en pratique par le capteur.

valeur mesurée à l'entrée du capteur (X_{mes}) la traduction de S_{mes} connaissant la loi du capteur.

X_{mes} n'est autre qu'une *approximation* de X_{vraie} . Il devient donc important de connaître la qualité de l'approximation.

La qualité de l'approximation est définie par :

précision (du capteur) aptitude à donner une valeur mesurée proche de la valeur vraie (notion qualitative).

erreur de précision ΔX écart maximal entre la valeur vraie et la valeur mesurée (notion quantitative). Ceci est communément appelée « erreur ».

2.2.2 Sources d'erreurs

Les causes des différences entre X_{vraie} et X_{mes} sont des erreurs classées selon 3 types :

- les erreurs accidentelles (ou conditionnelles)
- les erreurs stochastiques
- les erreurs systématique

On distingue 2 propriétés :

fidélité (ou répétabilité) aptitude à donner des valeurs mesurées concordantes entre elles pour une même valeur de la valeur vraie, c-à-d ayant une faible dispersion des mesures (notion qualitative). Elle est caractérisée quantitativement par l'*erreur de fidélité*.

justesse aptitude à donner une valeur mesurée proche de la valeur vraie (notion qualitative). Elle est caractérisée quantitativement par l'*erreur de justesse*.

On en déduit donc que la justesse est liée aux erreurs systématiques (un système dont l'erreur systématique est faible est "juste") alors que la fidélité est liée aux erreurs accidentelles (un système a faible erreur accidentelles est "fidèle").

L'erreur de précision est donc la \sum erreurs de justesse et fidélité.

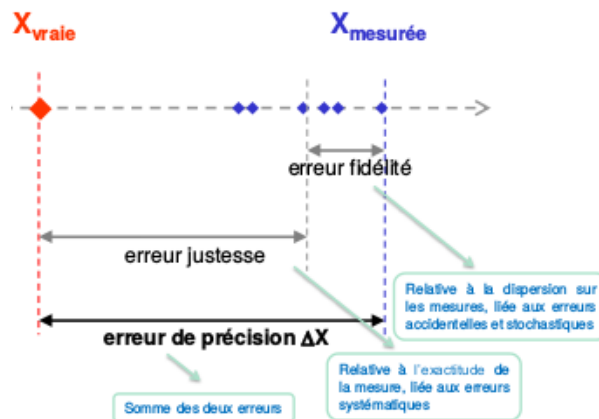


FIGURE 2.5 – Précision, fidélité et justesse

Erreurs accidentelles (ou conditionnelles)

L'erreur accidentelle est d'origine extérieure, pouvant être variable d'une mesure à l'autre. Les exemples typiques sont des erreurs de lecture (maison construite en cm et pas en m) et des parasites (Apas du bruit, le bruit est interne, les parasites externes).

Erreurs stochastiques

L'erreur stochastique est d'origine interne, pouvant être variable d'une mesure à l'autre \Rightarrow Bruit. Contrairement aux erreurs accidentelles, le bruit peut être prédit.

Erreurs systématiques

Il y a tous d'abord des erreurs dues à des distorsions par rapport à la caractéristique supposée du capteur. Il y a deux types de distorsions :

linéarité erreur de linéarité est le plus grand écart entre la courbe d'étalonnage réelle et la meilleure droite obtenue par régression.

réversibilité ou **hystérèse** la réversibilité est l'aptitude à fournir une même valeur de sortie pour une valeur d'entrée obtenue successivement par variation croissante et décroissante. Ainsi, la différence entre ces 2 valeurs est l'erreur d'hystérésis.

Ces erreurs peuvent provenir soit d'une connaissance imparfaite du capteur (caractéristique différente de celle prévue initialement), soit de l'utilisation (consciente) d'un modèle simplifié de la loi du capteur (en utilisant par exemple une loi linéaire alors qu'elle ne l'est rigoureusement pas).

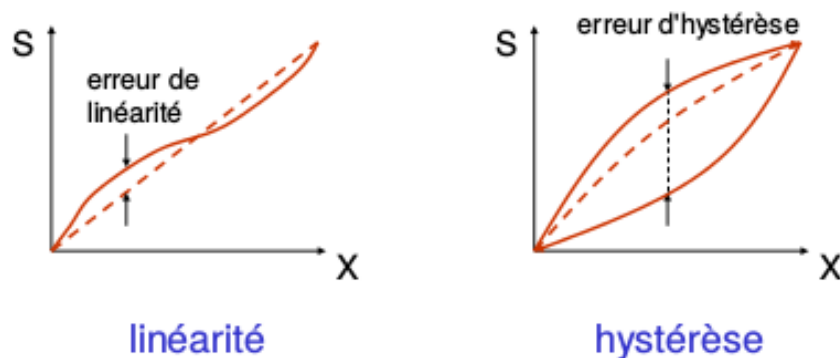


FIGURE 2.6 – Erreurs de linéarité et hystérèse

Ensuite, il y a les erreurs dues à la résolution (milieu numérique), définie comme la plus petite variation de la grandeur d'entrée qui provoque coup sûr une variation de la grandeur de sortie.

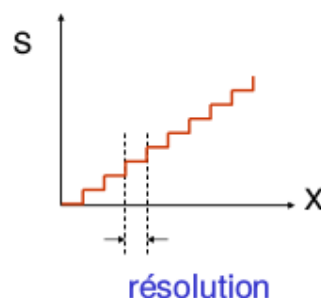


FIGURE 2.7 – Erreur de résolution

Enfin, il y a les erreurs dues aux grandeurs d'influence, c-à-d que la grandeur de sortie S ne va pas varier qu'en fonction de X , mais aussi d'une grandeur physique Z "parasite" ($:=$ grandeur d'influence) comme la température (plus courante), pression, etc. On distingue 2 types d'erreur :

- accidentelle : la sortie varie d'une mesure à l'autre à cause des grandeurs d'influence (genre température)
- systématique : la caractéristique varie lentement en fonction d'une grandeur d'influence (genre vieillissement¹). On parle de *dérive* du capteur

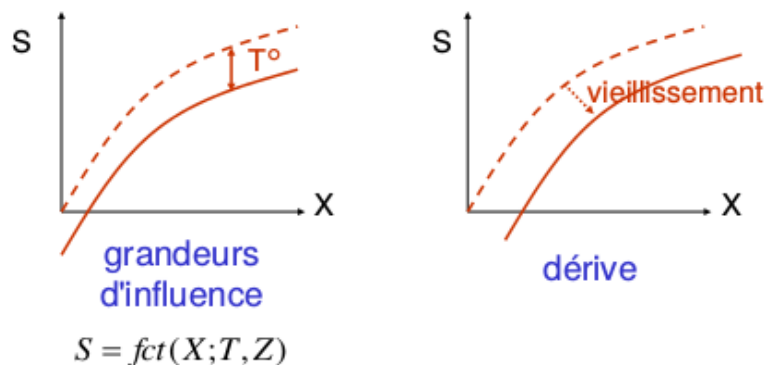


FIGURE 2.8 – Grandeurs d'influence et dérive

Domaines d'utilisation

Il peut arriver que l'entrée sorte de la gamme prévue, pouvant modifier le fonctionnement du capteur. On distingue :

- Le domaine nominal d'utilisation : grandeur d'entrée X et grandeurs d'influence peuvent s'y trouver de manière permanente sans altérer la précision du capteur
- Le domaine de non détérioration : propriétés du capteur altérées (par exemple erreur $>$ erreur nominale), mais de manière réversible \rightarrow le capteur retrouve ses propriétés nominales lorsqu'on retourne dans le domaine nominal
- Le domaine de non destruction : propriétés altérées de manière irréversible mais le capteur continue de fonctionner
- Le domaine de destruction : le capteur ne fonctionne plus

Contrairement à ce qu'on pourrait penser, on utilise parfois le capteur hors de son domaine nominal. Par exemple, la précision d'un thermocouple (capteur de température) n'est garantie que pour sa première mesure car il vieillit vite, l'utiliser plus d'une fois (quand une grande précision n'est pas requise) revient à l'utiliser hors de son domaine nominal.

2.3 Propriétés dynamiques

Précédemment, les propriétés étaient *statiques*, c-à-d avec l'hypothèse que les grandeur(s) d'entrée(s) variaient lentement (voir pas du tout) par rapport au temps de réaction du système de mesure. Les propriétés dynamiques sont les propriétés qui :

- ne satisfont pas l'hypothèse précédente
- portent sur toute variation des grandeurs statiques en fonction de la fréquence
- ont besoin de caractériser la vitesse de réponse du capteur/système

2.3.1 Principales propriétés

On distingue plusieurs propriétés :

1. Ou aussi la température, dans le cas par exemple d'un transistor dont les propriétés sont différentes "à chaud" et "à froid"

Réponse en fréquence $s(f)$

- variation de la sensibilité en fonction de la fréquence
- réponse en fréquence = amplitude + phase
- limite BF et HF

Bande passante

- gamme de fréquence d'utilisation du capteur
- définie par un affaiblissement de 3 dB de la réponse en fréquence

Réponse indicielle $S(t)$

- réponse temporelle à un échelon sur la grandeur d'entrée
- liée à la réponse en fréquence

Ordre du système

- ordre de la dérivée la plus élevée dans l'équation différentielle du système
- grande majorité des capteurs \rightarrow 1^{er} ou 2^{ème} ordre

2.3.2 Système du premier ordre (ex. circuit RC)

Équation différentielle du 1^{er} ordre :

$$a \frac{dS(t)}{dt} + bS(t) = X(t) \quad a, b = \text{cst}$$

La réponse en fréquence (avec f_0 = fréquence de coupure) :

$$|s(f)| = \frac{s(0)}{\sqrt{1 + \left(\frac{f}{f_0}\right)^2}} \quad \arg[s(f)] = -\arctan\left(\frac{f}{f_0}\right) \quad f_0 = \frac{b}{2\pi a}$$

La réponse indicielle (τ = cst de temps) :

$$S(t) = \frac{X_0}{b} \left(1 - e^{-t/\tau}\right) \quad \tau = \frac{a}{b} = \frac{1}{2\pi f_0}$$

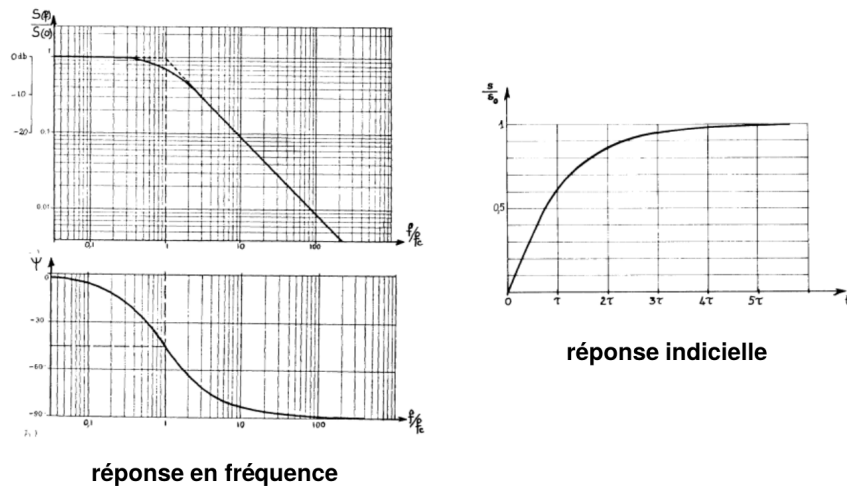


FIGURE 2.9 – Système du 1^{er} ordre

2.3.3 Système du second ordre (ex. circuit RLC)

Équation différentielle du 2^{ème} ordre :

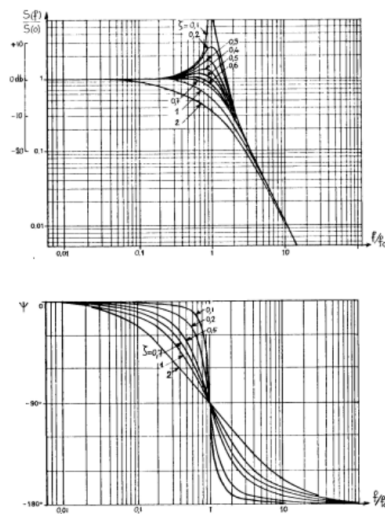
$$a \frac{d^2 S(t)}{dt^2} + b \frac{dS(t)}{dt} + cS(t) = X(t) \quad a, b, c = \text{cst}$$

En définissant f_0 = fréquence propre et ζ = coefficient d'amortissement

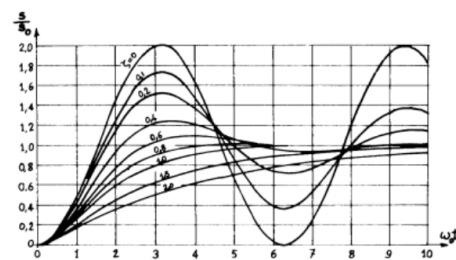
$$f_0 = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{c}{a}} \quad \zeta = \frac{b}{2\sqrt{ca}}$$

nous obtenons la réponse en fréquence :

$$|s(f)| = \frac{s(0)}{\sqrt{1 - \left(\frac{f}{f_0}\right)^2 + 4\zeta^2 \left(\frac{f}{f_0}\right)^2}} \quad \arg[s(f)] = -\arctan\left(\frac{2\zeta}{\frac{f_0}{f} \left[1 - \left(\frac{f}{f_0}\right)^2\right]}\right)$$



réponse en fréquence = $f(\zeta)$



réponse indicielle = $f(\zeta)$

FIGURE 2.10 – Système du 2^{ème} ordre

2.3.4 Temps de réponse

Le temps de réponse (ou temps d'établissement) est la *durée minimale d'attente, après application d'un échelon à l'entrée, pour que l'écart relatif de la sortie par rapport à sa valeur finale demeure constamment inférieur à $\epsilon\%$*

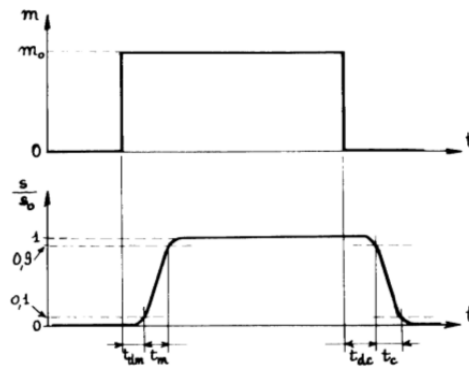


FIGURE 2.11 – Temps d'établissement

Remarque : le temps de réponse \neq temps de montée car cela comprend aussi les éventuels retards de la chaîne ou du capteur. De plus, nous n'arrivons jamais à 1 (Figure 2.11) car $1 - e^{-t/\tau} \neq 1$, on prend donc une caractéristique entre 10 et 90%.

2.4 Autres propriétés

Avant de décrire cette section, rajoutons qu'en plus des propriétés décrites ci-dessous, il existe les propriétés de coût, de dimensions et d'encombrement, d'ambiance supportée (parasite, atmosphère corrosive).

2.4.1 Transducteur actif >< passif

On distingue 2 type de transducteur :

actif peut être assimilé à une source (sens électrique, courant, tension, charge) dont la valeur varie en fonction de la grandeur à mesurer (énergie vient du processus).

passif peut être assimilé à un composant passif (impédance variable) dont la valeur varie en fonction de la grandeur mesurée (énergie vien de la chaîne d'acquisition).

2.4.2 Reproductibilité et finesse

Finesse aptitude d'un capteur à ne pas modifier (par sa présence) la grandeur mesurée. La finesse est exprimée par la valeur d'une grandeur physique déterminant l'inertie du capteur par rapport au mesurande (ex. capacité calorifique d'un capteur thermique ou moment d'inertie d'un potentiomètre mécanique). Varie dans le même sens que la rapidité mais inversement par rapport à la sensibilité.

Reproductibilité (>< fidélité) aptitude à obtenir une même valeur de la grandeur de sortie lorsque la mesure est effectuée au moyen de différents instruments, par différents opérateurs, en des lieux et temps différents.

2.4.3 fiabilité/maintenance

"Reliabilité" probabilité qu'a le système de fonctionner correctement (propriétés non affectées) après une période de temps définie.

MTBF (mean time between failure) durée moyenne de bon fonctionnement entre deux pannes successives.

Maintenabilité aptitude du capteur à être disponible le plus longtemps possible, c-à-d à donner des informations permettant une maintenance préventive (but : remplacer avant la panne).

Interchangeabilité aptitude du capteur à se substituer à un autre capteur dans altérer les performances de la chaîne de mesure.

Interopérabilité aptitude de différents capteurs et instruments de mesure à être utilisés ensemble et à échanger des données (capteurs intelligents).

2.4.4 fonctions de haut niveau

Les fonctions de haut niveau ont pour but de centraliser la chaîne d'acquisition en 1 endroit. Ceci est plus intelligent car il ne faut plus transmettre toutes les informations et la batterie est moins sollicitée.

capteur intégré conditionneur intégré sur le même silicium que le capteur

capteur à la sortie numérique conversion A/N intégrée au capteur avec différentes interfaces de sorties possibles

capteur intelligent capacité de traitement (microcontrôleur embarqué)

Chapitre 3

Bruits et parasites

Introduisons ce que sont bruits et parasites :

Bruit au sens strict (encore appelé "bruit de fond") est un signal à variation aléatoire d'origine *interne* au dispositif étudié. Il est possible de le définir, de prévoir son niveau plancher à l'aide du dimensionnement

Parasites signaux perturbateurs d'origine *externe* au dispositif

Ces 2 phénomènes se présentent sous forme de signal analogique venant s'ajouter au signal utile, entraînant ainsi sa dégradation. Une fois le signal utile perturbé, pas de marche arrière, d'où l'importance de ces concepts lors du dimensionnement.

	bruit	parasite
origine	interne	externe
distribution	aléatoire	variable
bande passante	" ∞ "	limitée
amplitude	faible	variable
	"plancher"	arbitrairement bas
modélisation	"facile"	difficile
contre-mesures	conception	conception/remédiation

Tableau 3.1 – Critères de distinction

On remarque que :

- contrairement au bruit qui possède généralement une amplitude plancher, calculable théoriquement, il est théoriquement impossible de réduire les parasites à un niveau arbitrairement bas.
- La modélisation des effets du bruit dans un système est, dans le principe, simple. Au contraire, la modélisation des parasites est nettement plus difficile car ceux-ci sont constitués de plusieurs signaux plus déterministes dont il faut connaître les couplages avec le système étudié.

L'introduction de ces phénomènes relève tout l'intérêt des signaux numériques (au lieu d'analogique). En effet, alors qu'un signal analogique dégradé ne peut être restauré, il est possible généralement de restaurer un signal numérique dégradé.

Un signal numérique n'est rien d'autre qu'un signal analogique dont certains niveaux représentent des valeurs discrètes portant une information (paliers, ex. 0=vrai, 1=faux) et dont chaque niveau peut varier dans certaines limites → marges de bruit.

Ainsi, si l'impact des bruits et parasites est inférieur à cette marge de bruit définie par la conception, il est possible de restaurer le signal numérique utile. Les signaux numériques présentent donc une meilleure robustesse face aux perturbations. Il sera néanmoins toujours nécessaire de limiter les perturbations (car marges de bruit limitées).

3.1 Le bruit de fond

3.1.1 Introduction

Le bruit de fond possède plusieurs caractéristiques :

- fluctuation aléatoire fondamentale due à la nature elle-même du dispositif
- limite ultime de la résolution du dispositif (contrairement aux parasites)
- fondamentalement inévitable (jamais nul) mais son influence sur la chaîne peut être minimisée
- origine générale en électronique : fluctuations de la densité des porteurs de charges (porteurs de charges = e^- et trous, fonction de la température)
- observable sur une tension et/ou un courant

Il existe plusieurs types de bruit, comme le bruit de type gaussien (c-à-d qui suit une loi normale de moyenne et variance données $N(\mu, \sigma)$, Figure 3.1)

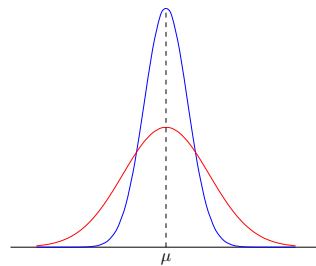


FIGURE 3.1 – Bruit de type gaussien : densité de probabilité

On peut alors se demander qu'elle est la valeur maximale du bruit ? Prenons par exemple un bruit de valeur efficace 1 V (Figure 3.2). Il est tout à fait possible qu'au bout de 100 s on ait un bruit 10 fois plus grand. C'est aléatoire, mais sa puissance rms est constante.

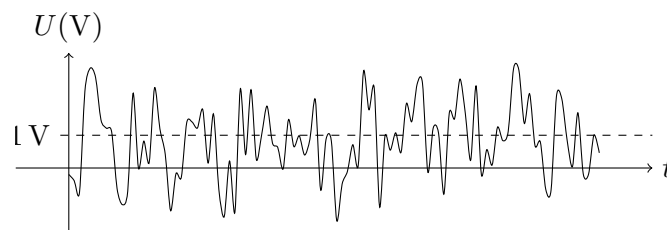


FIGURE 3.2 – Bruit de type gaussien : tension

Remarque : la "valeur efficace" est une puissance mesurée, ce n'est pas le max

3.1.2 Caractérisation mathématique

Définition de base

Mathématiquement, le bruit est caractérisée par un *signal temporel* (f.e.m) $E_b(t)$ avec les propriétés suivantes :

- fluctuation aléatoire \Rightarrow moyenne nulle $\overline{E_b(t)} = 0$
- valeur quadratique moyenne non nulle $\overline{E_b^2(t)} \neq 0$
- valeur efficace ("rms" = root mean square) $E_b = \sqrt{\overline{E_b^2(t)}}$
- rapport signal/bruit SNR [dB] $SNR = 10 \log \frac{\overline{E_s^2(t)}}{\overline{E_b^2(t)}}$

Variation en fréquence

À ces propriétés s'ajoutent :

- La valeur efficace dépend de la fréquence \Rightarrow *densité spectrale* de bruit

$$e_b^2(f) = \left. \frac{d\overline{E_b^2}}{df} \right|_f \quad [\text{V}^2/\text{Hz}]$$

- La couleur du bruit :
 - bruit blanc : densité spectrale constante en fréquence (uniformément réparti en fréquence, Figure 3.3(a))
 - bruit rose : densité spectrale plus forte pour les basses fréquences (descente linéaire, Figure 3.3(b))

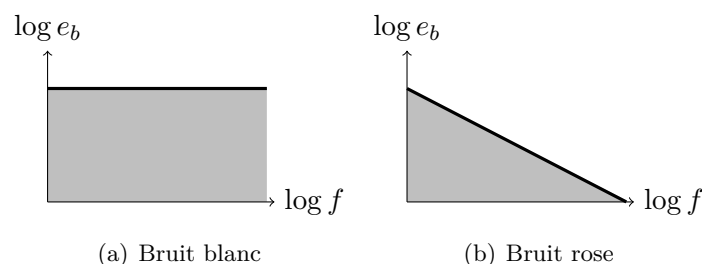


FIGURE 3.3 – Répartition en fréquence de la densité spectrale de bruit

Sommation de bruits divers

Dans l'hypothèse où il n'y a pas corrélation entre :

- les sources de bruits d'origine différente
- la même source à différentes fréquences

\Rightarrow Puissance totale de bruit = \sum des puissance de bruit individuelles.

Or la puissance de bruit \propto valeur quadratique moyenne de la tension ou du courant de bruit

$\rightarrow P_b = R\overline{I_b^2} = \frac{\overline{V_b^2}}{R}$. Il faut donc sommer *quadratiquement* tensions et courants de bruit

$$V_b^2 = V_{b_1}^2 + V_{b_2}^2 + \dots + V_{b_n}^2 \quad I_b^2 = I_{b_1}^2 + I_{b_2}^2 + \dots + I_{b_n}^2$$

De même pour les densités spectrales :

$$v_b^2(f) = v_{b_1}^2(f) + v_{b_2}^2(f) + \dots + v_{b_n}^2(f)$$

3.1.3 Types de bruit

Bruit thermique ou de Johnson

Le bruit thermique est un bruit dû à l'agitation thermique des porteurs de charges (e^- dans conducteur, $e^- + \text{trous}$ dans semi-conducteur). À $T > 0$ K, il y a collision des porteurs de charges entre eux \rightarrow répartition non uniforme des charges électriques \rightarrow champ électrique variable aléatoirement.

Ses propriétés sont les suivantes :

- valeur moyenne nulle $\overline{E_{bR}(t)} = 0$
- valeur quadratique moyenne $\overline{E_{bR}^2(t)} = 4kRT\Delta f$ avec $\begin{cases} k : \text{cst de Boltzmann} = 1,374 \times 10^{-23} \text{ J/K} \\ R : \text{résistance en } \Omega \\ T : \text{température absolue en K} \\ \Delta f : \text{bande de fréquence observée} \end{cases}$
- bruit blanc
- existe dans toute résistance vraie
- mesurable malgré son faible ordre de grandeur ¹

Bruits en 1/f

Les bruits en 1/f sont plus fort à basses qu'à hautes fréquences (bruit rose), il en existe 2 types :

- Bruit de scintillation :
 - présent dans les semi-conducteurs
 - d'origine incertaine, recombinaisons dans les défauts de surface du semi-conducteur (e^- et trous)
- Bruit en excès (ou bruit de constitution, "contact noise", "excess noise") :
 - analogue au bruit de scintillation
 - présent dans certaines résistances (ex. résistance à couche de carbones)
 - engendré par l'évolution erratique (:= aléatoire) des lignes de courant (continu) dans un matériau non homogène

Autres types de bruit

Le reste :

- Bruit de grenaille (ou de Schottky) :
 - présent dans les semi-conducteurs
 - dû à la nature quantifiée du courant électrique, provoqué par passage des porteurs de charge au travers d'une barrière de potentiel
- Bruit quantique :
 - dû à la nature quantifiée de l'énergie rayonnée (photons)
- Bruit de diffusion :
 - présent dans les semi-conducteurs
 - dû aux collisions des porteurs de charges avec le réseau cristallin
- Bruit de génération/recombinaison :
 - présent dans les semi-conducteurs
 - dû à la fluctuation aléatoire des taux de génération, des recombinaisons et des pièges des porteurs
- Bruit d'avalanche :
 - présent dans les diodes Zener à tension d'avalanche élevée

1. Potentiel du cerveau $\approx 1 \mu\text{V}$

- dû au délogement de certains e^- à cause d' e^- accélérés par le champ électrique, venant créer des porteurs de charge supplémentaires (bruit important au voisinage de l'effet d'avalanche)
- Bruit d'éclatement (ou bruit impulsif, "burst noise", "popcorn noise") :
 - présent dans certains dispositifs électronique particulier (ex. diode tunnel)
 - d'origine incertaine, liée aux défauts de fabrication
 - Bruit non gaussien

3.1.4 Modélisation de bruit

Dans un résistance : la Figure 3.4 représente l'équivalent de Thévenin et de Norton pour le bruit thermique.

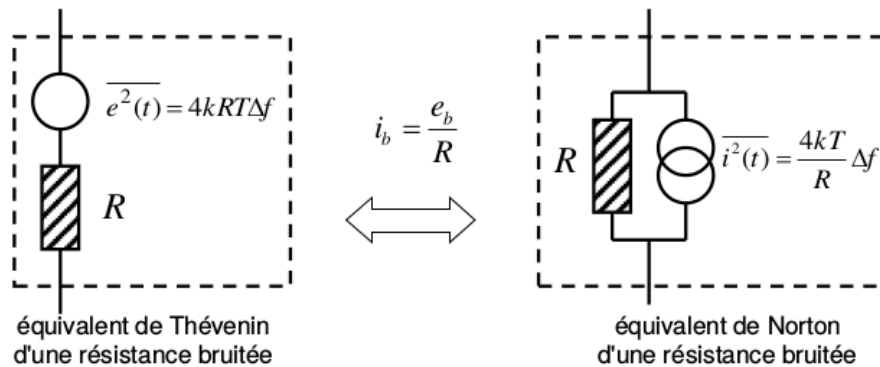


FIGURE 3.4 – Bruit thermique dans une résistance

Dans un transistor : rappelons qu'un amplificateur différentiel est constitué de transistors. Les sources de bruits sont :

- bruit thermique des résistances vraies (R'_{BB})
- bruit de grenaille des courants (base et collecteur)
- bruit en $1/f$ du transistor

La modélisation du bruit est présenté à la Figure 3.5.

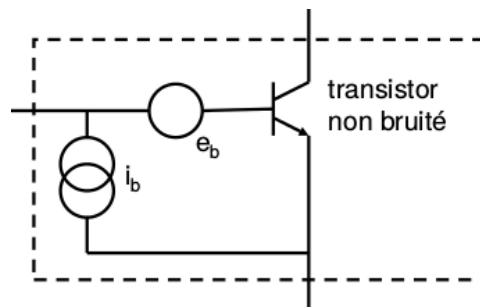


FIGURE 3.5 – Bruit dans un transistor

Dans un AOP : rappelons qu'un AOP est constitué de résistances et de transistors. Le bruit est modélisé par la Figure 3.6.

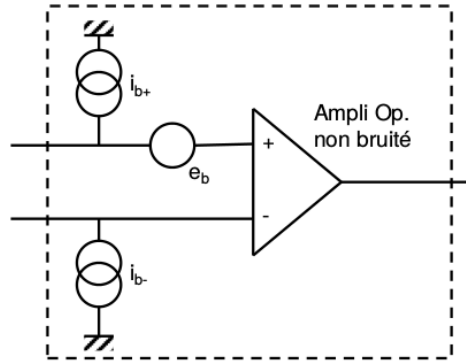


FIGURE 3.6 – Bruit dans un amplificateur opérationnel

Remarques : Les courants $i_{b\pm} \neq$ courant de bias (= courant constant de polarisation). $i_{b\pm}$ sont des courants à moyenne nulle, allant vers le circuit et dont l'impact dépend de l'impédance (+ l'impédance est grande, + le bruit est grand).

3.1.5 Limitation de bruit

Introduction et principales techniques

Le but de cette sous-section est de développer des méthodes afin de rendre l'amplitude du bruit négligeable face à celle du signal, c-à-d \nearrow SNR. Pour ce faire, il est possible d'agir sur 2 choses :

1. Augmenter le signal, c-à-d amplifier des que possible et autant que possible le signa \Rightarrow pré-ampli à grand gain et faible bruit.
2. Réduire le bruit de tous les composants.

Afin de parvenir à un résultat, il est important de suivre ces quelques règles de bases :

1. Cibler le type de bruit (afin de choisir des contre-mesures efficaces).
2. S'attaquer au bruit prépondérant (on va peut-être s'occuper du gros d'abord, non ?).
3. S'attaquer au bruit dès que possible (chaque module apportant son propre bruit (irréversible), il devient impossible de séparer les bruits entre eux au fur et à mesure que l'on avance sur la chaîne)

Nous pouvons agir :

au niveau des composants :

- Choisir des composants à faible bruit.
- Jouer sur les paramètres influençant directement le bruit (ex. réduire la température pour un bruit thermique).

au niveau du système :

- Pré-ampli à faible bruit (parfois étage a transistor discrets afin de minimiser le bruit de l'aop, lui-même constitué d'un nombre conséquent de transistors discrets).
- Réduire la bande passante (réduire le bruit dans un bande passante plus restreinte).
- Résistance de source.
- Détection synchrone pour le bruit rose.

Réduire la bande passante

Le bruit à virtuellement une bande passante infinie alors que celle du dispositif de mesure est limitée \Rightarrow bruit perçu limité à la bande passante du dispositif.

Pour un bruit blanc de densité e_{bb} perçu au travers d'une bande passante $B = f_{\max} - f_{\min}$:

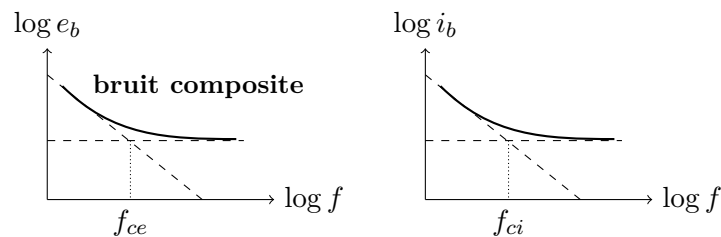
$$E_b^2 = \int_{f_{\min}}^{f_{\max}} dE_b^2 = \int_{f_{\min}}^{f_{\max}} e_{bb}^2 df = e_{bb}^2 (f_{\max} - f_{\min}) \quad (3.1)$$

Ainsi, la valeur efficace du bruit dans une bande de fréquence, permettant d'avoir une idée sur l'amplitude du bruit, est :

$$E_b = e_{bb} \sqrt{B} \quad (3.2)$$

On déduit de (3.2) que plus la bande passante du dispositif de mesure \nearrow , plus le bruit présent à la sortie de la chaîne de mesure \nearrow et donc plus le signal est perturbé. \Rightarrow Il faut **limiter la bande passante** (filtrage).

Dans un dispositif réel, le bruit est un "bruit composite" (blanc (aux hautes fréquences) + rose (aux basses fréquences)). Le point où les 2 densités spectrales sont égales (rose \cup blanc) est appelé la *fréquence coin*.



La valeur efficace de bruit composite dans la bande passante est :

$$E_b^2 = e_{bb}^2 \left[(f_{\max} - f_{\min}) + f_{ce} \ln \left(\frac{f_{\max}}{f_{\min}} \right) \right] \quad (3.3)$$

Ainsi, pour réduire le bruit il faut :

- limiter la bande passante ($f_{\max} - f_{\min}$)
- choisir des composants pour minimiser :
 - la densité spectrale de bruit blanc e_{bb} (et i_{bb})
 - la fréquence de coupure f_{ce} (et f_{ci})

Résistance de source

R_s résistance de sortie du capteur (ou de l'étage précédent)

Un AOP comprend et des sources de tension de bruit et de courant de bruit, il faut donc choisir un ampli à :

- faible tension de bruit lorsque R_s est faible
- faible courant de bruit lorsque R_s est élevée

Étage d'entrée à faible bruit

Comparons 2 cas possible d'étage d'entrée de gain total G :

Amplificateur unique : soit sa densité spectrale de bruit ramené à l'entrée v_b^{in} , le bruit total à la sortie vaut

$$v_b^{out} = G.v_b^{in} \quad (3.4)$$

Ajout d'un étage d'entrée à faible bruit : soit un 1^{er} étage d'entrée de gain G_1 et de densité spectrale de bruit (entrée) $v_{b_1}^{in}$ et un 2^{ème} étage de gain G_2 et de densité spectrale de bruit (entrée) $v_{b_2}^{in}$ tel que $G_1.G_2 = G$. Nous aurons donc à la sortie du premier étage :

- le bruit dû au 1^{er} étage : $v_{b_1}^{out} = G_1.v_{b_1}^{in}$
- le bruit dû au 2^{ème} étage : $v_{b_2}^{in}$

Et donc, le bruit total à la sortie vaut :

$$v_b^{out} = G_2 \sqrt{(v_{b_1}^{out})^2 + (v_{b_2}^{in})^2} = G \sqrt{(v_{b_1}^{in})^2 + (v_{b_2}^{in}/G_1)^2} \quad (3.5)$$

On remarque que le bruit total de (3.5) sera plus faible que celui de (3.4) si $G_1 \gg 1$ et $v_{b_1}^{in} < v_b^{in}$

le bruit d'un ampli est minimisé en plaçant en tête un préamplificateur à faible bruit et de gain suffisant

Détection synchrone

Dans le cas où le signal utile se situe à basse fréquence ($f_{max} = \text{qqes Hz}$), le bruit en $1/f$ (rose) est très gênant. Pour contrer cela, nous pouvons transposer momentanément le signal utile à une fréquence plus élevée, à l'aide d'une modulation d'amplitude (signal sera au alentour de la fréquence porteuse), afin de réaliser la transmission ou l'amplification en dehors de la bande bruitée.

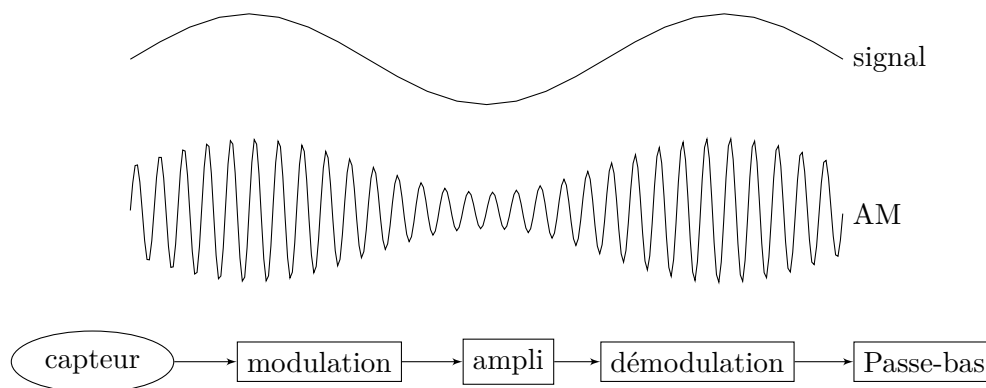


FIGURE 3.7 – Détection synchrone

Pour résumer :

- signal utile : $s(t)$
- signal modulation : $u_{mod}(t) = \cos(2\pi f_u t)$
- signal démodulation : $u_{demod}(t) = \cos(2\pi f_u t + \varphi)$

Et donc, le signal modulé vaut :

$$s_{mod}(t) = s(t).u_{mod}(t) \quad (3.6)$$

qui est bien transposé autour de la fréquence f_u ($f_u \gg f_{max}$). Pour démodulé, nous utilisons une démodulation synchrone, c-à-d en multipliant par la même sinusoïde que lors de la modulation (+déphasage inévitable φ)

$$\begin{aligned} s_{demod}(t) &= s_{mod}(t).u_{demod}(t) \\ &= u(t) \cos(2\pi f_m t) \cos(2\pi f_u t + \varphi) \\ &= u(t) \frac{1}{2} \underbrace{\{\cos \varphi + \cos(4\pi f_u t + \varphi)\}}_{\text{cst}} \end{aligned} \quad (3.7)$$

qui, après un filtre passe-bas ($f_c \approx f_{max}$) devient :

$$u'(t) = u(t) \frac{\cos \varphi}{2} \quad (3.8)$$

3.2 Les parasites

3.2.1 Introduction

Les parasites sont des tensions ou courants indésirables, d'origine extérieure à l'appareil perturbé, se superposant au signal utile. Ceux-ci apparaissent par suite du couplage (support de transmission de l'énergie, le chemin entre la source et la victime en gros) d'un circuit source avec le circuit perturbé (victime).

L'origine physique la plus courante de ces parasites sont les parasites électromagnétiques (expliqués par les équations de Maxwell). Toutes charges et courants génèrent des champs (E et H variables, formant une onde électromagnétique) qui se transforment en f.e.m. ($\int E$ ou H loi de lenz).

Il existe néanmoins d'autres phénomènes physiques comme la thermoélectricité, la piézoélectricité, etc.

À cela se rajoute le concept de champ proche et champ lointain ainsi que le type de couplages (C.f Figure 3.8 et Figure 3.9)

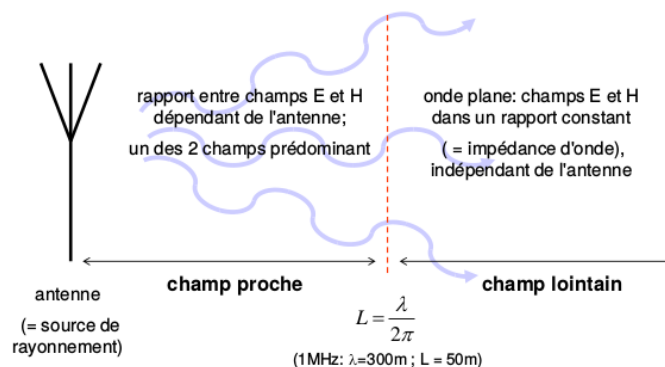


FIGURE 3.8 – Champ proche et champ lointain

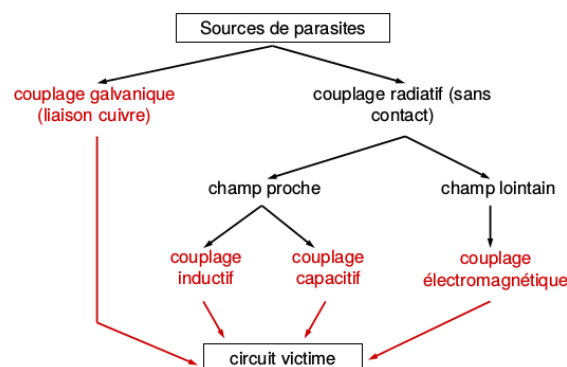


FIGURE 3.9 – Type de couplages

Quelques exemples de parasites sont cités slide 46.

3.2.2 Parasites rayonnés

Couplage capacitif

Les charges portées par un conducteur induisent des charges opposées (\Rightarrow courant) dans un autre conducteur via le champ électrostatique E . Ce phénomène existe en théorie entre toute paire de conducteurs et peut être modélisé par une capacité parasite entre ces conducteurs. Néanmoins, celui-ci n'est pris en compte que dans le domaine du champ proche ($L < \lambda/2\pi$). Ex. : pistes proches ou superposée dans les circuits imprimés, les bus, etc.

Il faut donc éviter les lignes parallèles, éloigner le plus possible les fils les uns des autres afin de réduire les capacités parasites ou disposer d'un blindage électrostatique (décrit plus bas).

Un cas particulier existe, les décharges électrostatiques :

définition claquage de l'isolant entre les armatures du condensateur parasite lorsque le champs électrique devient trop important

exemple tapis, vêtement en laine, éclair en cas d'orage, claquage de l'oxyde de grille dans les circuits MOS

contre-mesure mise à la terre des dispositifs/utilisateurs pour les décharger et éviter l'accumulation de charge, intégrer un dispositifs de dissipation de puissance (parasurtenseurs, décrit plus bas)

Un exemple de dispositif permettant d'empêcher l'accumulation de charge se trouve Figure 3.10. La diode protectrice protège le circuit en aval en permettant le passage du courant parasite en cas de surtension.

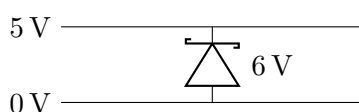


FIGURE 3.10 – Dispositif de décharge

Couplage inductif

D'après la loi de Lenz, un champ magnétique variable induit dans un conducteur une f.e.m. qui tend à s'opposer à cette variation. Existe en théorie dans toute paire de conducteurs et peut être modélisé par une inductance mutuelle parasite entre ces conducteurs. N'est pris en compte que dans le champ proche ($L < \lambda/2\pi$). Ex. : lignes de signal (téléphone, instrumentation) entre elles ou placées à côté d'une ligne d'alimentation/moteur électrique etc.

Il faut donc éloigner les sources de champ magnétique, minimiser la surface offerte au champ magnétique extérieure (réduire l'inductance mutuelle en jouant sur l'orientation spatiale ou sur la surface de la boucle, en tressant les câbles par exemple), implémenter un blindage magnétique (décrit plus bas).

C'est le mode de couplage le plus répandu, toute boucle formée de conducteur est une victime potentielle. Le phénomène est d'autant plus critique que la fréquence est élevée.

Un cas particulier, les câbles de transmission. Ceux-ci forment une boucle et sont donc des victimes privilégiés. Il existe quelques contre-mesures :

- réduire la surface de la boucle :
- réduire la longueur des câbles
- rapprocher les conducteurs aller et retour

- torsader les fils d'amenée et de retour. Si au-delà des quelques MHz, passer au câble coaxial (mutuelle nulle).
- câbles blindés
- passer à une transmission ayant une meilleure immunité :
 - boucle de courant (si la transmission est en courant, il n'y a pas d'impact)
 - porter l'information sur la fréquence
 - passer au numérique
 - code détecteurs/correcteurs d'erreur

Couplage électromagnétique

Dans le domaine du champ lointain ($L > \lambda/2\pi$), E et H coexistent sous forme d'une onde plane. Tout conducteur peut se comporter comme une antenne réceptrice parasite à l'onde plane. Ce phénomène est d'autant plus critique que la fréquence est élevée. Ex. : GSM dans les hôpitaux ou les avions etc.

Il faut donc limiter la source d'émission, implémenter un blindage EM (plus bas), designer le circuit récepteur, ou utiliser un dispositif optique (comme la fibre optique).

Blindage

Blindage électrostatique (champ proche) : utiliser un matériau conducteur dont le potentiel est imposé. Ceci offre un chemin de retour pour le courant parasite et évite de modifier le potentiel du circuit victime. Le plus souvent, c'est une mise à la terre via une impédance faible. Ex. : blindage complet (boîtier) ou Figure 3.11. Il faut bien comprendre ici qu'au lieu de réduire la capacité parasite, nous interposons des conducteurs supplémentaires dont le potentiel est fixé. De plus, rien ne nous interdit de fixer un potentiel différent de la masse/terre (0 V)

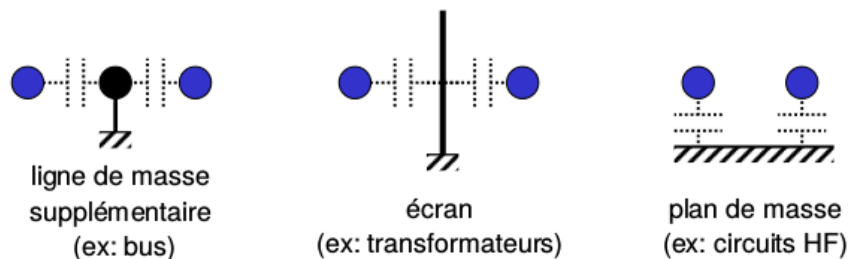


FIGURE 3.11 – Forme de blindage électrostatique

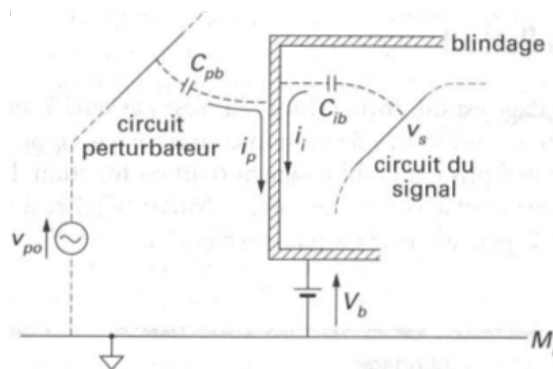


FIGURE 3.12 – Blindage électrostatique

Blindage magnétique (champ proche) : ici nous avons 2 cas :

- champ BF : matériau ferromagnétique (μ élevé). Il dévie les lignes de champ magnétique, mais il faut faire attention à la saturation \Rightarrow grande épaisseur du ferromagnétique (mais cher et lourd) (Figure 3.13).
- champ HF : matériau conducteur (non ferromagnétique). les courants de Foucault induits dans le blindage s'opposent à la pénétration du champ extérieur.

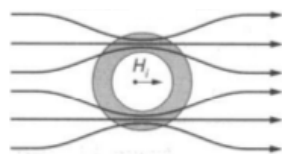


FIGURE 3.13 – Blindage ferromagnétique

Blindage EM (champ lointain) : utiliser un matériau conducteur qui supprimera le champ perturbateur par un champ opposé induit (courant de Foucault). Typiquement, une cage de Faraday. Néanmoins, il nécessite de faire rentrer ligne de signal et d'alimentation (coucou couplage inductif) et la moindre ouverture réduit l'efficacité du blindage \Rightarrow construction très délicate.

Remarques générales : Les blindages concerne tout autant les câbles de transmission que les boîtiers (capteur, instrumentation). De plus la connections des blindages de câbles n'est pas trivial.

3.2.3 Parasites conduits

Introduction

Commençons pas définir ce qu'est un couplage galvanique :

définition transmission d'un signal perturbateur entre la source de ce signal et le dispositif victime *via un conducteur commun*.

Ceci concerne autant les lignes de signal que les alims/masse/terre et le simple fait de brancher 2 appareils sur le réseau électrique établit un couplage galvanique. Comme par exemple 2 appareils à 220 V dans 2 pièces différentes, connectés à la masse. Si l'un demande en puissance, cela fait baisser la tension dans tout le circuit. Il existe 2 origines distinctes :

1. le conducteur commun (idéal) transmet un signal parasite issu d'un autre équipement (comme parasite transmis via les lignes d'alimentation à cause de la foudre).
2. le conducteur commun n'est pas équipotentiel \Rightarrow la circulation d'un courant sur ce conducteur génère des f.e.m. parasites (conducteur commun donc impédance non négligeable, f.e.m. donc chute de tension ohmique ou inductive, courant peut être celui du signal utile).

Ces 2 origines sont bien évidemment cumulables. Il existe 2 niveaux de conséquences :

1. dégrade le signal (superposition du signal utile et parasite, si sur alim \rightarrow mauvais fonctionnement du circuit).
2. détruit l'équipement (surtension (claque électrostatique) ou surpuissance (destruction par échauffement)).

Remarquons que tout parasite rayonné devient f.e.m. ou courant sur un conducteur et donc que les conséquences sont aussi valables pour les parasites rayonnés en amont.

Contre-mesures

Il existe 3 contre-mesures générales :

1. Contre les parasites conduits issus d'autres équipement :
 - filtre passe-bas pour le spectre étendu, filtre réjecteur de fréquence pour le spectre étroit
 - équilibrer (rendre le circuit plus symétrique, voir plus bas)

Néanmoins, il n'est pas trivial de réaliser le filtre, nous pouvons utiliser un filtre passif (capa et inductance) ou actif (passif + AOP), en mode commun ou différentiel.

2. Contre les parasites générés par l'impédance des connexions :
 - designer des connexions (\searrow longueur + \nearrow section conductrice = \searrow impédance)
 - connecter judicieusement les alimentations et les masses :
 - (a) éviter les chemins communs (câblages en étoile)
 - (b) séparer alimentations de signaux à fréquence et/ou puissance \neq
3. Contre la destruction des équipement par surtension/surpuissance \Rightarrow parasurtenseurs, dont le principe est de limiter la tension et ayant la capacité de dissiper l'énergie excédentaire :
 - diodes Zener utilisée en avalanche (protection)
 - varistance (résistance non linéaire, \nearrow tension = \searrow résistance)
 - éclateurs (tube à gaz dissipant temporairement l'énergie via un arc électrique)

Exemple (flemme) :

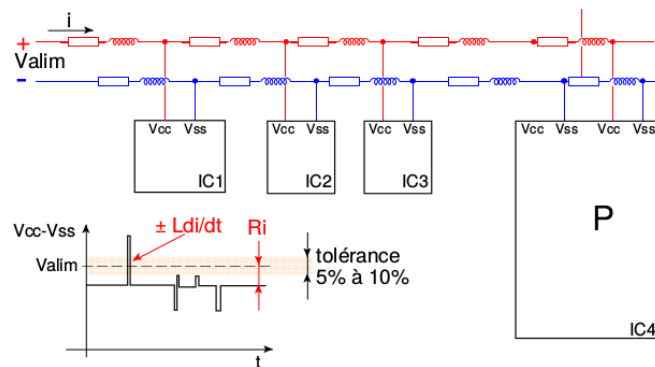


FIGURE 3.14 – Circuit électronique initial

A première vue, les fils ou pistes d'alimentation sont des équipotentielles. En réalité, il existe souvent une distance de plusieurs centimètres ou dizaines de centimètres entre les bornes d'alimentation d'une carte électronique et le circuit intégré le plus éloigné.

L'impédance de ces connexions joue un rôle non négligeable :

- la chute de tension ohmique due à la résistance des connexions (l'épaisseur des piste est très faible : de l'ordre de $30\ \mu\text{m}$) parcourue par le courant moyen.
- les fluctuations de tension liées aux variations de courant importantes (basculement de portes, charge de capacités parasites, "réveil" d'un circuit CMOS) sur l'inductance des connexions \rightarrow peuvent faire sortir l'alimentation de sa plage normale.

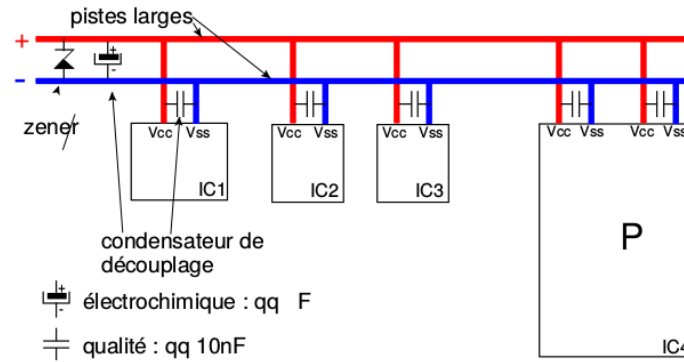


FIGURE 3.15 – Circuit électronique final

Les améliorations les plus courantes de l'alimentation sont

- l'utilisation de fils de plus forte section ou de pistes plus larges (quelques mm) ou de circuits multi-couches (permettant d'inclure plan de masse et plan d'alimentation)
- les condensateurs de découplage sous forme
 - d'un condensateur électrolytique (généralement quelques μF)
 - d'un ensemble de condensateurs de très bonne qualité disséminés sur toute la carte, le plus près possible des pattes d'alimentation de chaque gros circuit intégré et de chaque groupe de petits circuits
- une diode Zener (protection contre les surtensions)

Les condensateurs constituent des sources de tension localisée (à très court terme) vis-à-vis des impulsions de courant consommées par les circuits intégrés.

Le mot "découplage" qualifie le fait que les variations de consommation (composante alternative) propres du circuit ne sont pas vues par les fils d'alimentation, qui ne véhiculent que la composante continue (moyenne). Les inductances parasites du câblage ont donc beaucoup moins d'influence.

La diode Zener permet d'écarter les surtensions transitoires. Si celles-ci sont répétitives, l'absorption d'énergie par la Zener peut excéder ses capacités de refroidissement et la détruire. En cas de tension d'entrée trop importante, la Zener va également surchauffer et fondre, généralement en court-circuit, ce qui protégera les circuits coûteux en aval.

Isolation galvanique

définition coupure de tout lien galvanique entre 2 parties du montage

moyen couplage magnétique (transformateur) et couplage optique (optocoupleur, fibre optique)

C'est souvent nécessaire pour des raisons de protection des utilisateurs et des équipements (sécurité). Le but est de faire passer de la puissance/info d'une autre manière que via de l'électricité.

3.2.4 Compatibilité électromagnétique

définition discipline ayant pour but d'analyser et de résoudre l'ensemble des problèmes de parasitage EM d'un équipement par un autre

C'est une discipline de plus en plus importante en raison de la multiplication des équipements électroniques. Il existe des normes strictes depuis les années 90. On définit :

CEM/EMC compatibilité EM

IEM/EMI interférence EM

3.2.5 Notions embrassées par la CEM

les normes CEM, les types de couplages, les imperfections des composants (passif et surtout actifs car sources de perturbations), les boîtiers et blindages, le câblage, le routage des pistes dans les circuits imprimés (surtout masse et alim) et « tous les effets du second ordre ».

3.2.6 Exemple : alimentation à découpage

Exemple slide 81-85.

3.3 Câblage et connexions

3.3.1 Référence d'un signal

Rappel sur tension et masse slide 88. Nous ajoutons quelques subtilités :

1. impédance de masse : en pratique la "masse" d'un montage peut être un conducteur ayant une certaine extension physique \Rightarrow impédance $\neq 0 \Rightarrow$ lorsque parcouru par un courant, pas équipotentiel \Rightarrow plus vraiment une masse (f.e.m. parasite)
2. plusieurs montages : les masses de différents montages sont à priori pas au même potentiel (pas connecté ou connecté via des impédance $\neq 0$)

Pour rappel, la mise à terre est une connexion d'un conducteur au potentiel de la terre (sol) afin d'assurer la protection des utilisateurs et des équipements (le réseau de terre doit avoir l'impédance la plus faible possible). La masse (référence) et la terre (protection) ne sont pas forcément connectées.

On définit les appareils :

flottants aucune des 2 bornes du signal (entrée ou sortie) n'est connectée à la terre (appareils portatifs, appareils sur réseau à 3 bornes)

non flottants masse = terre

3.3.2 Montage "single-ended"

Cas idéal

Un montage "single-ended" possèdent les caractéristiques suivantes :

- un amplificateur "single-ended" (= asymétrique) comme un (non-)inverseur, suiveur à AOP. Au niveau multiplexage, il faut $N + 1$ fils pour N signaux.
- La référence du capteur = la référence de l'instrumentation

Dans le cas théorique $V_{in} = e_s$ (donc pas de parasites).

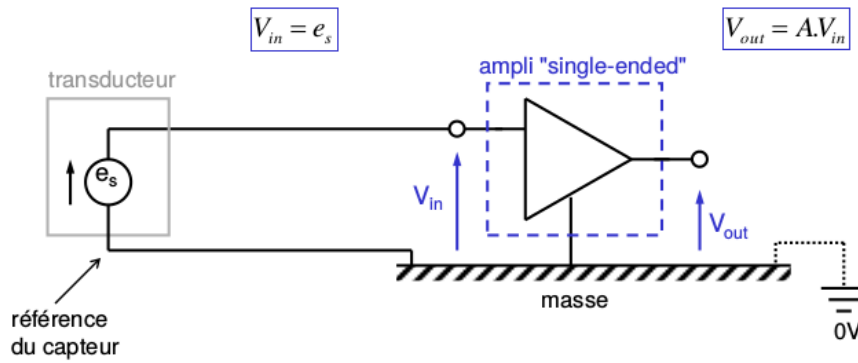


FIGURE 3.16 – Single-ended (idéal)

Cas réel

Dans le cas réel, une source parasite e_p vient s'ajouter car il existe une impédance de masse non négligeable et des parasites induits dans la boucle. Il en résulte $V_{in} = e_s + e_p$ et donc un signal dégradé.

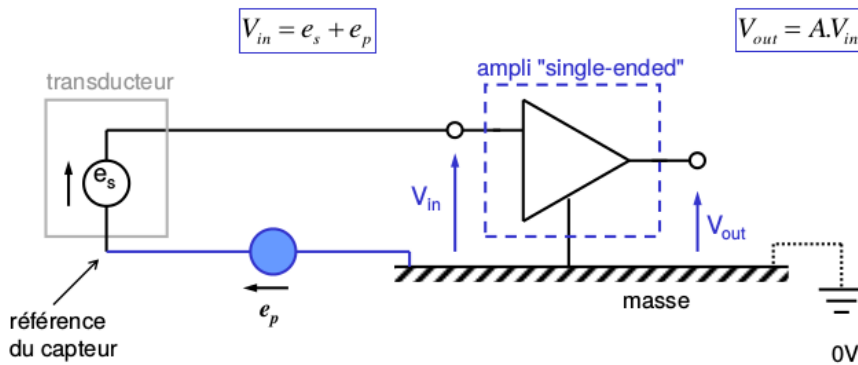


FIGURE 3.17 – Single-ended (réel)

On en conclut donc qu'il faut éviter les montages "single-ended". Sauf si la chute de tension sur l'impédance de masse ET les f.e.m induites sont négligeables. C'est le cas typiquement pour :

- un capteur proche de l'ampli
- un capteur éloigné mais isolé de son environnement et sa masse est ramenée à l'ampli par une connexion d'impédance négligeable

3.3.3 Montage différentiel

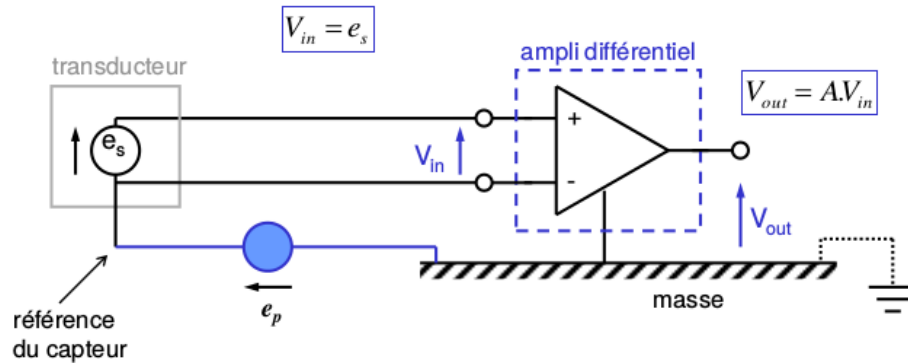


FIGURE 3.18 – Montage différentiel

Dans ce montage, nous avons :

- tension d'entrée de l'ampli différentiel
- tension différentielle
- tension de mode commun (parasites)
- tension de sortie
- taux de réjection en mode commun

$$\begin{aligned}
 V^- &= e_p & V^+ &= e_s + e_p \\
 V_{md} &= V^+ - V^- = e_s \\
 V_{mc} &= \frac{V^+ + V^-}{2} = e_p + \frac{e_s}{2} \\
 V_{out} &= A_{md}V_{md} + A_{mc}V_{mc} \\
 CMRR &= \frac{A_{md}}{A_{mc}}
 \end{aligned}$$

Il faut donc maximiser le CMRR (common mode rejection ratio). On en déduit les avantages et inconvénients suivants :

- avantages :
 - les parasites de mode commun sont rejetés
 - les parasites par couplage galvanique et les autres parasites induits en mode commun sont rejetés
 - signal dont aucune des bornes ne peut être considérée comme une masse (même imparfaite). ex : tension de déséquilibre d'un pont de Wheatstone ou un montage porté à une tension élevée.
- inconvénients :
 - les parasites de mode différentiel sont toujours amplifiés
 - liaison $2N$ (ou $2N + 1$) fils pour N signaux

Remarques : en instrumentation, la tension de mode commun est souvent du même ordre de grandeur voir plus élevée que la tension différentielle. On essaiera de faire apparaître les parasites sous forme de tension en mode commun car elles seront rejetées (pas entièrement, dépend du $CMRR$). Hélas, un bon $CMRR$ ne suffit pas.

Foire aux questions

Sur le slide « montage différentiel: principe », on voit que $V_{in}=e_s$ et que du coup $V_{out}=A \cdot V_{in}=A \cdot e_s$ ensuite au slide suivant on voit une formule de V_{out} faisant intervenir e_p (parasite), j'ai du mal à saisir que vaut vraiment V_{out} au final?

Sur le slide « montage différentiel: principe », on voit qu'en première approximation, le montage différentiel permet de s'affranchir des problèmes en mode commun ; c'est-à-dire que la tension de mode commun à l'entrée n'est pas répercutée à la sortie.

Il s'agit toutefois d'une approximation. En fait, ce problème est minimisé, mais une partie de la tension de mode commun est quand même transmise à la sortie :

- à cause du taux de réjection de mode commun fini de l'amplificateur
- à cause de la dissymétrie des impédances des voies d'entrées.

Pour un multiplexeur, les deux montages s'implémentent comme illustré à la Figure 3.19

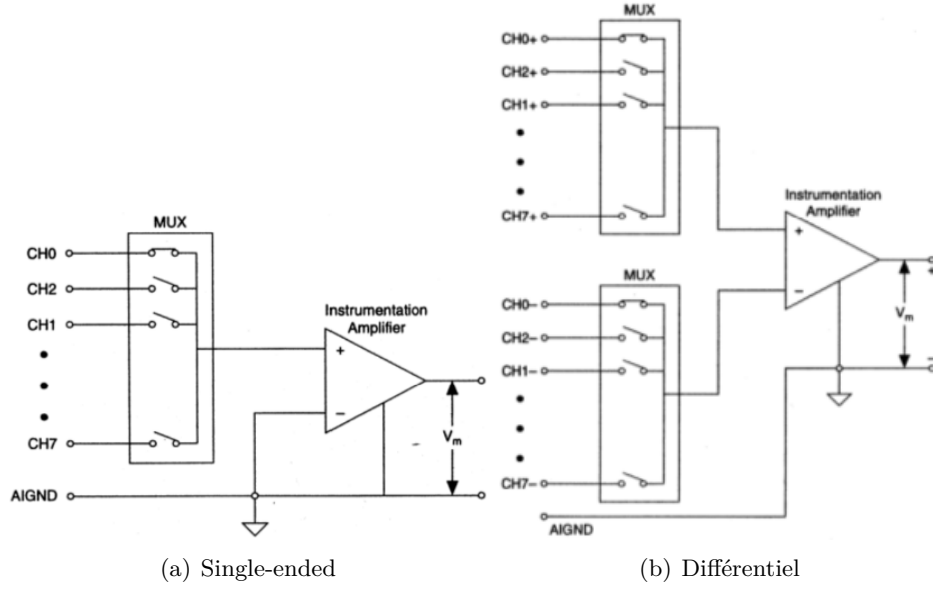


FIGURE 3.19 – Implémentation avec un multiplexeur

3.3.4 Symétrie des voies d'amenée

Déséquilibre série

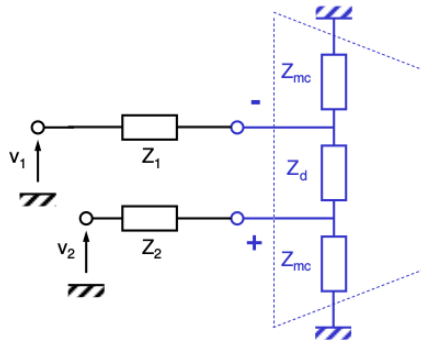


FIGURE 3.20 – Déséquilibre série

Soit Z_1, Z_2 les impédances série des voies d'amenée (souvent résistif) et soit un ampli différentiel ayant comme impédances d'entrée :

- 1 impédance différentielle Z_d (hyp : ∞)
- 2 impédances mode commun Z_{mc} (hyp : identiques)

Souvent $Z_{mc} = 10^{10} \Omega // \text{capa en pF} \Rightarrow \text{passe-bas } f_c \approx 10 \text{ Hz}$. Nous avons donc :

$$v_d = v_2 - v_1 \quad v'_d = v^+ - v^- \quad v_{mc} = \frac{v_1 + v_2}{2} \quad v'_{mc} = \frac{v^+ + v^-}{2}$$

Les tensions à l'entrée de l'ampli sont :

$$v^- = \frac{Z_{mc}}{Z_1 + Z_{mc}} v_1 \quad v^+ = \frac{Z_{mc}}{Z_2 + Z_{mc}} v_2$$

en faisant l'hypothèse que $Z_{mc} \gg Z_1, Z_2$:

$$v'_{mc} \approx v_{mc} \quad v'_d = v_d + \frac{Z_1 - Z_2}{Z_{mc}} v_{mc}$$

On se rend compte que la tension différentielle est polluée par une fraction de la tension de mode commun, fraction d'autant plus importante que Z_1 et Z_2 sont différentes et que Z_{mc} est petit. Tout déséquilibre engendrera une dégradation du *CMRR*. En particulier, il faut que $R_1 = R_2$ pour une bonne réjection des tensions de mode commun continues et basse fréquence.

Déséquilibre parallèle

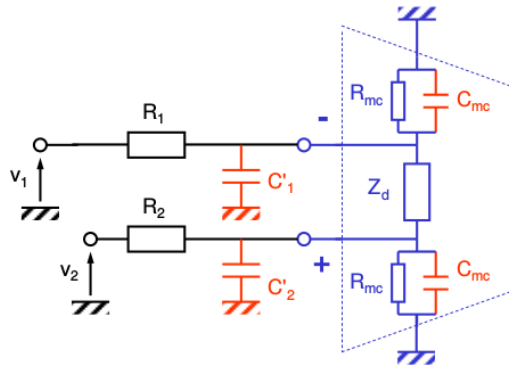
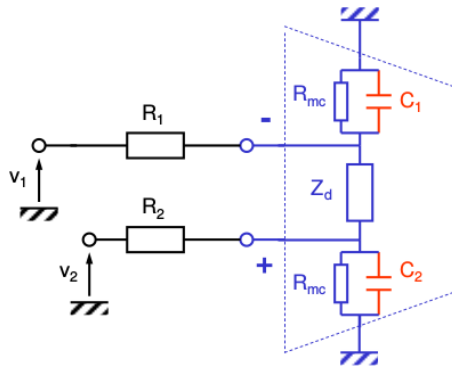


FIGURE 3.21 – Déséquilibre parallèle

On ajoute maintenant C'_1, C'_2 des impédances // (parasite) venant s'ajouter aux 2 caps C_{mc} de l'ampli. Nous avons donc :

$$C_1 = C'_1 + C_{mc} \quad C_2 = C'_2 + C_{mc}$$



En supposant toujours que $Z_d \gg$

$$v^- = \frac{(R_{mc} // C_1)}{R_1 + (R_{mc} // C_1)} \quad v^+ = \frac{(R_{mc} // C_2)}{R_2 + (R_{mc} // C_2)}$$

Dans la gamme de fréquence $\frac{1}{R_{mc}C_1}, \frac{1}{R_{mc}C_2} \ll \omega_{mc} \ll \frac{1}{R_1C_1}, \frac{1}{R_2C_2}$ on a :

$$v'_{mc} \approx v_{mc} \quad v'_d = v_d + j\omega(R_1C_1 - R_2C_2)v_{mc}$$

De nouveau, la tension différentielle est polluée par une fraction de la tension de mode commun, fraction d'autant plus importante que C_1 et C_2 sont différentes, mais cette fois, c'est surtout pour les fréquences plus élevées.

En pratique, C'_1 et C'_2 sont des capas parasites existant par rapport au blindage électrostatique des voies d'amenée, alors que précédemment, on a fait l'hypothèse d'être à la masse. En portant le blindage à la tension de mode commun v_{mc} , on annule la tension différentielle parasite due au déséquilibre de C'_1, C'_2 , c'est la *garde*.

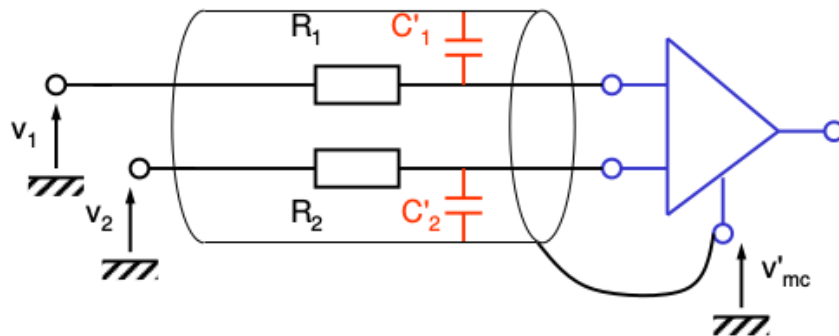


FIGURE 3.22 – Déséquilibre parallèle : garde

3.3.5 Montage différentiel avec v_{mc} élevée

Avant, on avait $2N + 1$ conducteurs et un v_{mc} relativement faible (les 2 références restaient proches). Dans le cas d'une source flottante (pas connectée à la référence) on a :

- $2N$ conducteurs
- tension de mode commun quelconque et variable dans le temps (AC + DC)

Une très mauvaise idée car nous aurons une source de perturbations importante qui risquerait de détruire le matériel par surtension.

N.B. : vérifier la capa de l'ampli à tenir la tension de mode commun (?).

1^{ère} solution : bias resistor pour source flottante

Il faut limiter la tension de mode commun, donc soit on utilise $2N + 1$ conducteurs (donc retour au cas précédent) soit on utilise des résistances offrant une liaison galvanique de haute impédance ("bias resistor") :

- meilleur symétrie que $2N + 1$ conducteurs
- valeur suffisamment élevée pour ne pas imposer le potentiel des entrées
- mais suffisamment faible pour éviter que la tension de mode commun soit trop éloignée de la référence de l'instrumentation
- typiquement : 10 kHz à 100 kHz

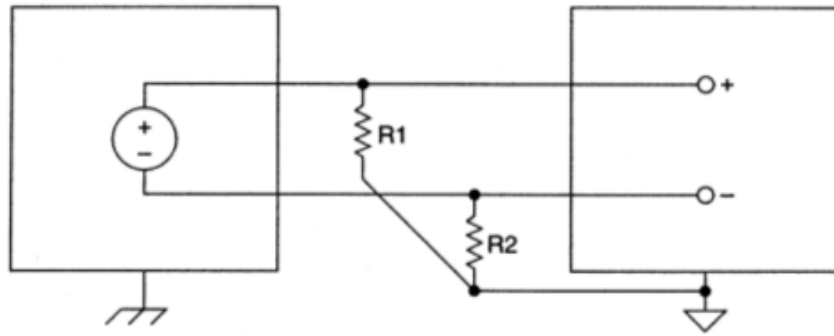


FIGURE 3.23 – bias resistor pour source flottante

2^{ème} solution : ampli d'isolation

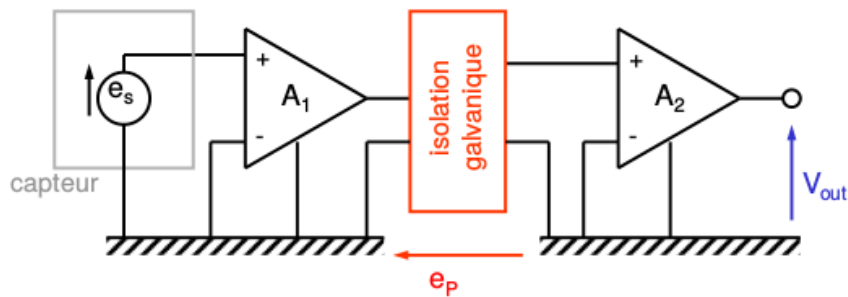


FIGURE 3.24 – Ampli d'isolation

Comme ceci l'instrumentation au potentiel du capteur possède sa propre alimentation et donc pas de mode commun.

3.3.6 Conclusion

Il y a 3 cas à distinguer :

1. les références sont identiques :
 - différence de potentiel nulle ou négligeable : c'est l'exception, les f.e.m. par impédance de masse et parasites sont négligeables, la référence est indifféremment la masse ou la terre. Un simple montage asymétrique convient.
2. les références sont proches :
 - tension de mode commun "faible" : typiquement un cas $2N + 1$ fils. Un montage différentiel "simple" convient (il faut vérifier la limite de l'ampli vis-à-vis du mode commun)
3. les références sont éloignées :
 - tension de mode commun élevée (ou quelconque) : capteur flottant et porté à un potentiel élevé. Il faut limiter le mode commun $\Rightarrow 2N + 1$ fil ou bias resistors ou reprendre le mode commun grâce à l'ampli d'isolation.

De plus, au niveau de la boucle différentielle, les mesures classiques pour limiter les parasites sont le câble torsadé ou coaxial, le blindage des câbles (complexe), etc.

3.4 Transmission des signaux

3.4.1 Introduction

La majorité des transmissions des signaux se font par tension analogique, le montage différentiel ne résout pas tout (il résout surtout le couplage galvanique). Pour les environnements très parasites et/ou longues distances, nous aurons recours à des transmissions par boucle de courant, par fréquence, par signal optique ou des transmission numérique.

Inconvénients d'une transmission en tension

Illustrons une transmission en tension (Figure 3.25). Nous aurons donc R_{in} élevé et R_{out} faible (adaptation d'impédance en tension) mais la liaison à distance possède une R_{fils} non négligeable. La sortie obtenue est donc

$$v = e \frac{R_{in}}{R_{out} + R_{in} + R_{fils}} < e$$

On a donc un affaiblissement du signal, 1^{er} inconvénient.

Prenons le cas maintenant d'une tension parasite par couplage magnétique (Figure 3.26)

$$v = (e_s + e_p) \frac{R_{in}}{R_{out} + R_{in}}$$

Le parasite induit se superpose au signal, 2^{ème} inconvénient

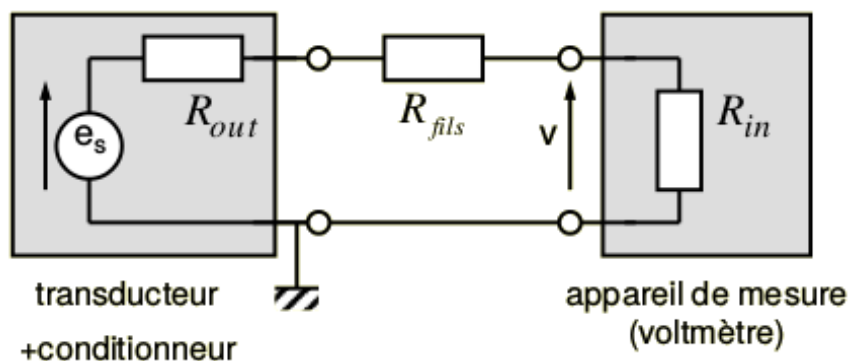


FIGURE 3.25 – Transmission en tension : résistance de ligne

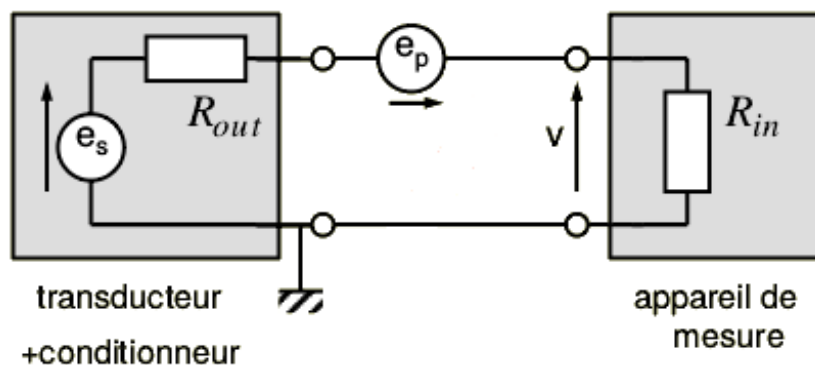


FIGURE 3.26 – Transmission en tension : parasite de ligne par couplage magnétique

3.4.2 Boucle de courant

Le but est de passer l'information non plus par une tension, mais par un courant. Il est en pratique plus facile d'obtenir R_{out} (commande en courant) élevée que R_{in} élevée (commande en tension). Dans le cas de la Figure 3.27, nous obtenons $(R_{in} + R_{fils})i = R_{out}(i_s - i)$ et donc

$$i = \frac{R_{out}}{R_{out} + R_{in} + R_{fils}} i_s$$

L'affaiblissement du signal est beaucoup plus faible qu'en tension (car plus facile d'obtenir un R_{out} élevée qu'un R_{in} élevée).

Avec le couplage magnétique (Figure 3.28) :

$$i_p = \frac{e_p}{R_{out} + R_{in}}$$

Comme R_{out} élevée, $i_p \ll i_s \Rightarrow$ bonne immunité aux parasites magnétiques.

On décèle donc de la transmission en courant plusieurs avantages :

- bien pour transmission longue distance (1 km ou plus) car l'impédance des fils influence peu le courant
- bonne immunité aux f.e.m. induites car les valeurs idéales de R_{out} et R_{in} sont plus facile à approcher en commande en courant qu'en commande en tension
- On peut utiliser un courant $\neq 0$ pour représenter la valeur 0 afin de détecter la rupture de la liaison

Il existe 2 standards encore très répandus : la boucle 4-20 mA ou 10-50 mA. Néanmoins, la solution plus moderne est la transmission numérique.

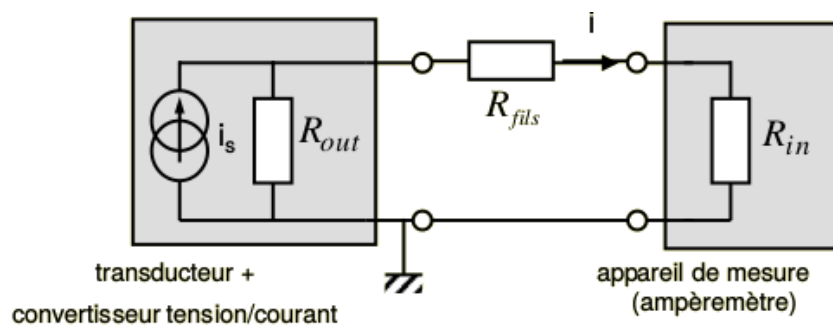


FIGURE 3.27 – Transmission en courant : résistance de ligne

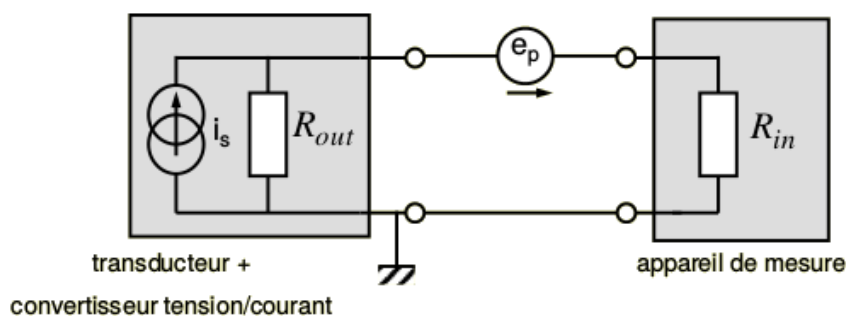


FIGURE 3.28 – Transmission en courant : parasite de ligne par couplage magnétique

3.5 Câblage de la masse

On a plusieurs circuits qui partagent la même alimentation et qui doivent s'échanger de l'information, chacun devant être connecté à une référence unique (masse). Comment câbler ?

3.5.1 Interconnexion des circuits

Il faut éviter les impédances communes → mettre en étoile → si le PCM a une impédance nulle
⇒ pas de couplage d'impédance

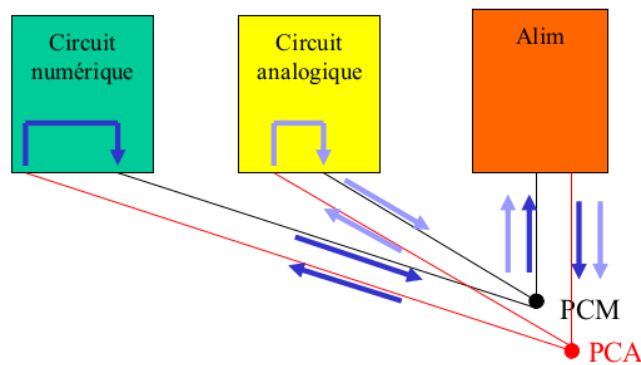
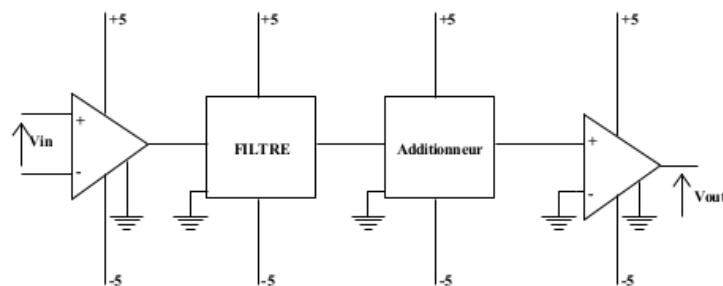


FIGURE 3.29 – Interconnexion des circuits en étoile

3.5.2 Câblage de la masse analogique



Dans le cas analogique, que faire ? Étoile ou cascade ?

Masse en étoile

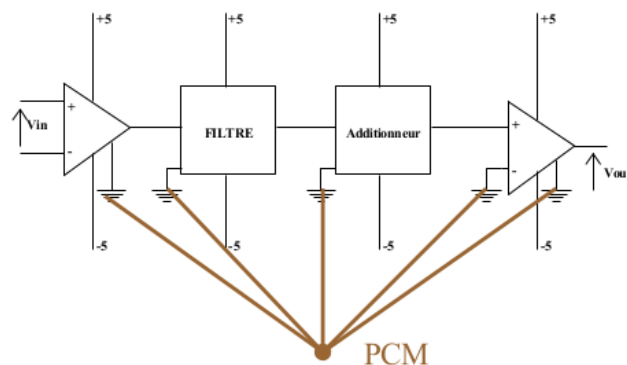


FIGURE 3.30 – Masse analogique en étoile

Avantages pas d'impédance commune

Désavantages longueur des pistes et formation de boucle

Masse en cascade

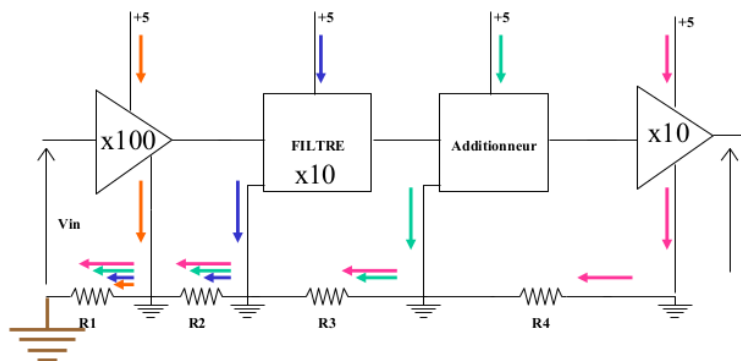


FIGURE 3.31 – Masse analogique en cascade (amont)

Dans ce cas-ci, tous les courants passent pas $R_1 \Rightarrow V_{in} = V_{out}/10^4$ car on amplifie $V_{in} + i_i R_1$!

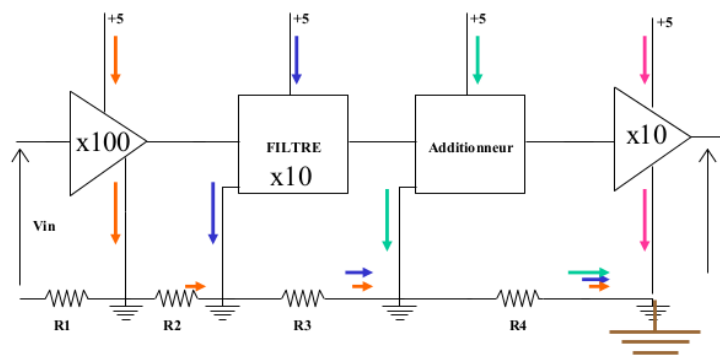


FIGURE 3.32 – Masse analogique en cascade (aval)

Dans ce cas-là, nous avons minimiser les courants dans R_1 .

3.5.3 Câblage de la masse numérique

À haute fréquence, l'effet selfique des câbles devient dominant \Rightarrow pistes à grande impédance et courants passent par capas parasites. Pour contrer cela, on ne fait plus une masse en étoile mais un plan de masse, ceci minimise les inductances et les boucles. Le courant suivra le chemin de moindre impédance.

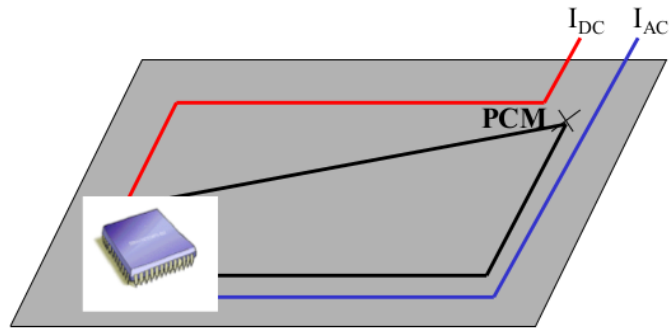
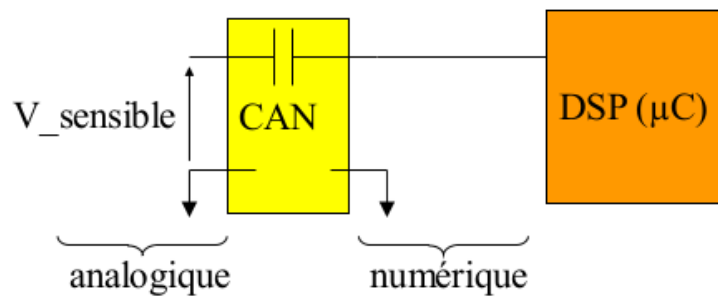
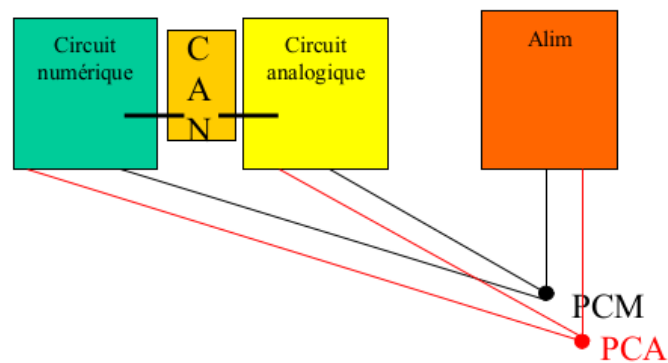


FIGURE 3.33 – Plan de masse

3.5.4 CAN et CNA



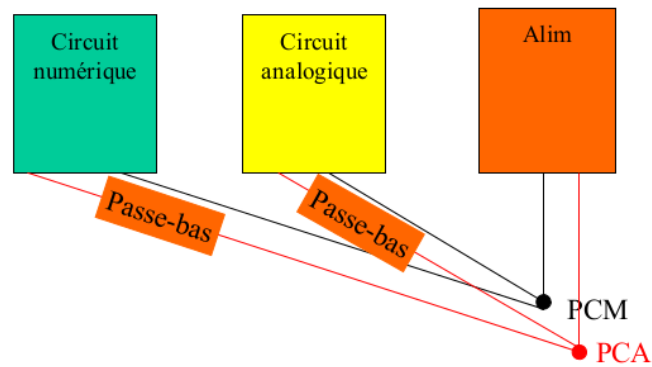
Dans un CAN/CNA, il y a un faible courant qui circule à travers sa capa parasite. Il faut 2 masses distinctes pour conserver une topologie en étoile et il faut placer le CAN sur le point central de masse



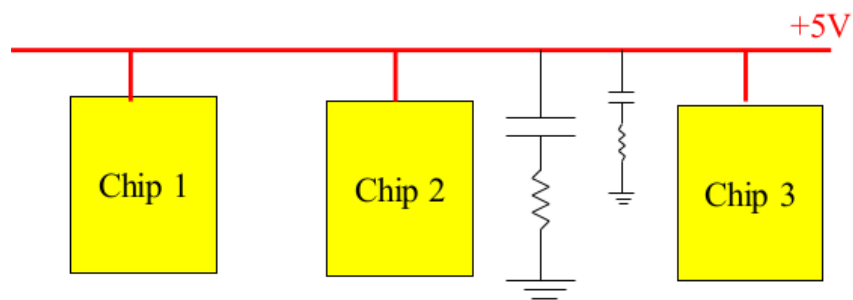
Câblage des alimentation

2 problèmes se posent :

- Ripple des alimentation à découpage (fluctuation autour de la valeur consigne)
- Consommation des différents circuits



Il faut mettre une capa a côté du composant, elle jouera le rôle de réservoir de charge. Sachant que la résistance parasite est d'autant plus grande que la capa est grande, on placera une plus petite capa en parallèle dans le cas HF car c'est la résistance qui est gênante.



Chapitre 4

Conditionnement du signal

Introduction

L'information électronique peut se trouver sur beaucoup de forme (tension, courant, charge électrique, impédance ou variation d'impédance). Mais beaucoup de dispositifs de mesure ne traitent que des signaux électriques sous forme de tension, dans une gamme de valeur déterminée. Pour remédier à cela, nous avons besoin d'un conditionneur

conditionneur un montage électronique qui transforme la grandeur de sortie du transducteur en tension (si nécessaire) et l'amplifie

Il peut aussi corriger les problèmes de linéarité de la caractéristique du transducteur et de compensation des grandeurs d'influence.

Principes fondamentaux de mesure

Il existe 2 principes de base :

1. méthode de déflexion, c-à-d mesurer la valeur absolue d'une grandeur (mesure classique)
2. méthode de zéro, c-à-d compenser la valeur absolue d'une grandeur par des valeurs étalonnées connues, plus robuste aux parasites (comparaison) mais plus lent (itératif)

On peut aussi avoir un signal fréquentiel car :

- il est insensible aux parasites
- convient bien pour les longues distances
- avec une conversion A/N aisée par comptage de périodes
- à des références de fréquences très précises

on convertit en fréquence grâce à un oscillateur LC dont l'une des 2 impédances est le capteur.

On peut détecter le signal par

- mesure direct de la fréquence (valeur absolue)
- battement avec un oscillateur de référence (valeur relative, plus souvent)

4.1 Conversion du signal

4.1.1 Transducteur délivrant un courant

Le conditionneur est un convertisseur courant/tension.

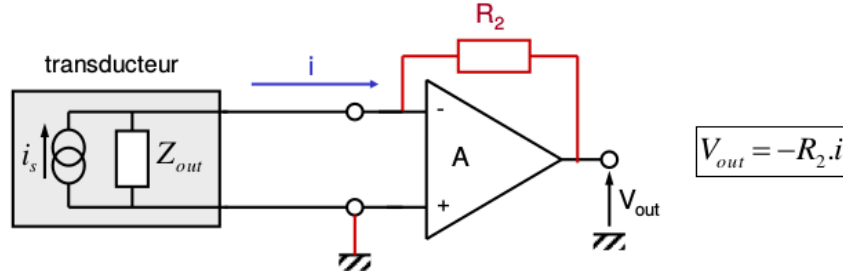


FIGURE 4.1 – Convertisseur courant/tension

Par le zéro virtuel, il n'y a pas de courant dans Z_{out} , donc le résultat est peu sensible à l'impédance de sortie du transducteur. Par contre, si courant faible (nA), il faut $R_2 \gg$ (bonjour l'encombrement et le bruit de fond). Il faut aussi faire gaffe aux courants de polarisation de l'AOP (CN : $i_{pol} \ll i$)

4.1.2 Transducteur délivrant une charge électrique

Le conditionneur est un convertisseur charge/tension.

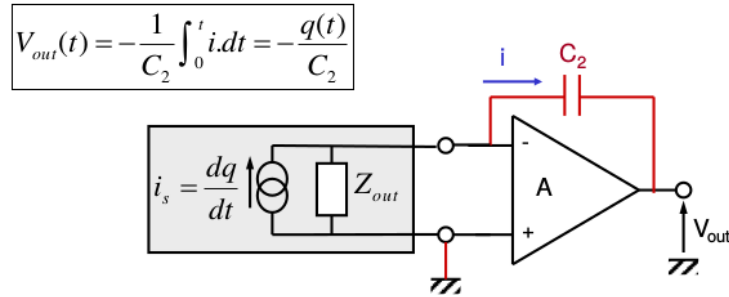


FIGURE 4.2 – Convertisseur charge/tension

En pratique, il faut une résistance en // sur C_2 pour permettre la circulation du courant de polarisation de l'AOP \Rightarrow comportement type passe-haut.

4.1.3 Transducteur résistif (résistance absolue)

Mesure de résistance "4 fils" : permet la mesure précise de résistance de faible valeur.

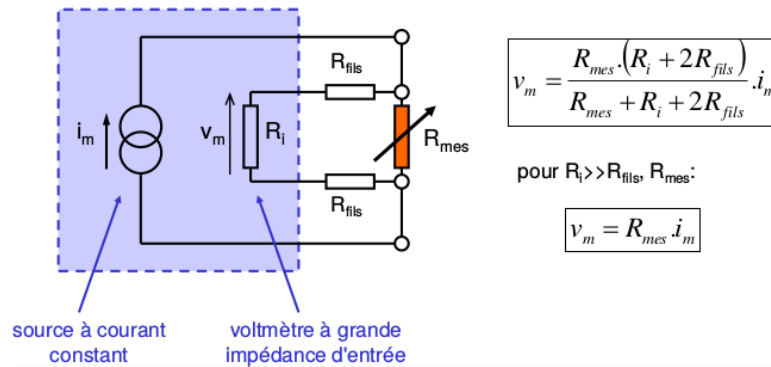


FIGURE 4.3 – Mesure de résistance 4 fils

4.1.4 Transducteur résistif (variation de résistance) : Pont de Wheatstone

- Méthode de déflexion :
 - mesure la différence de tension apparaissant dans la branche diagonale suite à la variation de résistance d'une des branches du pont
 - nécessite une source de tension stable
- Méthode du zéro
 - annulation de la f.e.m. précédente par variation d'une seconde résistance calibrée
 - nécessite PAS d'une source de tension stable
 - plus lent

1 résistance variable

- hypothèses :
 - Impédance de source négligeable
 - Impédance du voltmètre très élevée

$$v_{ab} = \left(\frac{R_4}{R_1 + R_4} - \frac{R_3}{R_2 + R_3} \right) E$$

la variation de R_1 faible (max 1 %), on linéarise

$$\begin{aligned} \Delta v_{ab} &= \frac{\partial v_{ab}}{\partial R_1} \Delta R_1 \\ &= -E \frac{R_4}{(R_1 + R_4)^2} \Delta R_1 \end{aligned}$$

Si les 4 résistances sont identiques :

$$\Delta v_{ab} = -\frac{E}{4} \frac{\Delta R}{R}$$

Pour augmenter la sensibilité, $\nearrow E$, mais limité par le courant max (10~100 mA max)

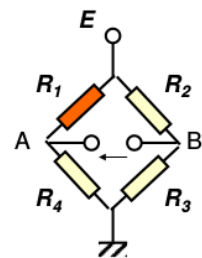


FIGURE 4.4 – Pont de Wheatstone : 1 résistance variable

montage "push-pull" (2 résistances)

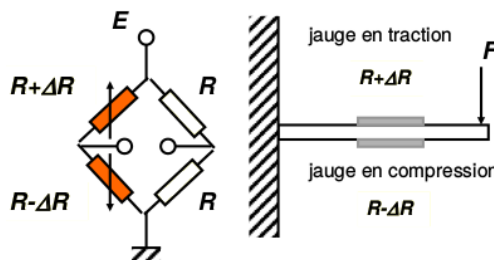


FIGURE 4.5 – Pont de Wheatstone : "push-pull" (2 résistances variable)

le capteur impose des variations = et $><$ aux 2 résistances variables. Ceci renforce les différences, doublant la sensibilité

$$\Delta v_{ab} = -\frac{E}{2} \frac{\Delta R}{R}$$

4 résistances variables

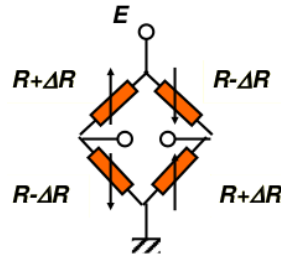


FIGURE 4.6 – Pont de Wheatstone : 4 résistances variables

Sensibilité encore doublé (donc quadruplé au total)

$$\Delta v_{ab} = -E \frac{\Delta R}{R}$$

Mesure "3 fils"

Autre application du montage à 2 résistances variables, il élimine l'influence des variations de résistance des fils de connexion au capteur (soustraction des variations des 2 branches de gauche). Il possède la même sensibilité que le pont de Wheatstone à **1 seule** résistance variable

$$\Delta v_{ab} = -\frac{E}{4} \frac{\Delta R}{R}$$

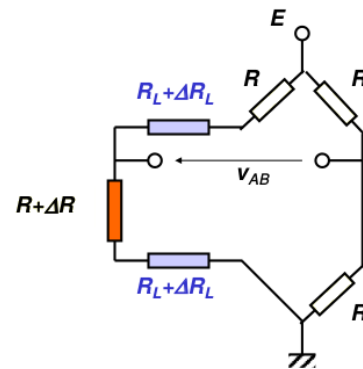


FIGURE 4.7 – Pont de Wheatstone : mesure "3 fils"

4.1.5 Transducteur réactif (pont d'impédance)

Généralisation du pont de Wheatstone avec $Z_1, Z_2 =$ réactances, sous principe du "push-pull" avec la linéarité et une meilleure sensibilité. Par contre, l'alim. doit être en alternatif (typiquement quelques kHz)

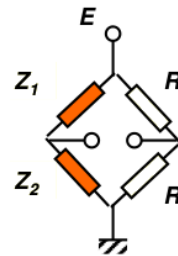


FIGURE 4.8 – Pont d'impédance

4.2 Amplification

4.2.1 Introduction

Il y a 4 bonnes raisons d'amplifier :

1. Protection vis-à-vis des parasites augmentant le niveau relatif du signal (amplifier le plus près du transducteur, pré-ampli grand gain / faible bruit)
2. Précision de la conversion analogique/numérique (perte de précision si le signal ne couvre pas toute la gamme de tension d'entrée du CAN, amplification à gain variable)
3. réjection des parasites de mode commun (amplification différentielle)
4. adaptation d'impédance (le plus souvent réalisable au niveau de l'ampli)

4.2.2 Montages et composants amplificateurs

Généralement, on veut :

- Pré-ampli à gain élevé et faible bruit (souvent étages d'entrée à transistors discrets)
- ampli différentiel :
 - entrée différentiel
 - gain variable
 - CMRR élevé
 - symétrie des entrée
 - supporte tension de mode commun élevée

Montage à 1 ampli-op

Le schéma de base est un montage à 4 résistances :

- rétroaction sur la branche (-)
- diviseur sur la branche (+)

Le signal différentiel est amplifié d'un gain fixe et le signal mc est amplifié d'une petite valeur (voir nulle).

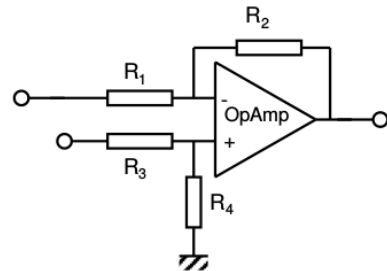


FIGURE 4.9 – montage à un seul ampli-op

$$G_d = \frac{R_1 + R_2}{2R_1} \left(\frac{R_4}{R_3 + R_4} + \frac{R_2}{R_1 + R_2} \right) \quad G_{mc} = \frac{R_1 R_4 - R_2 R_3}{R_1 (R_3 + R_4)}$$

Démonstration.

$$V_o = V_{in+} \frac{R_4}{R_3 + R_4} \frac{R_2 + R_1}{R_1} - V_{in-} \frac{R_2}{R_1}$$

Pour le mode commun, par définition $V_{in+} = V_{in-} = V_{cm}$, donc

$$V_o = V_{cm} \frac{R_4}{R_3 + R_4} \frac{R_2 + R_1}{R_1} - V_{cm} \frac{R_2}{R_1}$$

$$\begin{aligned} G_{cm} = \frac{V_o}{V_{cm}} &= \frac{R_4}{R_3 + R_4} \frac{R_2 + R_1}{R_1} - \frac{R_2}{R_1} \\ &= \frac{R_1 R_4 - R_2 R_3}{R_1 (R_3 + R_4)} \end{aligned}$$

Pour le mode différentiel, par définition $V_{in+} = -V_{in-} = \frac{V_{dm}}{2}$, donc

$$V_o = \frac{V_{dm}}{2} \frac{R_4}{R_3 + R_4} \frac{R_2 + R_1}{R_1} + \frac{V_{dm}}{2} \frac{R_2}{R_1}$$

$$\begin{aligned} G_d = \frac{V_o}{V_{dm}} &= \frac{1}{2} \frac{R_4}{R_3 + R_4} \frac{R_2 + R_1}{R_1} + \frac{1}{2} \frac{R_2}{R_1} \\ &= \frac{R_1 + R_2}{2R_1} \left(\frac{R_4}{R_3 + R_4} + \frac{R_2}{R_1 + R_2} \right) \end{aligned}$$

□

On peut théoriquement annuler G_{mc} si

$$\frac{R_2}{R_1} = \frac{R_4}{R_3} \Rightarrow G_d = \frac{R_2}{R_1}$$

. En pratique $R_1 = R_3$ et $R_2 = R_4$ mais ce n'est jamais réellement satisfait à cause des tolérances sur les résistances.

Les résistance de source doivent être incluse dans R_1 et R_3 .

inconvénients faible impédance d'entrée (gain va dépendre des résistances de source du montage en amont) et difficile de réaliser un gain variable

Montage à 2 ampli-op

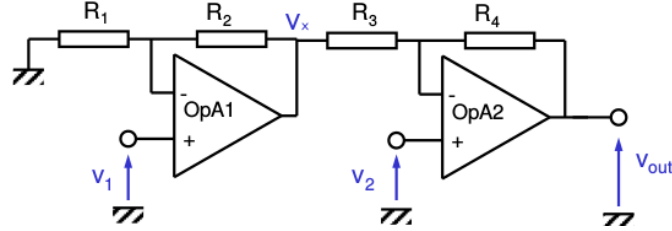


FIGURE 4.10 – Montage à 2 ampli-op

$$G_d = \frac{1}{2} \left[1 + \frac{R_4}{R_3} \left(2 + \frac{R_2}{R_1} \right) \right] \quad G_{mc} = \frac{R_1 R_3 - R_2 R_4}{R_1 R_3}$$

Démonstration.

$$V_x = \frac{R_1 + R_2}{R_1} V_1$$

$$\Rightarrow V_{out} = -\frac{R_4}{R_3} \frac{R_1 + R_2}{R_1} V_1 + \frac{R_3 + R_4}{R_3} V_2$$

pour le mode commun $V_1 = V_2 = V_{mc}$

$$\begin{aligned} G_{mc} &= \frac{V_{out}}{V_{mc}} = \frac{R_1 R_3 + R_1 R_4 - R_1 R_4 - R_2 R_4}{R_1 R_3} \\ &= 1 - \frac{R_2 R_4}{R_1 R_3} \end{aligned}$$

pour le mode différentiel $V_1 = -V_2 = \frac{V_d}{2}$

$$\begin{aligned} G_d &= \frac{V_{out}}{V_d} = \frac{1}{2} \left(1 + \frac{R_4}{R_3} + \frac{R_4}{R_3} \frac{R_1 + R_2}{R_1} \right) \\ &= \frac{1}{2} \left[1 + \frac{R_4}{R_3} \left(2 + \frac{R_2}{R_1} \right) \right] \end{aligned}$$

□

De nouveau, on peut annuler G_{mc} si

$$\frac{R_1}{R_2} = \frac{R_4}{R_3} \Rightarrow G_d = 1 + \frac{R_1}{R_2}$$

— **avantages :**

— impédances d'entrée élevées (celle de AOP) \Rightarrow gains indépendants des impédances de source

— **inconvénients :**

- si v_{cm} élevée et G_d faible \rightarrow risque de saturation du 1^{er} étage
- les parcours des signaux (+) et (-) ne sont pas identiques, de sorte que la réponse en fréquence n'est pas la même pour les deux signaux
- par chaque valeur du gain, il faut apparier 2×2 résistances

Ampli d'instrumentation (3 ampli-op)

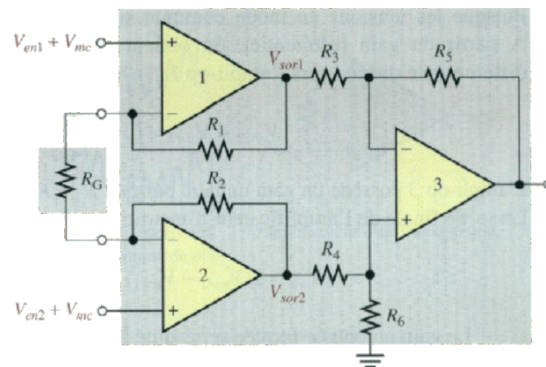


FIGURE 4.11 – Ampli d'instrumentation

C'est la solution standard. Chaque voie passe par un AOP monté en non-inverseur, le 3^{ème} AOP réalise la différence entre les deux signaux.

- **atouts :**
 - Impédance d'entrée élevée
 - CMRR 90 à 120 dB
 - symétrie des deux voies
 - résistance de réglage externe (R_G) pour faire varier le gain sans dégrader le CMRR
 - Le potentiel au milieu de $R_G = v_{mc} \Rightarrow$ peut être utilisé pour circuit de garde
- **limitation :**
 - ça va pas si v_{mc} dépasse 70 % des tensions d'alim.

Ampli d'isolation

C.f sous-section 3.3.5 (2 bornes de masse, 1 avant l'isolation, 1 après). On l'utilise quand v_{mc} est trop grand pour utiliser un ampli d'instrumentation. C-à-d que soit le signal différentiel est très faible sur la tension de mode commun $> 70\%$ de l'alim., soit la différence de tension entre les masses présente un danger.

Imperfections des ampli-op

2 cas, le décalage statique et les caractéristiques dynamiques.

Décalage statique de 2 origines : le déséquilibre des voies inverseuse et non-inverseuse (\Rightarrow ampli. de précision) et les courants de polarisation (courant d'entrée de AOP). Ces grandeurs varient avec la température et la tension d'alim. On peut essayer de compenser le décalage globale manuellement ou automatiquement (autozéro)

Caractéristique dynamique la bande passante et le slew-rate (pente max. qu'un AOP peut délivrer).

Chapitre 5

Conversion A/N

Chapitre 6

Dimensionner et analyser

Deuxième partie

Filtrage numérique, analyse du signal de sortie, capteurs

Troisième partie

Les capteurs