



# Génération de signaux

Olivier Bou Matar, Yannick Dusch, Cécile Ghouila Houri, Marc Goueygou, Philippe Pernod, Bogdan Piwakowski, Cathy Sion, Abdelkrim Talbi, Nicolas Tiercelin

## Électronique

# Plan du cours

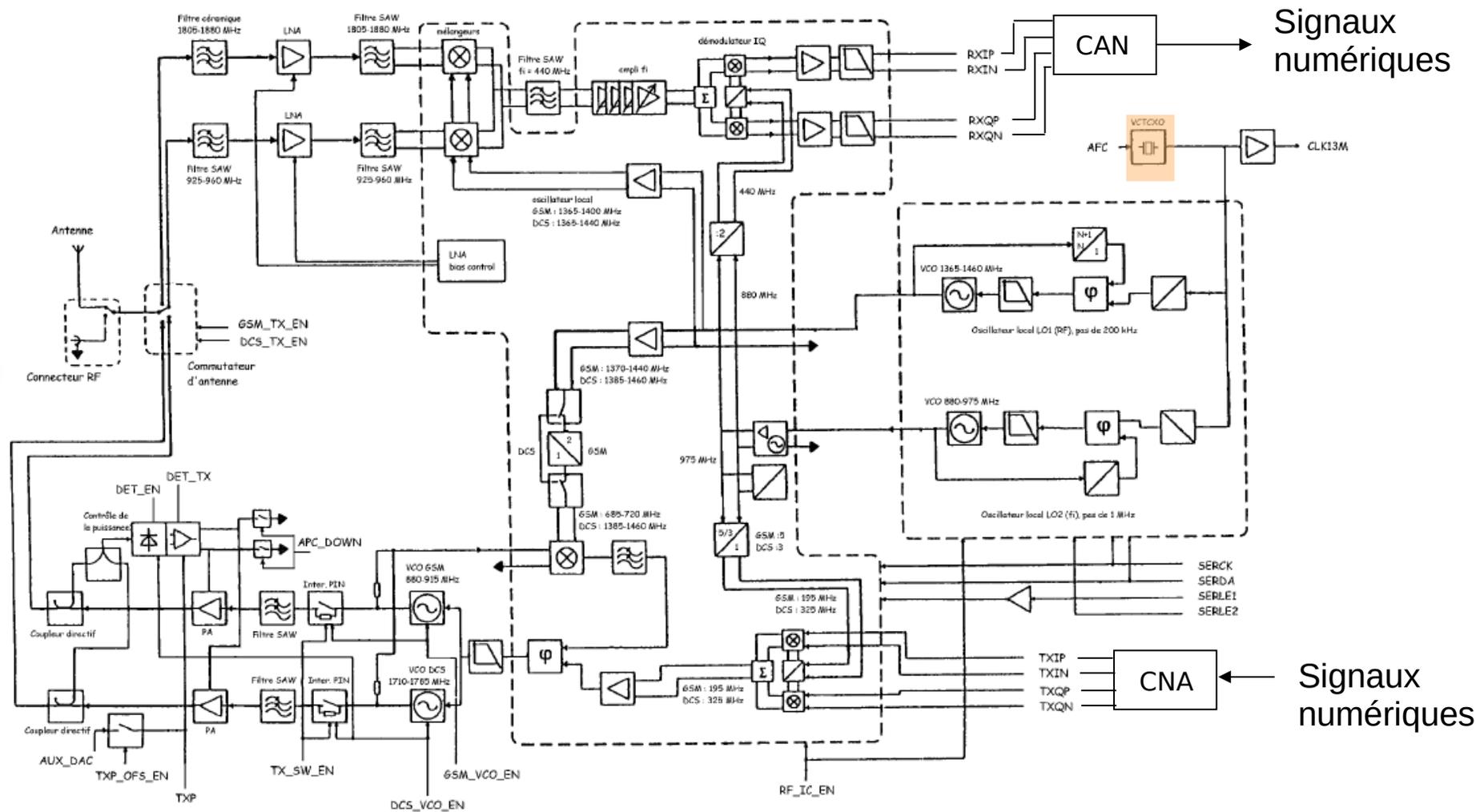
## **1) Introduction**

## 2) Oscillateurs sinusoidaux

## 3) Oscillateurs à relaxation

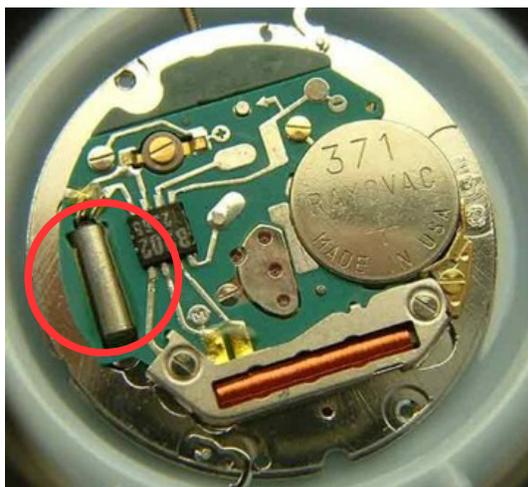
# Introduction

Source : Jean-Philippe Muller



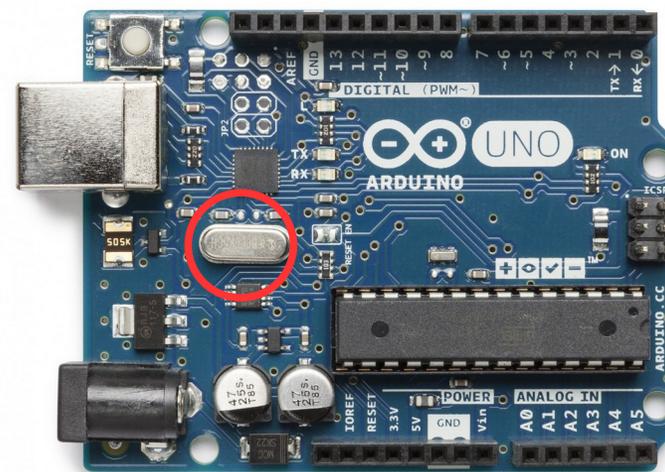
# Introduction

## Montre à quartz



Source: <http://www.atimelyperspective.com>

## Arduino Uno



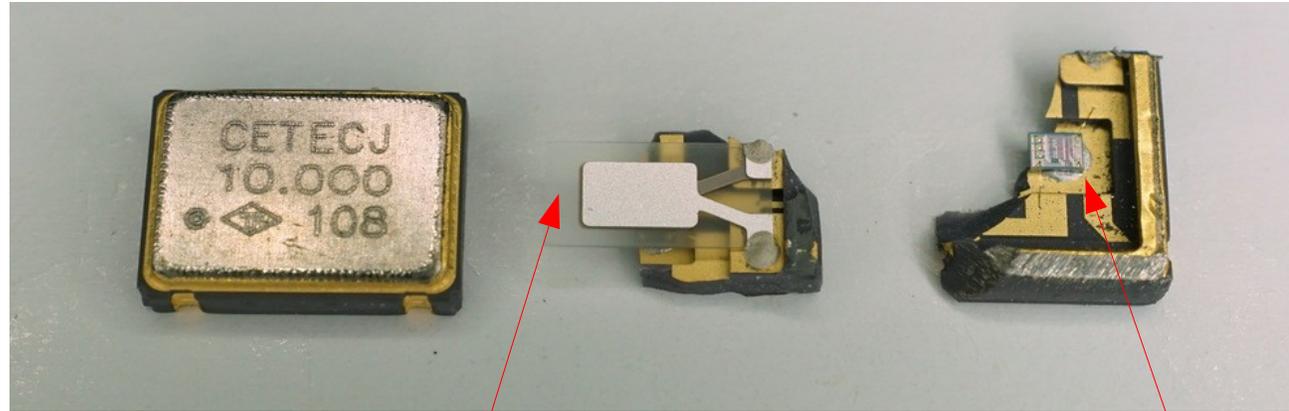
## Oscillateur 5G 10-43GHz



Source: Pasternack

# Introduction

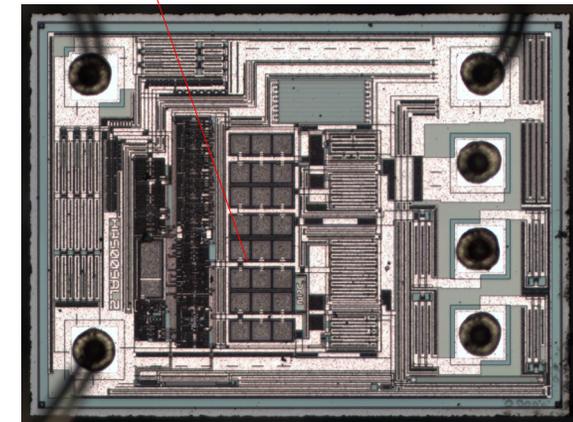
## Oscillateur 10 MHz Seiko NPC SM5009



Source: Zeptobars

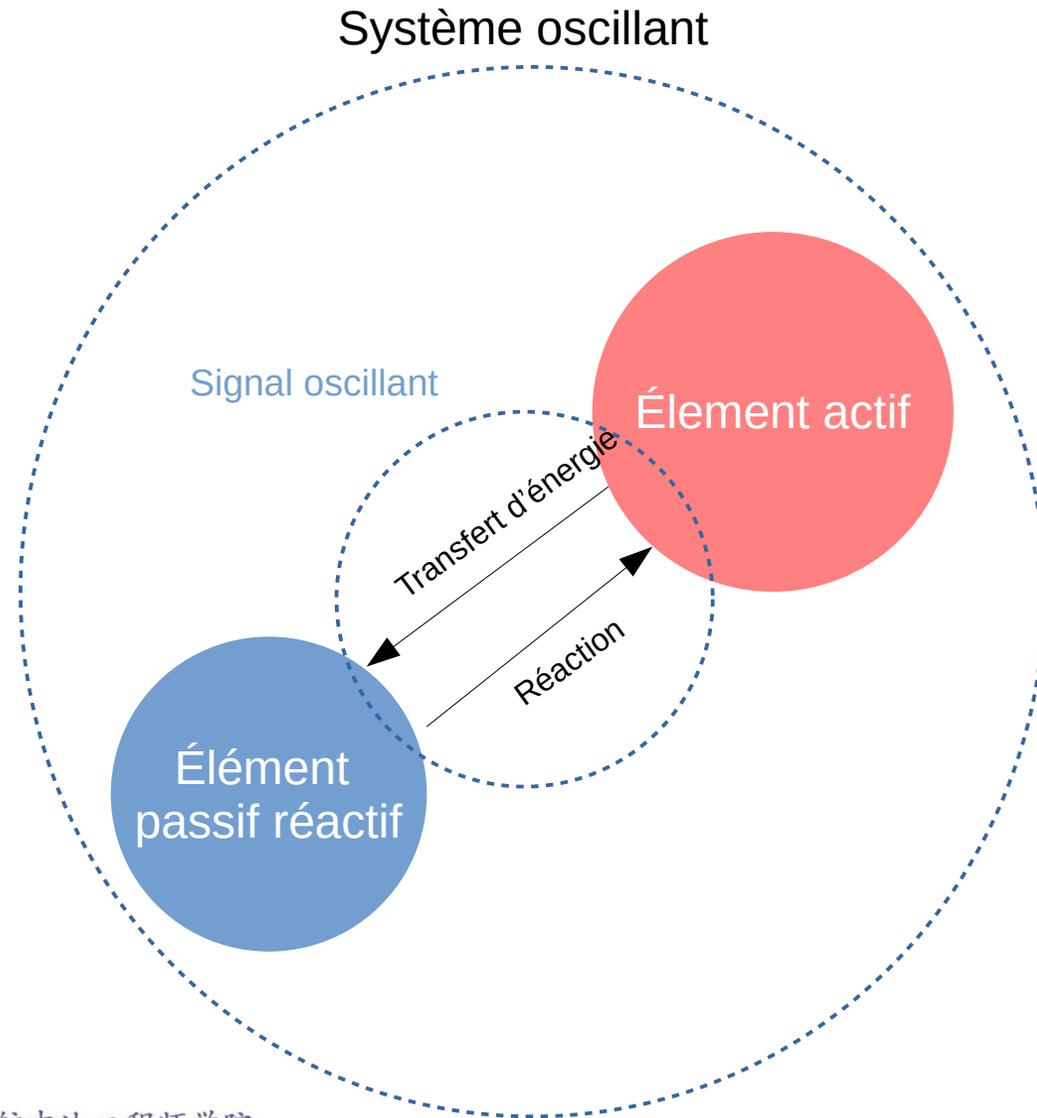


Cristal de quartz  
(piézoélectrique)



Circuit intégré

# Principe



Les oscillateurs sont basés sur une boucle de retour dans laquelle une partie du signal de sortie est réinjecté à l'entrée

- ➔ **Oscillateurs linéaires**
- ➔ **Oscillateurs à relaxation**

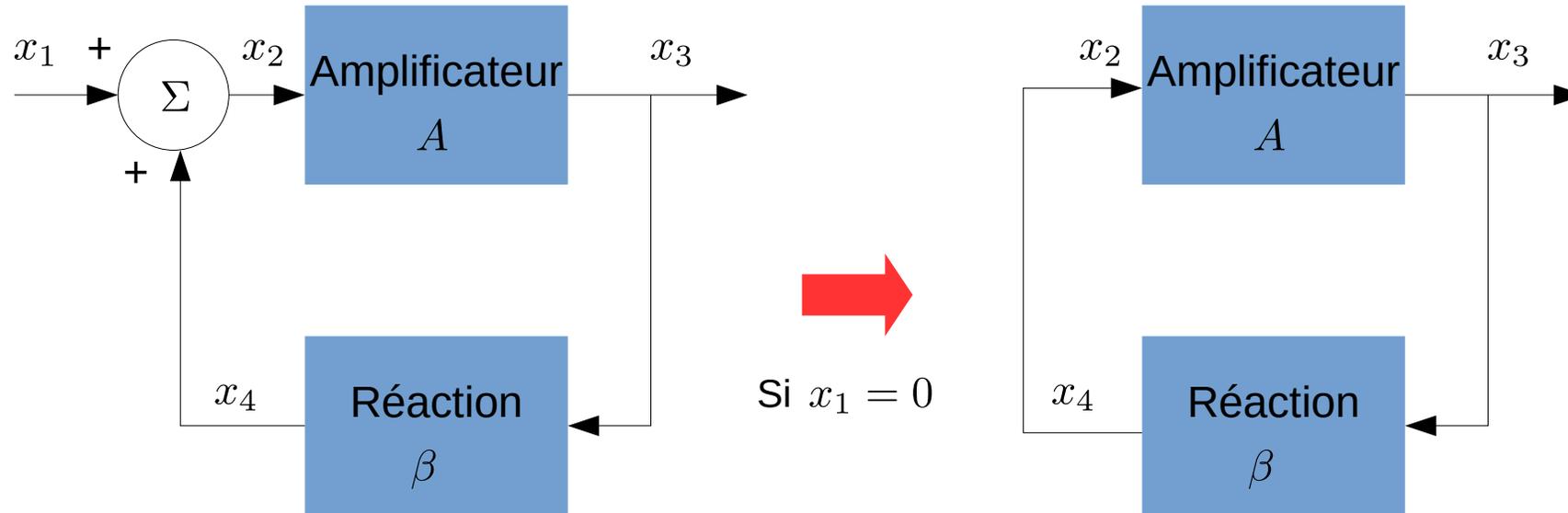
# Plan du cours

1) Introduction

**2) Oscillateurs sinusoïdaux**

3) Oscillateurs à relaxation

# Principe de fonctionnement



Pour que l'oscillateur puisse fonctionner par lui-même, il faut que  $x_1 = 0$ .

→ La contre-réaction doit être positive

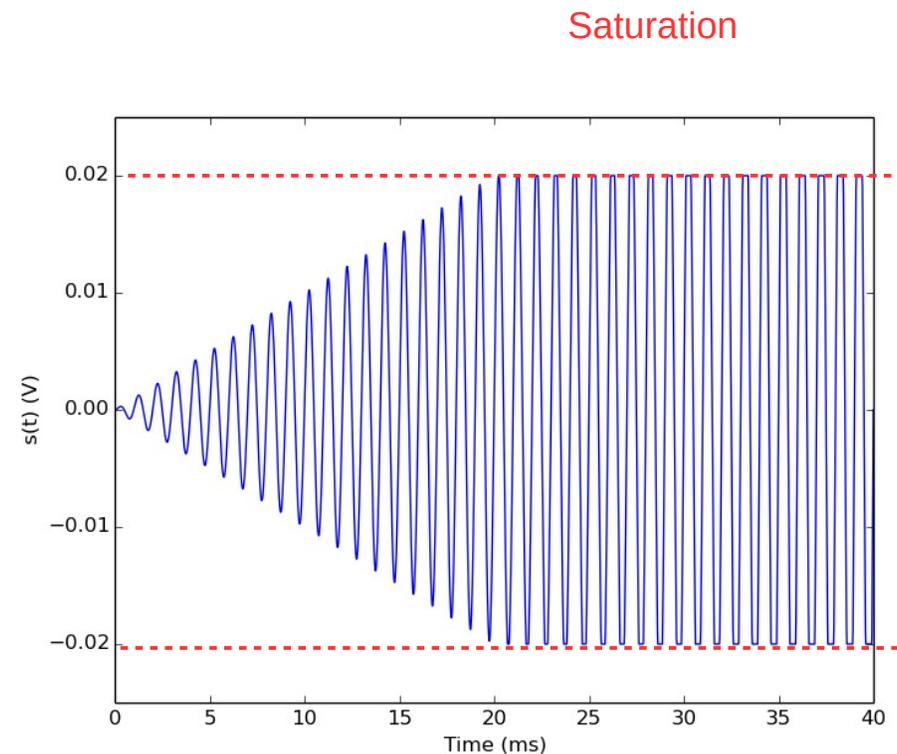
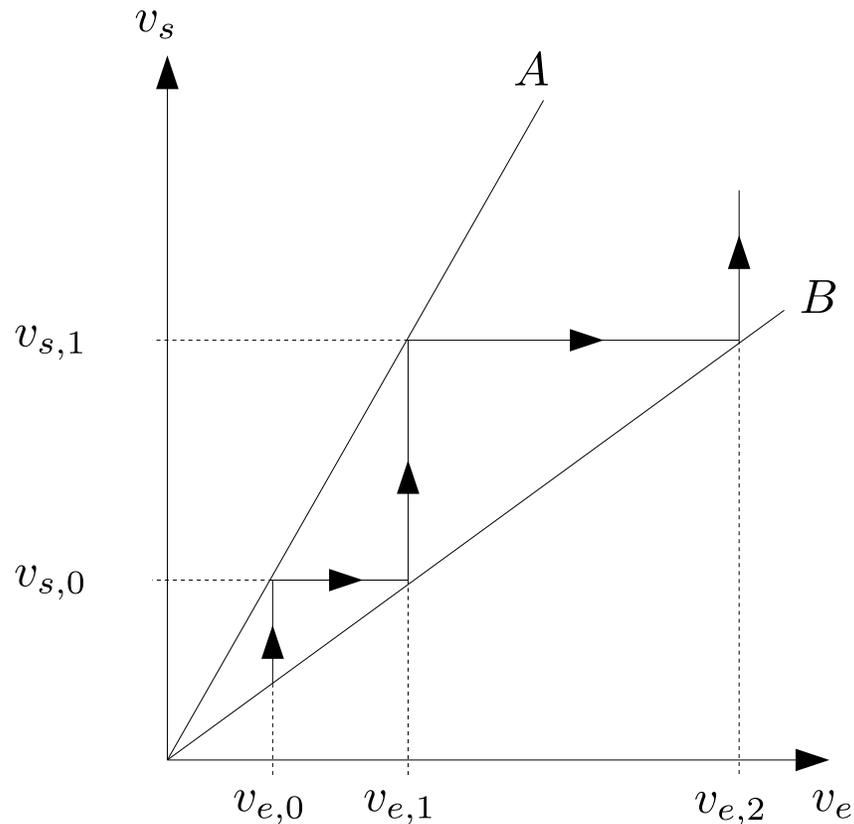
Si on suppose que  $A = \text{constante/fréquence}$  :

$$H(j\omega) = \frac{x_3}{x_1} = \frac{A}{1 - A\beta(j\omega)}$$

# Régimes de fonctionnement

1

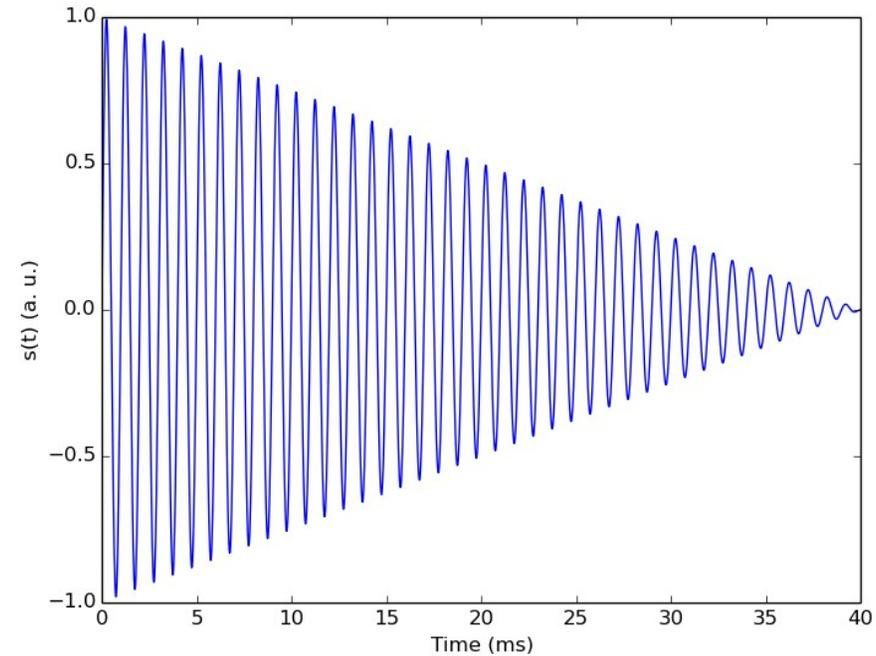
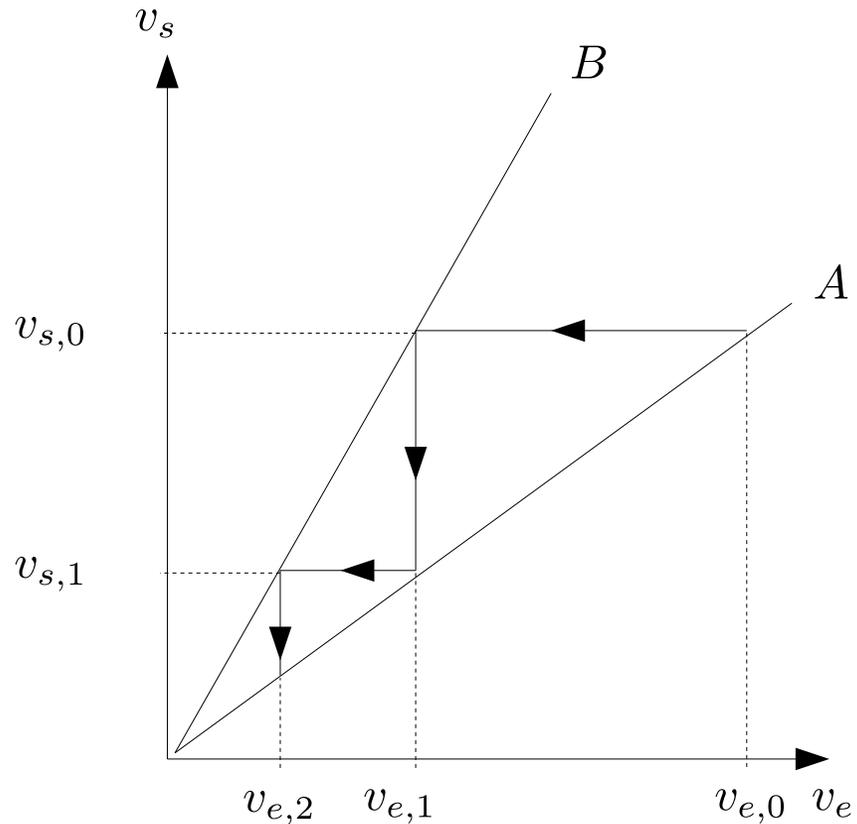
Si  $A\beta(j\omega) > 1$  : L'amplitude du signal de sortie  $X_3(t)$  augmente alors très rapidement jusqu'à entraîner la saturation de l'amplificateur. C'est cette propriété qui est utilisée dans les **générateurs de signaux carrés** ou les bascules astables.



# Régimes de fonctionnement

2

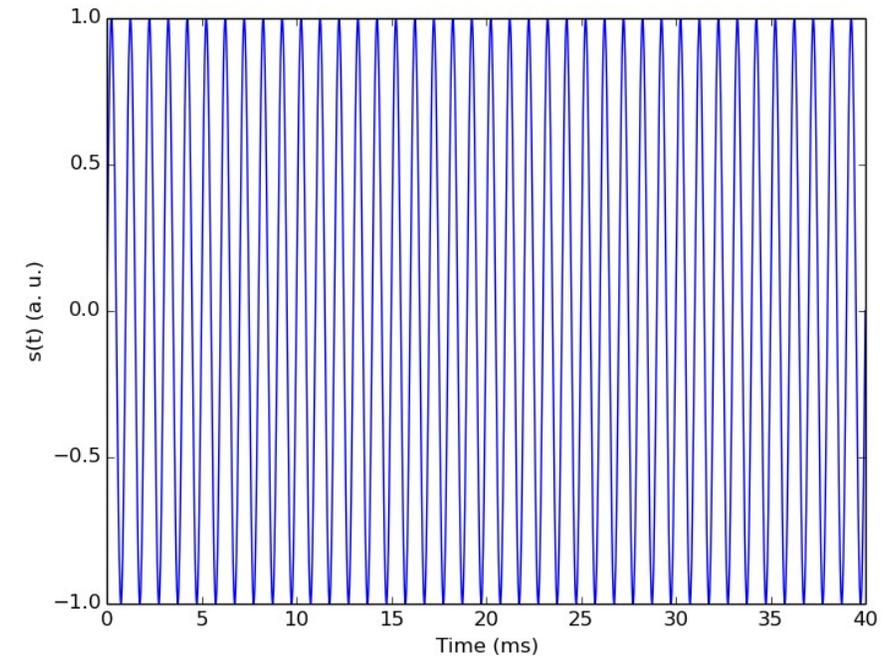
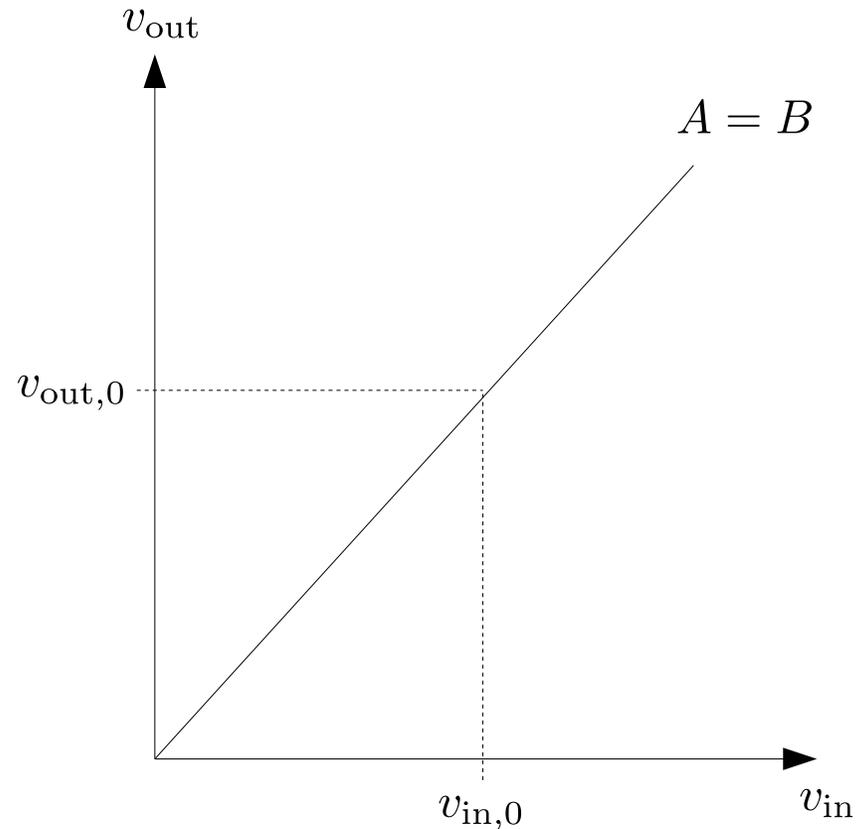
Si  $A\beta(j\omega) < 1$  : L'amplitude du signal de sortie  $X_3(t)$  aura tendance à diminuer en tendant vers zéro. Cela correspond au régime transitoire des **amplificateurs linéaires**.



## Régimes de fonctionnement

3

Si  $\mathbf{A}\beta(j\omega) = \mathbf{1}$ , la valeur de  $X_4(t)$  est identique à celle de  $X_2(t)$  et il n'y a plus besoin de signal d'entrée : le circuit s'auto-entretient. C'est cette propriété qui est utilisée pour créer des **oscillateurs sinusoïdaux** (linéaires).



# Conditions d'oscillation

La condition pour obtenir des oscillations permanentes s'écrit :

$$1 - A\beta(j\omega) = 0 \Leftrightarrow A\beta(j\omega) = 1$$

$$|A\beta(j\omega)| = 1 \quad \varphi(A\beta(j\omega)) = n2\pi, n \in \mathbb{N}$$

- 1** La fréquence d'oscillation  $f_0$  est celle pour laquelle le déphasage de boucle est un multiple entier de  $\pi$  :

$$\beta(j\omega_0) \in \mathbb{R} \Leftrightarrow \varphi(\beta(j\omega_0)) = n\pi, n \in \mathbb{N}$$

**La fréquence d'oscillation est fixée par la boucle de retour.**

- 2** Les oscillations ne peuvent être entretenues à  $f_0$  que si :

$$A = \frac{1}{|\beta(j\omega_0)|}$$

**L'entretien de l'amplitude est déterminée par le gain de l'amplificateur.**

## Conditions d'oscillation

Il faut donc que :

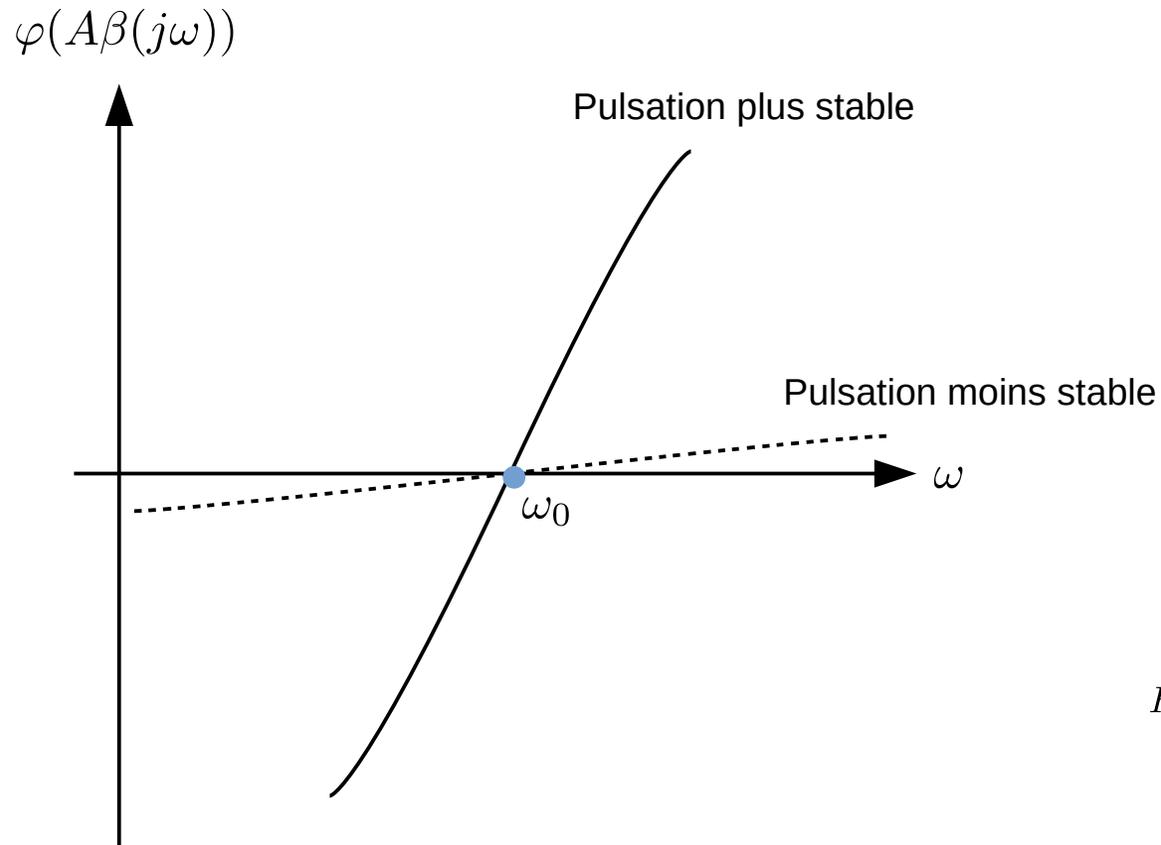
- Le circuit de réaction  $\beta(j\omega)$  ait : Amplitude et Phase = fonction ( $\omega$ )
    - La phase du circuit passe par : 0 ou +/-  $\pi$
- Filtres passe-bas ou passe-haut d'ordre 3 ou filtre passe-bande.

Le choix dépend de:

- 1) La sensibilité de  $\omega$  à la phase du filtre
- 2) De la facilité de réalisation

# Stabilité de fréquence

Le choix d'un circuit d'oscillateur plutôt que d'un autre se fera sur la base d'un compromis entre le coût de réalisation et la stabilité de la fréquence d'oscillation.



La **stabilité** est définie par :

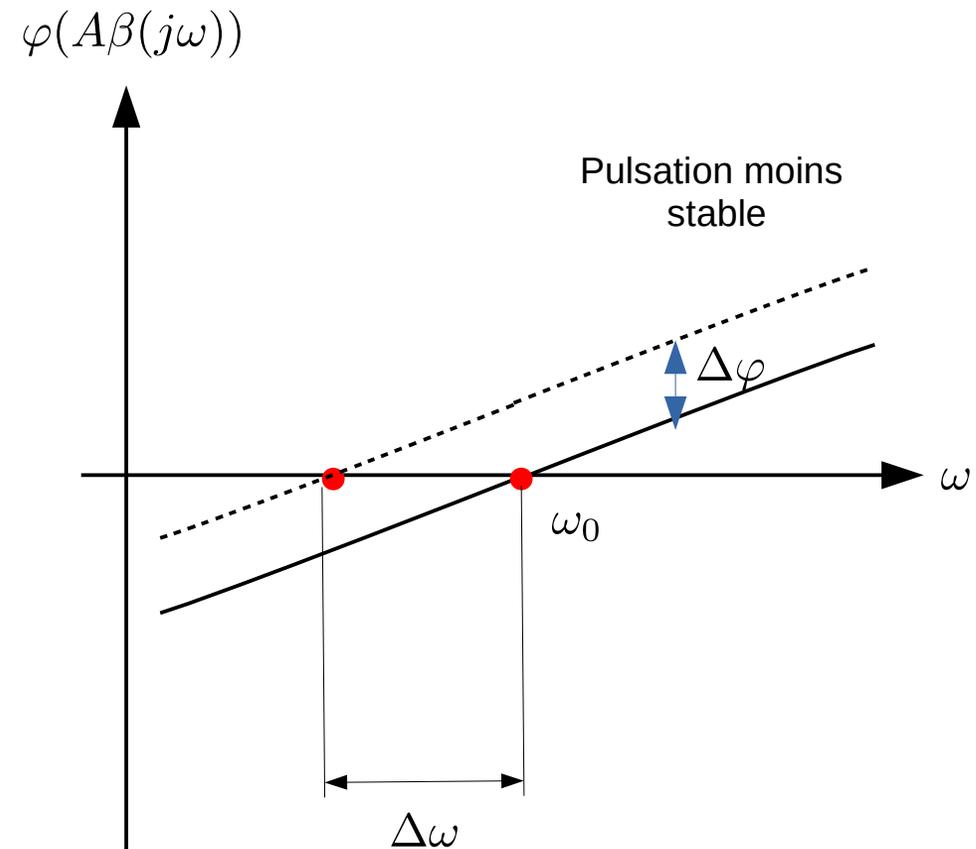
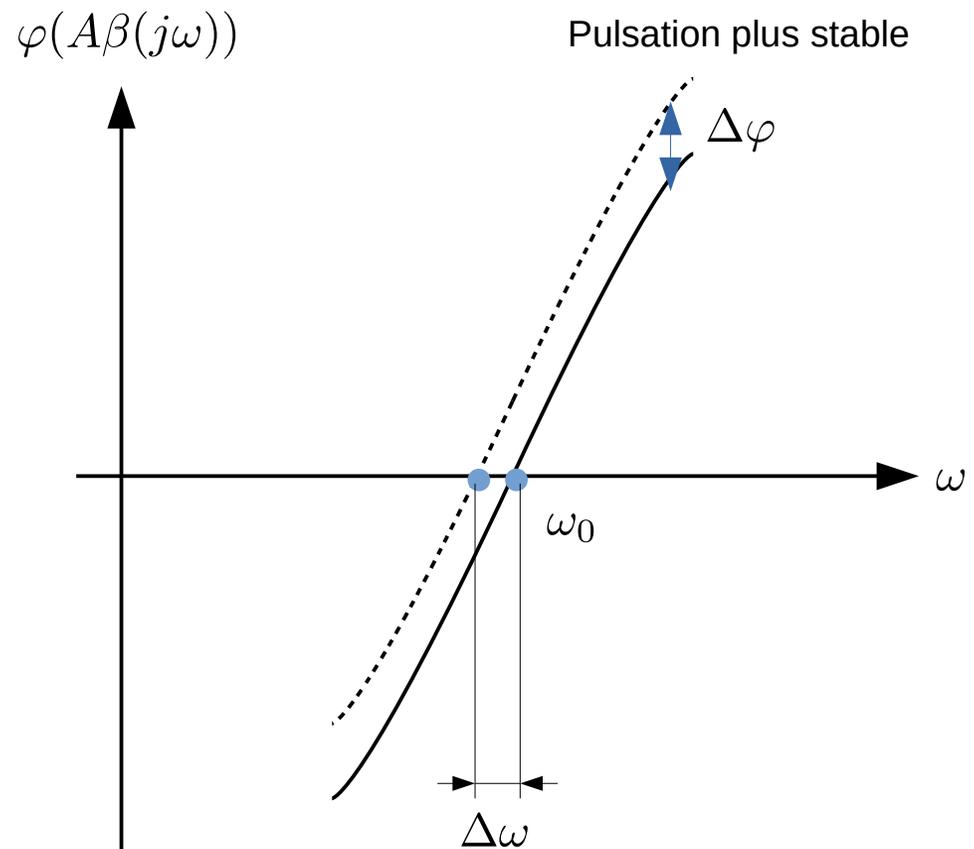
$$S(\omega_0) = \left| \frac{d\varphi(\beta(j\omega))}{d(\omega/\omega_0)} \right|_{\omega=\omega_0}$$

Lorsque la rétro-action  $\beta(j\omega)$  est réalisée avec un filtre passe-bande la stabilité est alors :

$$H_{BP2}(s) = K \frac{s \frac{\omega_0}{Q}}{s^2 + s \frac{\omega_0}{Q} + \omega_0^2}$$

$$S(\omega_0) = 2Q$$

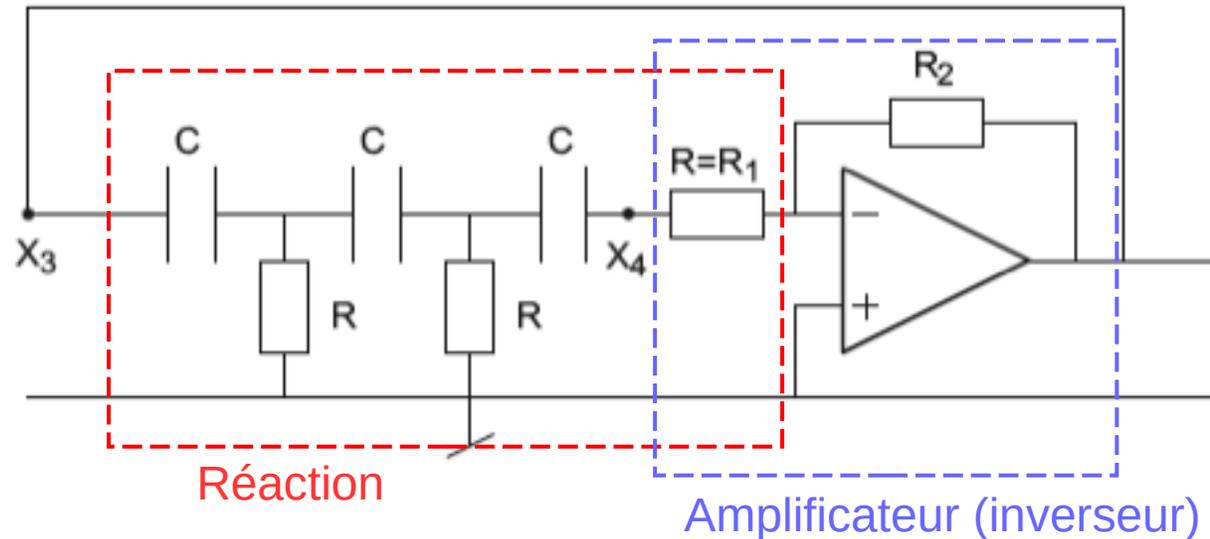
# Stabilité de fréquence



# Oscillateur à déphaseur CR

Il est constitué :

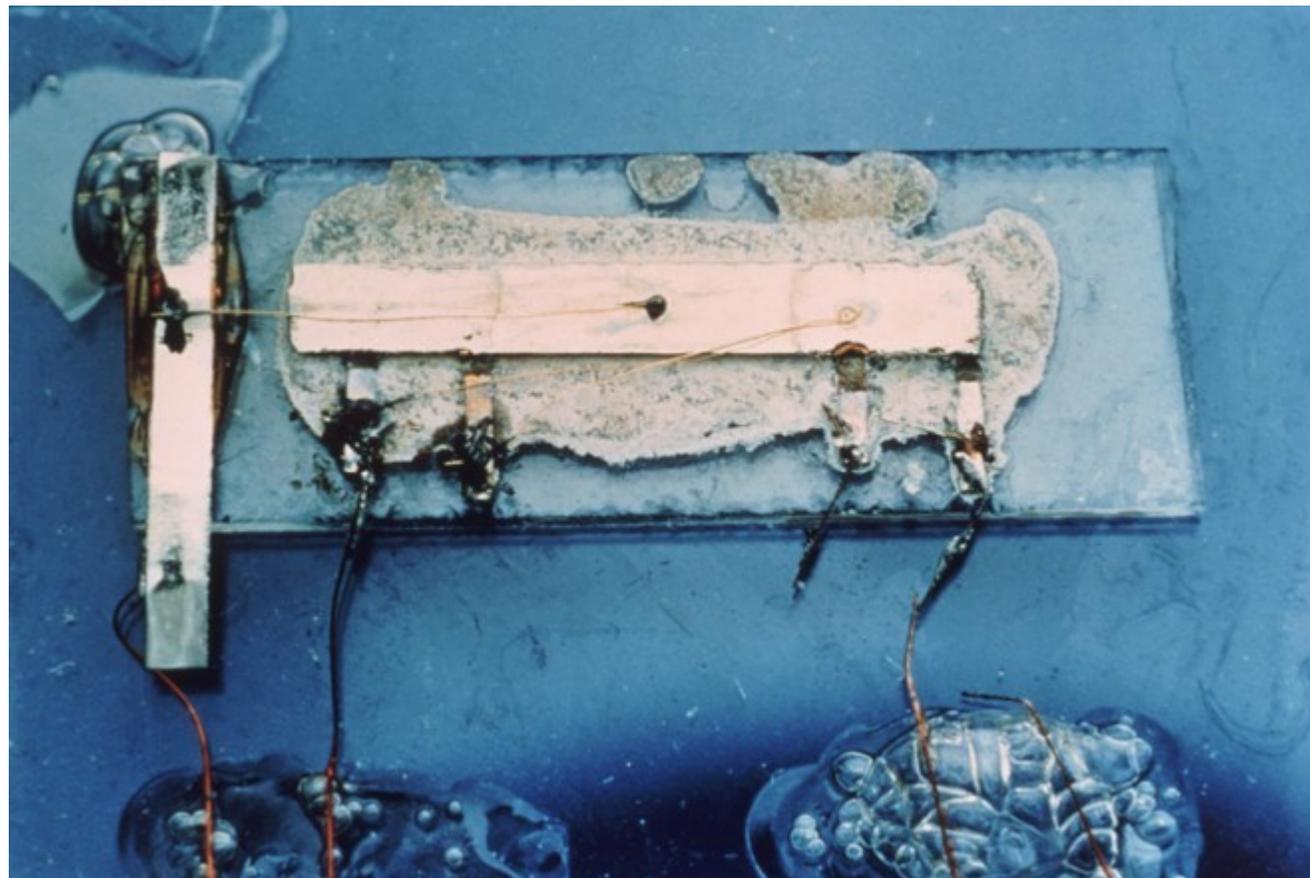
- D'un amplificateur inverseur
- D'un circuit de réaction comportant 3 cellules CR (passe-haut d'ordre 3)



$$\beta(j\omega) = \frac{1}{1 - \frac{5}{(\omega RC)^2} - j \left( \frac{6}{\omega RC} - \frac{1}{(\omega RC)^3} \right)}$$

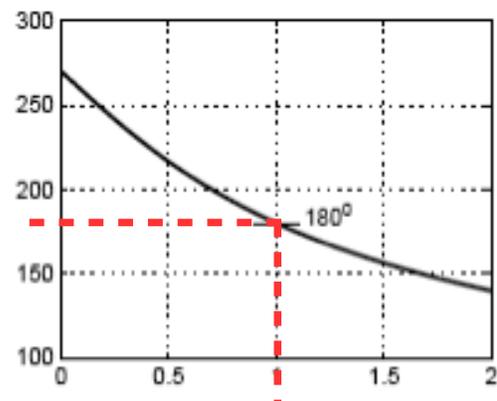
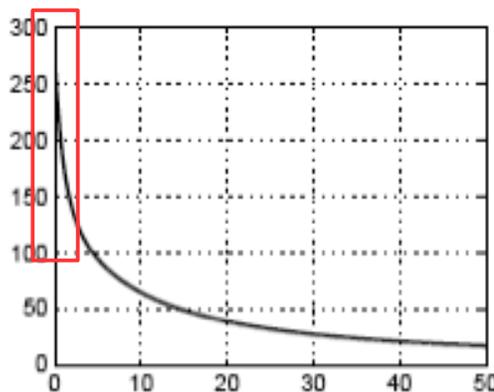
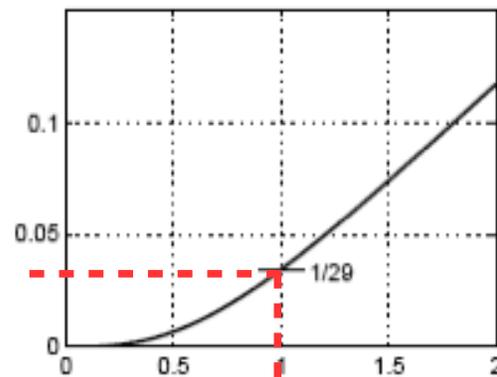
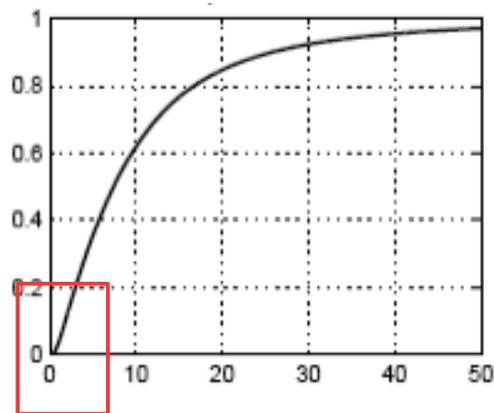
# Oscillateur à déphaseur CR

Jack Kilby en 1958



**Premier circuit intégré de l'histoire !**

# Oscillateur à déphaseur CR



Fréquence d'oscillation

$$f_0 = \frac{1}{2\pi\sqrt{6}RC}$$

Stabilité en fréquence

$$S(\omega_0) = \frac{12}{29}\sqrt{6} \approx 1,01$$

Pour maintenir les oscillations, il faut:

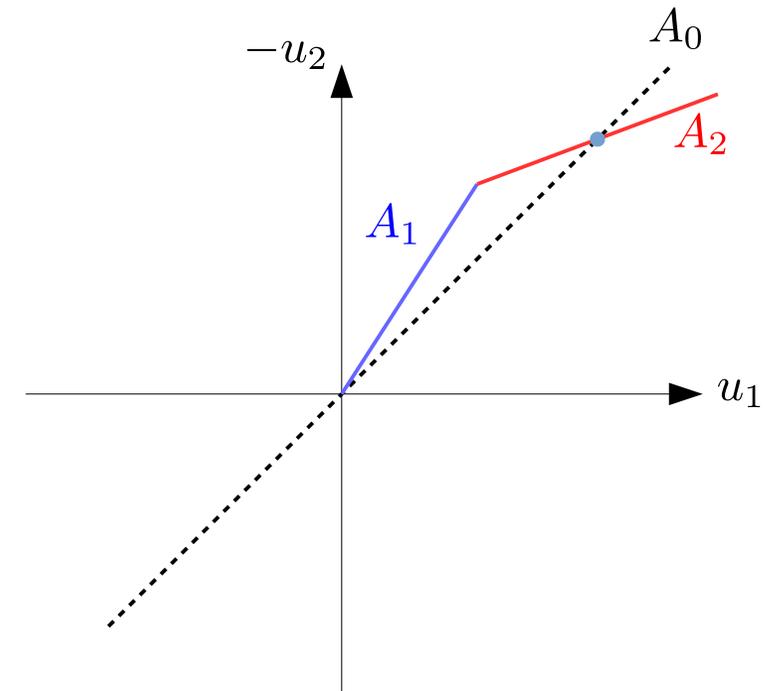
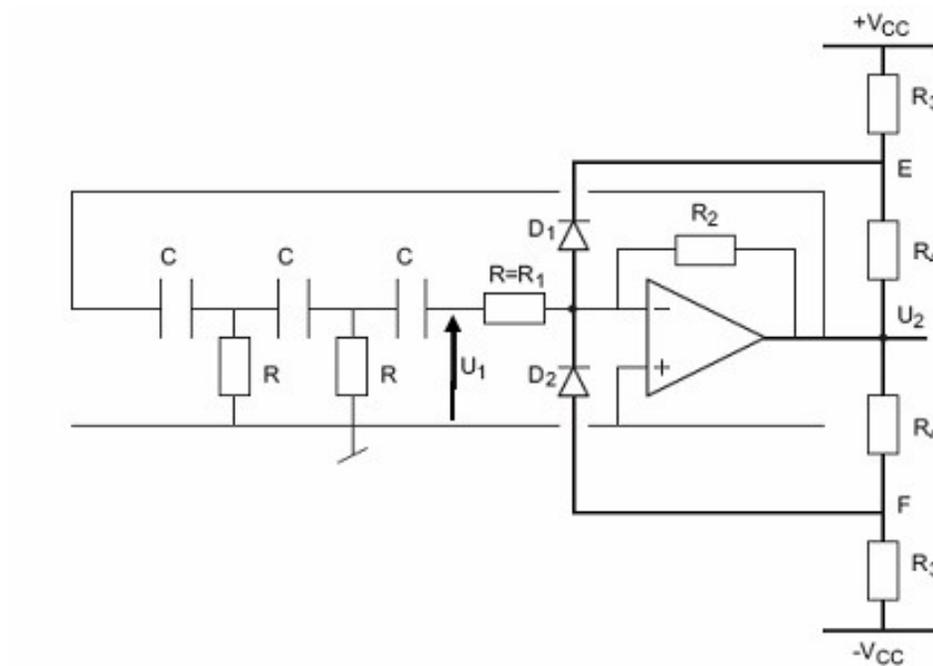
$$A = -\frac{R_2}{R_1} = -29$$

# Contrôle d'amplitude

**Problème** : La condition d'oscillation est difficile à obtenir !  $|A\beta(j\omega)| = 1$

**Solution** : Un gain non-linéaire !

- Gain plus élevé pour les faibles tensions d'entrée
- Gain plus faible pour les hautes tensions d'entrée



# Contrôle d'amplitude

**Exemple** : Résistance à coefficient de température négatif (CTN)

$V_s$  augmente



$I_{CTN}$  augmente



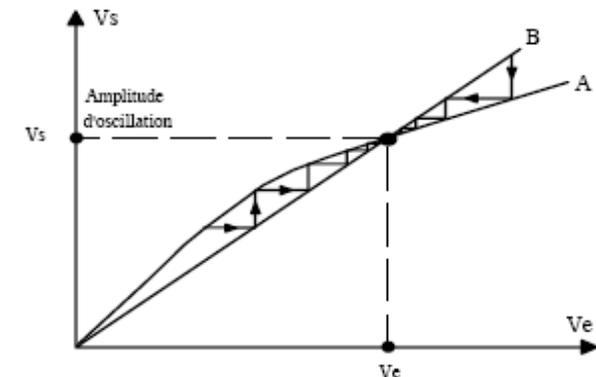
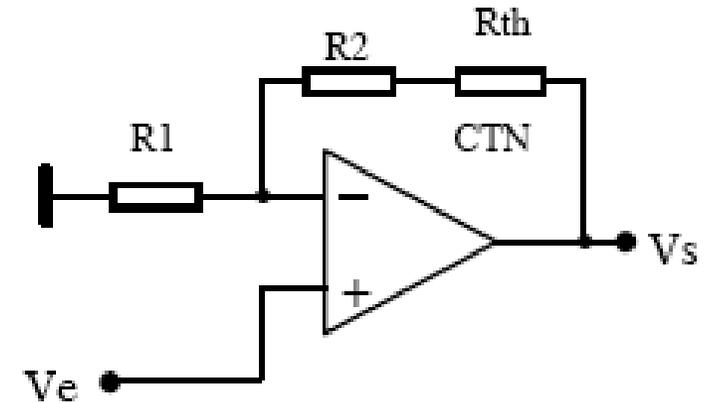
$T_{CTN}$  augmente



$R_{th}$  décroît



$$G = 1 + \frac{R_2 + R_{th}}{R_1} \quad \text{décroît}$$



# Contrôle d'amplitude

Si  $A_1$  et  $A_2$  sont très différents de  $A_0$

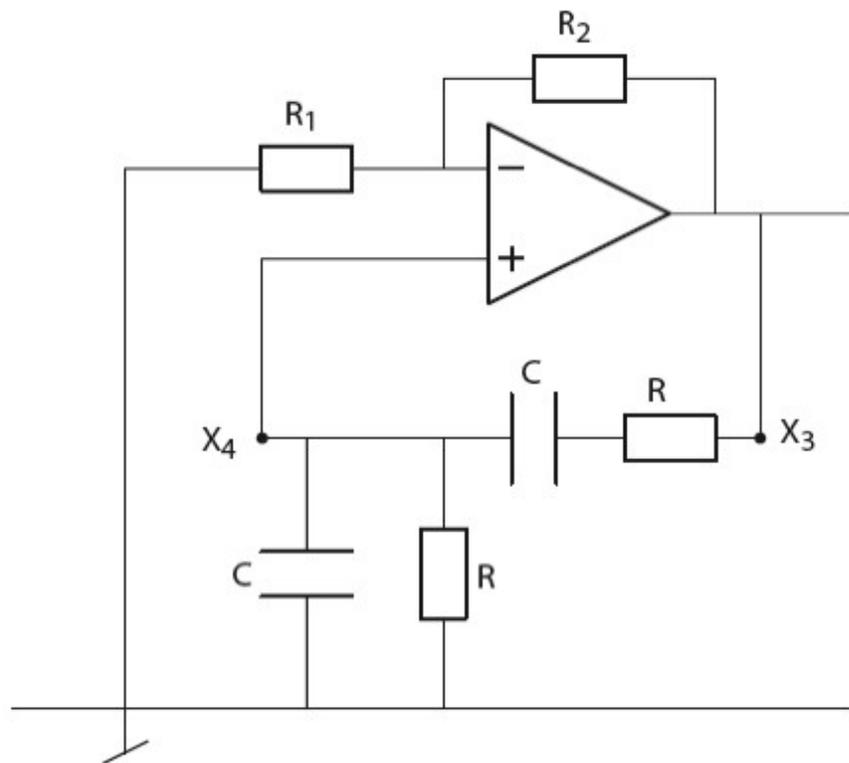
- Bon contrôle d'amplitude
- Fortes distorsions du signal

Si  $A_1$  et  $A_2$  sont très proches de  $A_0$

- Moins de distorsions
- Contrôle d'amplitude difficile

# Oscillateur de Wien

Amplificateur non inverseur + Filtre passe-bande



## Gain en boucle ouverte

$$A\beta(j\omega) = \frac{R_1 + R_2}{R_1} \frac{1}{3 + j(\omega RC - 1/(\omega RC))}$$

## Fréquence d'oscillation

$$\omega_0 = \frac{1}{RC}$$

## Condition d'oscillation

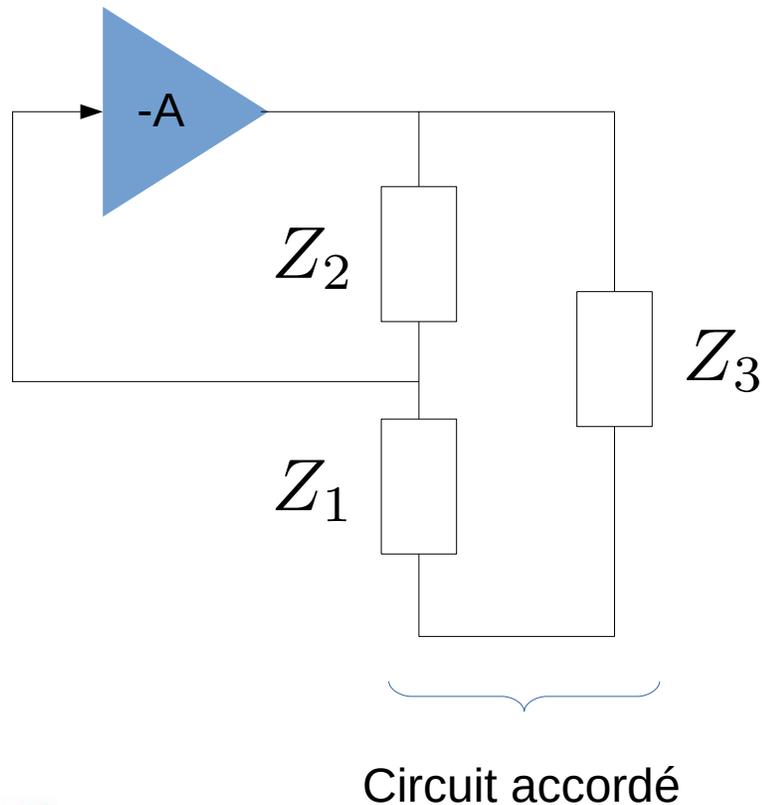
$$A(j\omega) = A_0 = \frac{1}{\beta(j\omega_0)} = 3 = 1 + \frac{R_2}{R_1}$$

## Stabilité en fréquence

$$S(\omega_0) = \left| \frac{d\varphi(\beta(j\omega))}{d(\omega/\omega_0)} \right|_{\omega=\omega_0} = \frac{2}{3} \approx 0.667$$

# Oscillateurs hautes fréquences

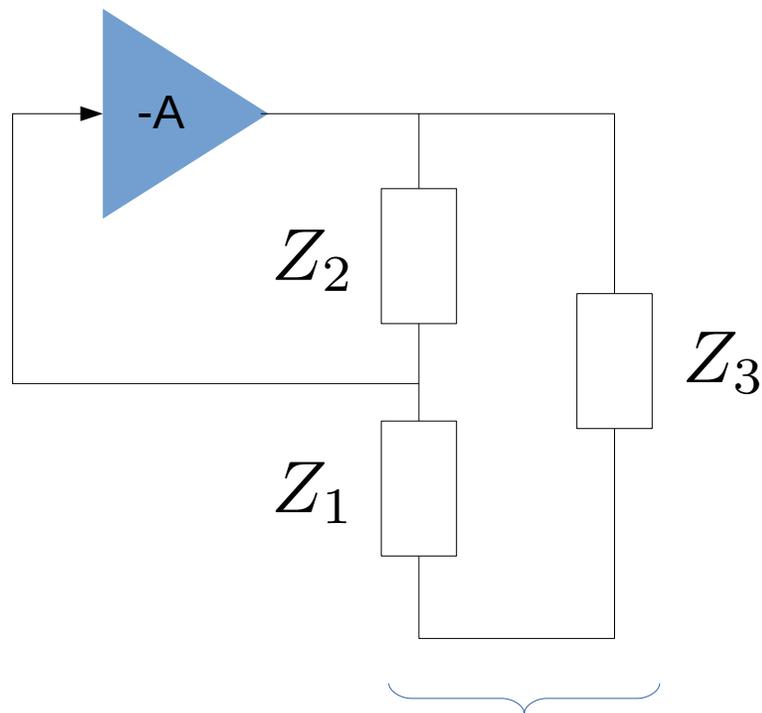
Les oscillateurs RC ne permettent pas d'obtenir des fréquences d'oscillations élevées.  
On utilise des oscillateurs LC ou accordés (ex : en AM et FM)



## Principe de fonctionnement :

Une fraction de la tension aux bornes du circuit accordé est réinjectée à l'entrée d'un amplificateur inverseur constituant la chaîne directe.

# Oscillateurs hautes fréquences



Circuit accordé

Les calculs montrent que pour qu'il y ait oscillation, il faut que les réactances  $Z_1$  et  $Z_3$  soient du même type.

Si  $Z_1$  et  $Z_3$  sont des capacités et  $Z_2$  une inductance :



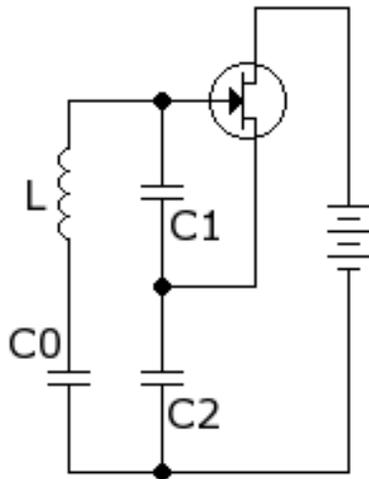
Oscillateurs Colpitts, Clapp

Si  $Z_1$  et  $Z_3$  sont des inductances et  $Z_2$  une capacité :



Oscillateurs Hartley

# Oscillateur Clapp



## Fréquence d'oscillation

$$\omega_{\text{osc}} = \sqrt{\frac{1}{L_1 C_{\text{eq}}}} \quad \text{avec} \quad \frac{1}{C_{\text{eq}}} = \frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_2} + \frac{1}{C_0}$$

## Stabilité en fréquence

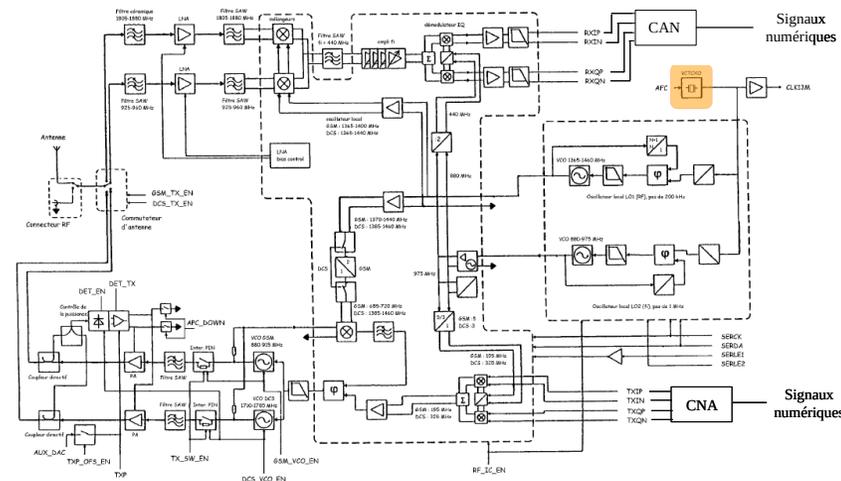
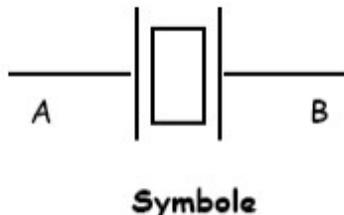
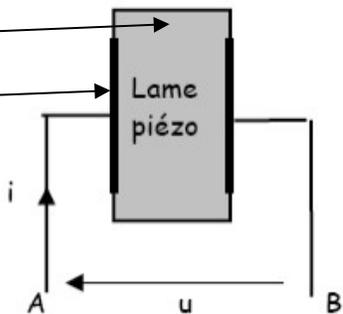
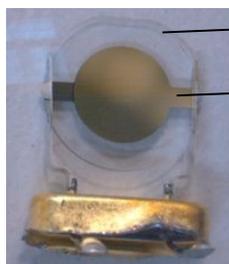
Si le facteur de qualité du filtre de boucle est grand :

$$\left| \frac{d\varphi}{df} \right|_{f_{\text{osc}}} \approx \frac{2Q}{f_{\text{osc}}}$$

**Si on veut augmenter la stabilité, il faut augmenter Q !**

# Oscillateur à quartz

**VCTCXO** — voltage controlled temperature compensated crystal oscillator (Ex. : TC7050 AEC)



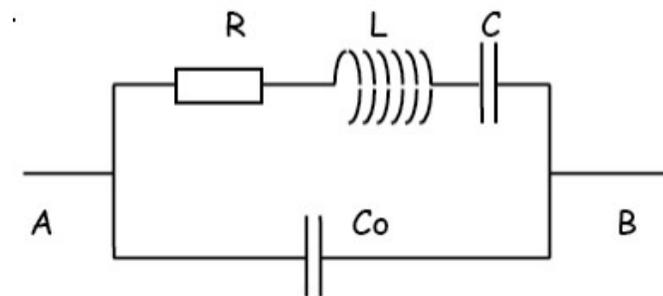
## Schéma équivalent

$C_0$  : capacité entre les électrodes ( de 10 pF à 200 pF )

R : traduit l'existence des pertes dans le cristal ( quelques  $\Omega$  à quelques  $k\Omega$  )

L : traduit l'existence de l'inertie mécanique ( quelques mH à quelques H )

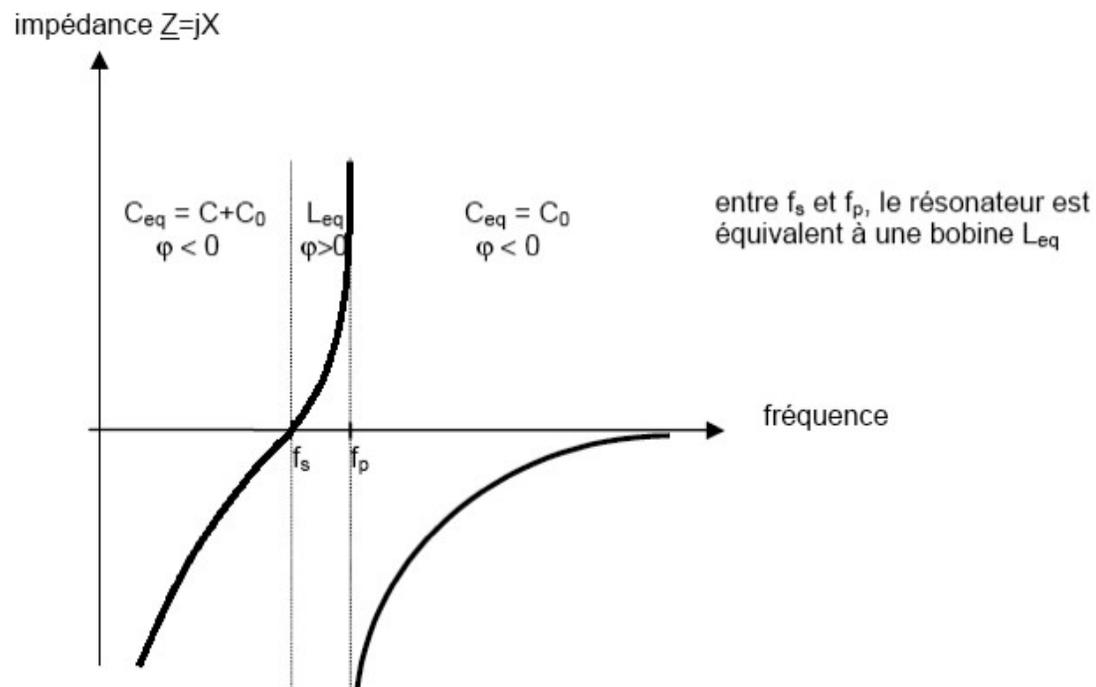
C : traduit l'existence des forces de rappel ( quelques centièmes de pF ! )



# Oscillateur à quartz

Impédance du quartz : 
$$Z = \frac{1}{j(C + C_0)\omega} \frac{1 - \frac{\omega^2}{\omega_s^2}}{1 - \frac{\omega^2}{\omega_p^2}}$$

avec  $\omega_s = \frac{1}{\sqrt{LC}}$  (série) et  $\omega_p = \frac{1}{\sqrt{L \frac{CC_0}{C+C_0}}}$  (parallèle)



## Application numérique :

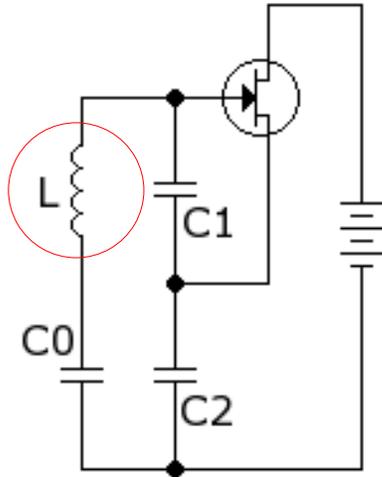
$L = 3.486 \text{ mH}$ ,  $C = 10 \text{ fF}$ , et  $C_0 = 3 \text{ pF}$

$f_s = 26\,956\,061.61 \text{ Hz}$ ,

$f_p = 27\,000\,951.00 \text{ Hz}$  pour  $R \approx 0$  ( $30 \Omega$ )

# Oscillateur à quartz

Le quartz remplace l'inductance L



**Facteur de qualité du quartz :**

Entre  $10^4$  et  $10^6$ , maximum environ  $Q = 1.6 \times 10^7/f$ , avec  $f$  la fréquence de résonance en MHz.

**Exemple numérique :**

$$\left| \frac{d\varphi}{df} \right|_{f_{osc}} \approx \frac{2Q}{f_{osc}} \approx 1,4 \cdot 10^{-3} \text{ rad.s}^{-1}$$

Une variation de phase de un degré entraîne une variation de fréquence de seulement 12Hz.

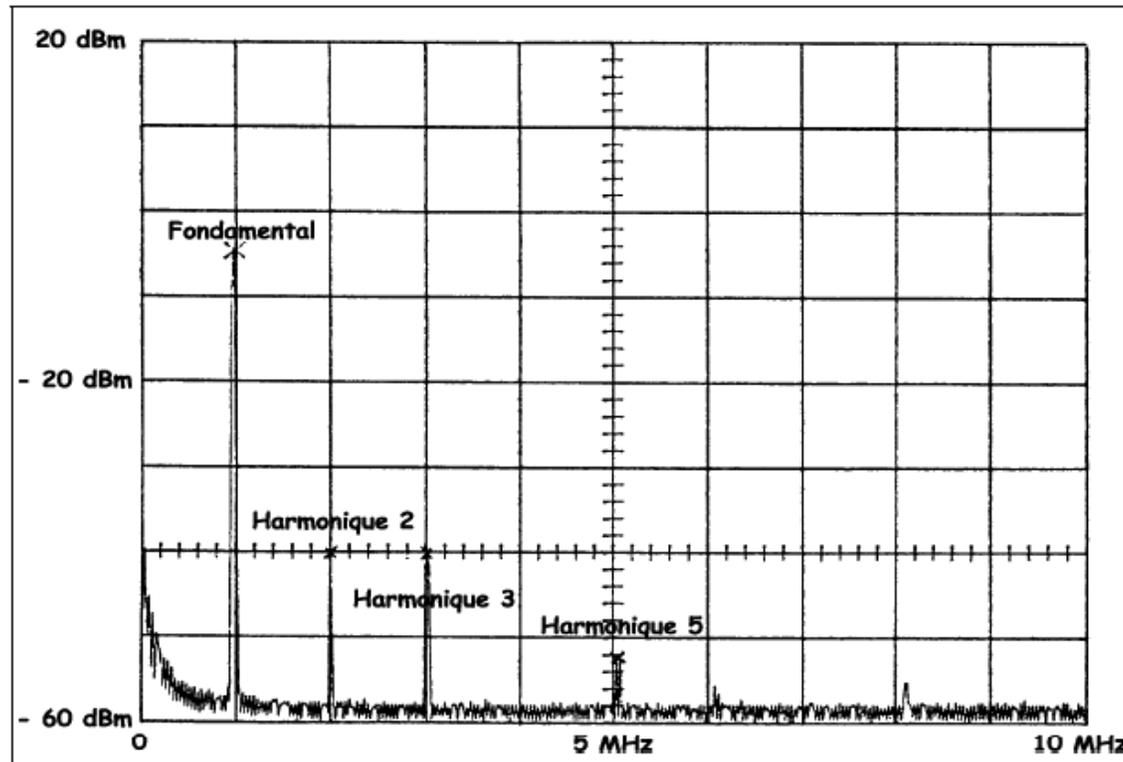
# Oscillateur de grande précision : comparaison

	Oscillateurs à quartz			Horloges atomiques		
	TCXO	MCXO	OCXO	Rubidium	RbXO	Cesium
Précision* (par an)	$2 \times 10^{-6}$	$6 \times 10^{-8}$	$1 \times 10^{-8}$	$5 \times 10^{-10}$	$7 \times 10^{-10}$	$2 \times 10^{-11}$
Dérive/an	$5 \times 10^{-7}$	$2 \times 10^{-8}$	$5 \times 10^{-9}$	$2 \times 10^{-10}$	$2 \times 10^{-10}$	0
Stabilité en température. (variation, °C)	$5 \times 10^{-7}$ (-55 to +85)	$3 \times 10^{-8}$ (-55 to +85)	$1 \times 10^{-9}$ (-55 to +85)	$3 \times 10^{10}$ (-55 to +68)	$5 \times 10^{10}$ (-55 to +85)	$2 \times 10^{11}$ (-28 to +65)
Stabilité, $s_y(t)$ (t=1s)	$1 \times 10^{-9}$	$3 \times 10^{-10}$	$1 \times 10^{-12}$	$3 \times 10^{-12}$	$5 \times 10^{-12}$	$5 \times 10^{-11}$
Taille (cm <sup>2</sup> )	10	50	20-200	800	1200	6000
Temps de démarrage (min.)	0.1 (to $1 \times 10^{-6}$ )	0.1 (to $2 \times 10^{-8}$ )	4 (to $1 \times 10^{-8}$ )	3 (to $5 \times 10^{-10}$ )	3 (to $5 \times 10^{-10}$ )	20 (to $2 \times 10^{-11}$ )
Puissance (W) (à la plus basse temp.)	0.05	0.04	0.6	20	0.65	30
Prix (~\$)	100	1,000	2,000	8,000	10,000	40,000

# Métrologie des oscillateurs

## Taux de distorsion :

La qualité d'un oscillateur sinusoïdal est d'abord évaluée par analyse spectrale du signal à sa sortie et calcul du taux de distorsion.



$$F = -5 \text{ dBm} = 126 \text{ mV}$$

$$H_2 = -40 \text{ dBm} = 2,2 \text{ mV}$$

$$H_3 = -40 \text{ dBm} = 2,2 \text{ mV}$$

$$H_5 = -52 \text{ dBm} = 0,6 \text{ mV}$$

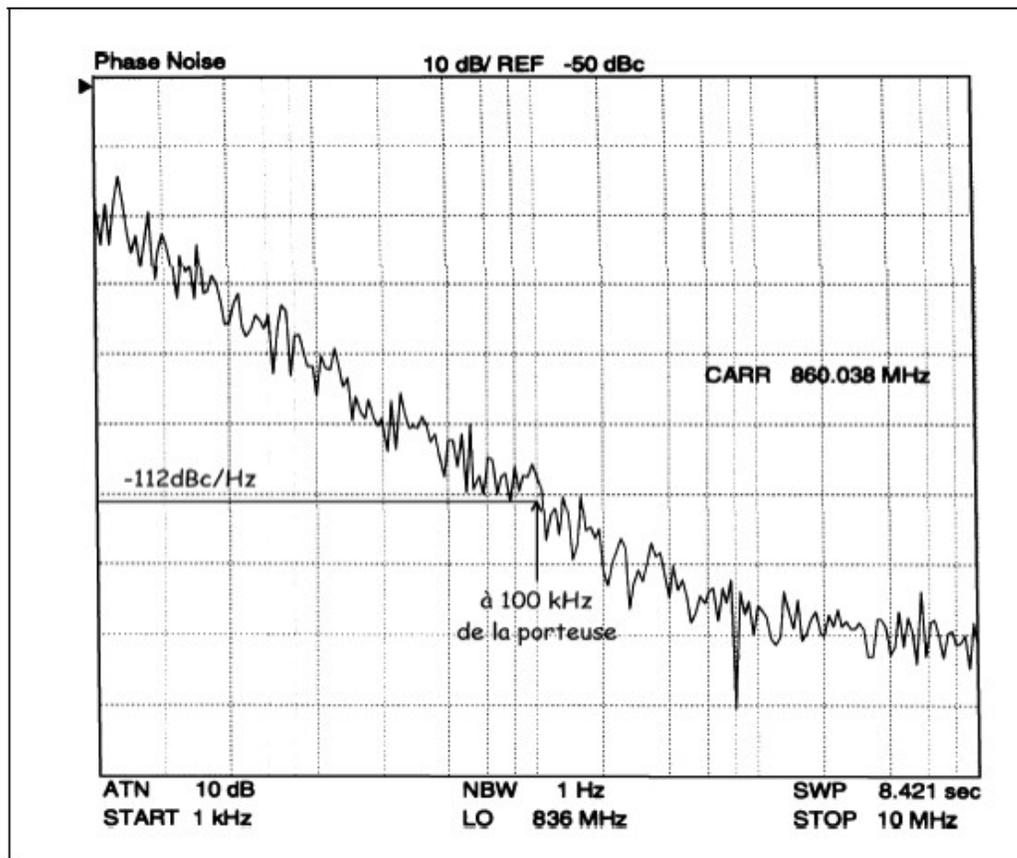
Le taux de distorsion s'écrit :

$$t_d = \frac{\sqrt{H_2^2 + H_3^2 + \dots}}{F} = 2,5\%$$

# Métrologie des oscillateurs

## Bruit de phase :

Le bruit de phase est affiché directement sur un analyseur équipé de cette option et sera exprimé en dBc/Hz (niveau par rapport au niveau de la raie du signal dans une bande de largeur 1 Hz).



Un bon oscillateur est caractérisé par un bruit de phase à une distance donnée de la porteuse le plus faible possible .

**Ordre de grandeur :**  
 TC7050  
 -125dBc/Hz à 1kHz.

# Plan du cours

1) Introduction

2) Oscillateurs sinusoidaux

**3) Oscillateurs à relaxation**

# Oscillateurs à relaxation

## Principe :

- L'amplificateur opérationnel peut être utilisé pour générer des signaux **rectangulaires** ou sinusoïdaux.
- Pour la réalisation de signaux rectangulaires on utilise les propriétés des amplificateurs opérationnels **en commutation**.
- On peut aussi utiliser des circuit spécialisé comme le Timer 555.



Suite dans le polycopié de cours.



AUDACE • EXIGENCE • RESPECT