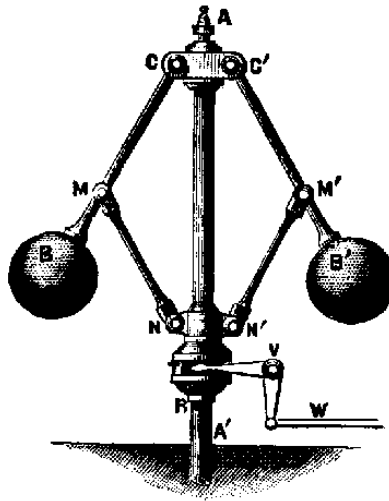


**Représentation et analyse  
des systèmes linéaires**

**Cours 3**

**Stabilité des systèmes dynamiques**



- ① Concept crucial pour la commande des systèmes dynamiques

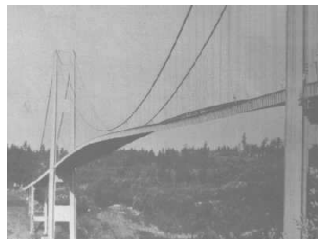


- ❶ Concept crucial pour la commande des systèmes dynamiques
- ❷ Différentes définitions de ce concept

☞ Stabilité BIBO (Bounded Input Bounded Output) :

▼ **Définition 1** : *Stabilité BIBO*

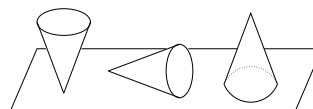
*Un système est stable au sens **BIBO** ssi pour toute entrée bornée, la sortie est bornée*



☞ Stabilité au sens de Lyapunov :

▼ **Définition 2** : *Stabilité interne*

*Un point d'équilibre est stable si les **trajectoires d'état** du système y convergent en réponse à un état initial différent de l'état d'équilibre*



## Exemple : satellite en spin constant

Soient les équations d'état du satellite autour de l'axe  $z$  :

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1(t) \\ \dot{x}_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1/I_{zz} \end{bmatrix} u_z(t) \quad x_1(0) = x_2(0) = 0$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix}$$

Pour  $u_z(t) = 1, \forall t \geq 0$ , on obtient alors :

$$x_1(t) = \frac{t^2}{2I_{zz}} \quad y(t) = x_2(t) = \frac{t}{I_{zz}}$$

Le satellite n'est pas BIBO stable

$$\Rightarrow a_n y^{(n)}(t) + \dots + a_1 y^{(1)}(t) + a_0 y(t) = b_m u^{(m)}(t) + \dots + b_1 u^{(1)}(t) + b_0 u(t)$$

$$\Rightarrow y(t) = \int_0^t h(t - \tau) u(\tau) d\tau = h(t) * u(t)$$

$$\Rightarrow H(p) = \frac{b_m p^m + \dots + b_1 p + b_0}{a_n p^n + \dots + a_1 p + a_0}$$

## □ Théorème 1 : *Stabilité BIBO*

Un système LTI de réponse impulsionnelle  $h(t)$  est *BIBO-stable* ssi

$$\int_0^{\infty} |h(\tau)| d\tau \leq k < \infty$$

Exemple : satellite

$$h(t) = \frac{t}{I_{zz}} \quad \int_0^t \frac{1}{I_{zz}} \tau d\tau = \frac{1}{I_{zz}} \frac{t^2}{2}$$

$N$  intégrations,  $Q$  pôles réels distincts et  $R$  paires distinctes de pôles complexes conjugués

$$H(p) = \frac{\prod_{i=1}^M (p - z_i)}{p^N \prod_{k=1}^Q (p - \sigma_k) \prod_{i=1}^R (p^2 - 2\alpha_i p + (\alpha_i^2 + \omega_i^2))}$$

$$y(t) = h(t) = \mathcal{L}^{-1}[H(p)] = \sum_{k=1}^Q A_k e^{\sigma_k t} + \sum_{j=1}^R B_j e^{\alpha_j t} \sin(\omega_j t) + \sum_{i=1}^N C_i t^{i-1}$$

Si  $N = 0$ ,  $\alpha_j < 0$ ,  $\forall j = 1, \dots, R$  et  $\sigma_k < 0$ ,  $\forall k = 1, \dots, Q$

$$\int_0^{+\infty} |h(t)| dt \leq - \sum_{k=1}^R |B_k| / \alpha_k - \sum_{j=1}^Q |A_j| / \sigma_j$$

□ **Théorème 2** :

$G(p)$  est **BIBO-stable** ssi tous les pôles de  $G(p)$  sont à partie réelle négative. Le demi-plan gauche  $\mathbb{C}^-$  est appelé **la région de stabilité**

## ☞ Procédure 1 :

- ① *Ecrire le polynôme caractéristique : (hypothèse  $a_0 \neq 0$ )*

$$a_n p^n + a_{n-1} p^{n-1} + \dots + a_1 p + a_0$$

- ② *Si un des coefficients est nul ou négatif alors qu'un autre coefficient au moins est positif, il existe une ou des racines imaginaires ou des racines à partie réelle positive*
- ③ *Si tous les coefficients sont positifs, on calcule le tableau de Routh,*

$p^n$	$a_n$	$a_{n-2}$	$a_{n-4}$	$\dots$
$p^{n-1}$	$a_{n-1}$	$a_{n-3}$	$a_{n-5}$	$\dots$
$p^{n-2}$	$b_{n-1}$	$b_{n-3}$	$b_{n-5}$	$\dots$
$p^{n-3}$	$c_{n-1}$	$c_{n-3}$	$c_{n-5}$	$\dots$
$\vdots$	$\vdots$	$\vdots$	$\vdots$	$\vdots$
$p^0$	$h_{n-1}$			

✓ Coefficients du tableau :

$$b_{n-1} = \frac{a_{n-1}a_{n-2} - a_n a_{n-3}}{a_{n-1}}$$

$$b_{n-3} = \frac{a_{n-1}a_{n-4} - a_n a_{n-5}}{a_{n-1}}$$

$$c_{n-1} = \frac{b_{n-1}a_{n-3} - a_{n-1}b_{n-3}}{b_{n-1}}$$

$$c_{n-3} = \frac{b_{n-1}a_{n-5} - a_{n-1}b_{n-5}}{b_{n-1}} \dots$$

✓ Critère de Routh-Hurwitz :

□ **Théorème 3** :

*Le nbre de racines /  $Re(p_i) > 0$  = nombre de changements de signes des coefficients de la première colonne du tableau de Routh*

*Le système est donc stable ssi tous les coefficients de la première colonne sont non négatifs*

✎ **Remarques 1** :

*Si un élément de la première colonne est nul, on le remplace alors par  $\epsilon > 0$ . Si l'élément au dessous de  $\epsilon$  est positif, il existe une racine  $Re(p) = 0$ . Si l'élément au dessous de  $\epsilon$  est négatif, il existe une racine  $Re(p) > 0$*



## Exemple 1 : [Maxwell 1868]

$$a_3 p^3 + a_2 p^2 + a_1 p + a_0$$

$p^3$	$a_3$	$a_1$
$p^2$	$a_2$	$a_0$
$p$	$a_3$	$a_1$
$p^0$	$a_2$	$a_0$
	$a_2$	$0$

$a_2 a_1 > a_3 a_0$

## Exemple 2 :

$$p^5 + 2p^4 + 3p^3 + 6p^2 + 5p + 3$$

$p^5$	$1$	$3$	$5$
$p^4$	$2$	$6$	$3$
$p^3$	$0 \quad \epsilon$	$\frac{7}{2}$	$0$
$p^2$	$\frac{6\epsilon - 7}{\epsilon}$	$3$	$0$
$p$	$\frac{42\epsilon - 49 - 6\epsilon^2}{12\epsilon - 14}$	$0$	$0$
$p^0$	$3$	$0$	$0$

Deux racines à partie réelle positive

## ▼ Définition 3 : *Etat d'équilibre*

$x_e$  est *un état d'équilibre* si  $x(t_0) = x_e \Leftrightarrow x(t) = x_e \quad t \geq t_0$  en l'absence de commande et de perturbations

Pour une représentation d'état  $\dot{x}(t) = f(x(t), u(t))$ , les points d'équilibre sont les solutions de l'équation algébrique :

$$0 = f(x(t), 0)$$

## □ Théorème 4 :

Un système continu LTI  $\dot{x}(t) = Ax(t)$  peut avoir,

- Un point d'équilibre unique  $x = 0$  si  $A$  est inversible
- Une infinité de points d'équilibre si  $A$  n'est pas inversible

## ▼ Définition 4 : *Stabilité au sens de Lyapunov*

L'état d'équilibre  $x_e$  est dit *stable* si  $\forall t \geq 0$

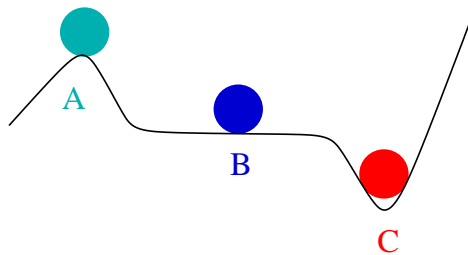
$$\forall \epsilon > 0, \exists \alpha > 0 \mid \|x(0) - x_e\| < \alpha \Rightarrow \|x(t) - x_e\| < \epsilon$$

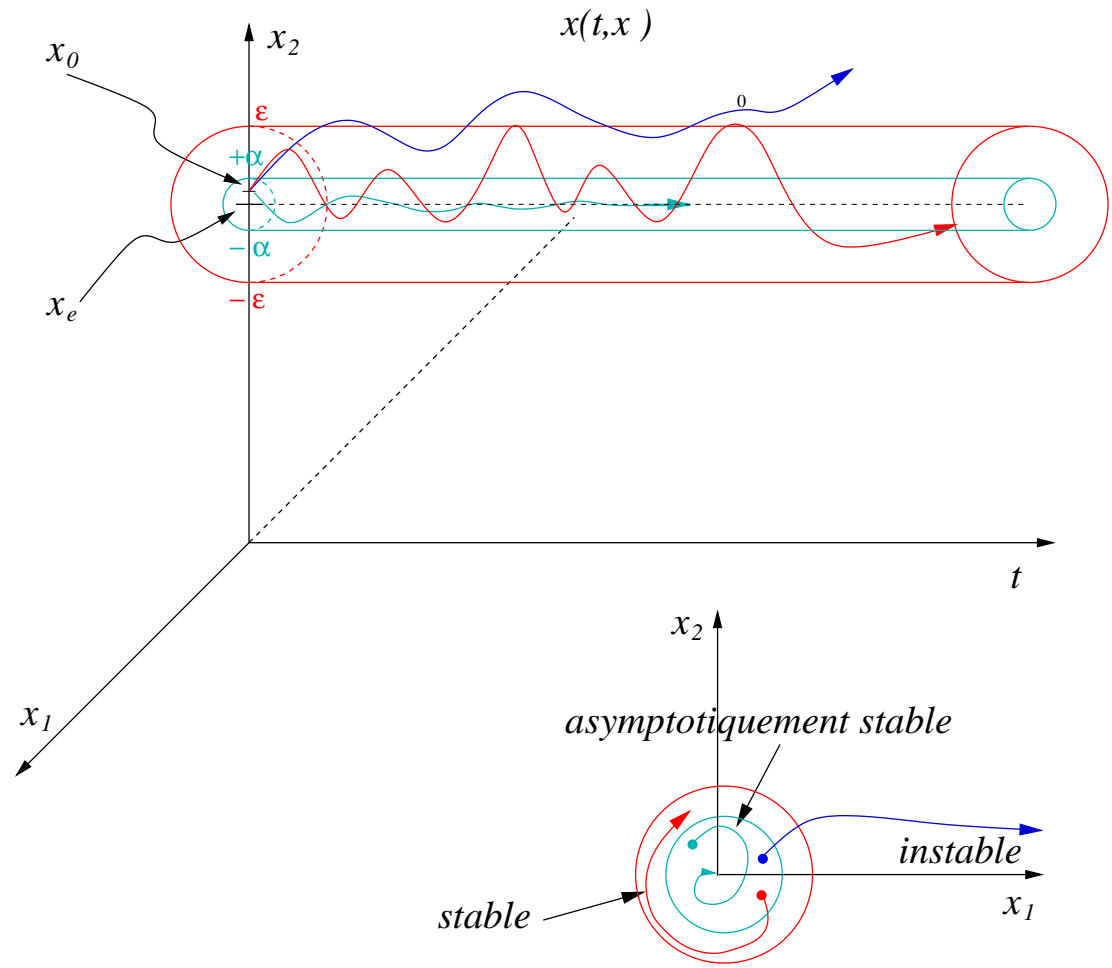
Dans le cas contraire,  $x_e$  est dit *instable*

## ▼ Définition 5 : *Stabilité asymptotique*

Un point d'équilibre  $x_e$  est *asymptotiquement stable* s'il est stable et si

$$\exists \alpha > 0 \mid \|x(0) - x_e\| < \alpha \Rightarrow \lim_{t \rightarrow +\infty} x(t) = x_e$$





Soit le système autonome ( $n$  valeurs propres distinctes)

$$\dot{x}(t) = Ax(t)$$

$$x(t) = Pe^{\Lambda t}P^{-1}x_0 = \sum_{i=1}^n v_i w_i' e^{p_i t} x_0$$

où

$$P = \begin{bmatrix} v_1 & v_2 & \cdots & v_n \end{bmatrix} \quad P^{-1} = \begin{bmatrix} w_1 & w_2 & \cdots & w_n \end{bmatrix}' \quad \Lambda = \text{diag}(p_1, p_2, \cdots, p_n)$$

Les différents termes (fonctions élémentaires) de la somme sont appelés **les modes** du système

Si  $x_0 = v_j$  alors

$$x(t) = \sum_{i=1}^n e^{p_i t} v_i w_i' v_j = e^{p_j t} v_j$$

Soit le système autonome ( $k$  valeurs propres distinctes)

$$\dot{x}(t) = Ax(t)$$

$$x(t) = Pe^{Jt}P^{-1}x_0 = \sum_{i=1}^n e^{p_i t} M_i(t)x_0 = \sum_{i=1}^k T_i e^{J_i t} U_i x_0$$

où

$$P = \begin{bmatrix} T_1 & T_2 & \cdots & T_k \end{bmatrix} \quad P^{-1} = \begin{bmatrix} U'_1 & U'_2 & \cdots & U'_k \end{bmatrix}' \quad J = \text{Jordan}(p_1, p_2, \dots, p_k)$$

Les différents termes de la somme sont appelés **les modes** du système

Si  $x_0 = T_j^l$  alors

$$x(t) = T_j e^{J_j t} e_l$$

Exemple :

$$A = \begin{bmatrix} -2 & 1 \\ -4 & 2 \end{bmatrix} \quad P = \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ 2 & -1 \end{bmatrix} \quad P^{-1} = \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ -2 & 1 \end{bmatrix}$$

**□ Théorème 5 :**

Pour  $\dot{x}(t) = Ax(t)$  avec  $r$  valeurs propres distinctes,  $p_1, \dots, p_r$  et  $x_e = 0$  point d'équilibre

- Si  $Re(p_j) > 0$ , pour  $j \in \{1, \dots, r\}$ , alors 0 est *instable*
- Si  $Re(p_j) \leq 0$ , pour tout  $j \in \{1, \dots, r\}$ , alors,
  - ✓ si  $Re(p_j) < 0$ , pour tout  $j \in \{1, \dots, r\}$ , alors 0 est *asymptotiquement stable*
  - ✓ si un pôle est tel que  $Re(p_j) = 0$ , pour  $j \in \{1, \dots, r\}$ , et la multiplicité est 1 alors 0 est *stable*
  - ✓ si un pôle est tel que  $Re(p_j) = 0$ , pour  $j \in \{1, \dots, r\}$ , et la multiplicité est  $> 1$  alors,
    - (a) si  $J_i^j$  associés à  $p_j$  sont scalaires alors 0 est *stable*
    - (b) si  $\exists J_i^j$  associé à  $p_j$  non scalaire, alors 0 est *instable*

▼ **Définition 6** : *réalisation minimale*

A toute matrice de transfert  $G(p)$ , une réalisation d'état  $(A, B, C, D)$  est associée  
La réalisation est *minimale* ssi  $A$  a la plus petite dimension possible ssi  $(A, B)$  est *commandable* et  $(A, C)$  est *observable*

□ **Théorème 6** :

Un système LTI de représentation d'état *minimale* :

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t)$$

$$y(t) = Cx(t) + Du(t)$$

et de matrice de transfert :

$$H(p) = C(p\mathbf{1} - A)^{-1}B + D$$

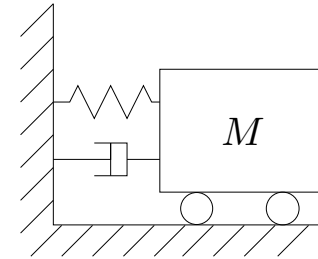
est *asymptotiquement stable* ssi *BIBO-stable* ssi

➔ *Tous les pôles du système appartiennent au demi-plan complexe gauche* ssi *les valeurs propres de  $A$  sont à partie réelle négative*



1- Equation du mouvement :

$$m\ddot{x} + b\dot{x}|\dot{x}| + k_0x + k_1x^3 = 0$$



2- Représentation d'état :

$$\dot{x}_1 = x_2$$

$$\dot{x}_2 = -\frac{b}{m}x_2|x_2| - \frac{k_0}{m}x_1 - \frac{k_1}{m}x_1^3$$

3- Point d'équilibre :  $(0, 0)$

4- Energie cinétique :  $E_c = \frac{1}{2}m\dot{x}^2 = \frac{1}{2}mx_2^2$

5- Energie potentielle :  $E_{pot.} = \int_0^x (k_0\beta + k_1\beta^3)d\beta = \frac{1}{2}k_0x_1^2 + \frac{1}{4}k_1x_1^4$

6- Energie totale :  $E_m = V(x) = \frac{1}{2}k_0x^2 + \frac{1}{4}k_1x^4 + \frac{1}{2}m\dot{x}^2$

## ✎ Remarques 2 :

- Le point d'énergie mécanique *nulle* est *le point d'équilibre*
- *La stabilité asymptotique*  
⇒ la convergence de l'énergie vers 0
- *L'instabilité* est liée à la croissance de l'énergie mécanique

On peut donc supposer que :

- L'énergie mécanique reflète l'amplitude du vecteur d'état
- Les propriétés de stabilité peuvent être caractérisées par la variation de l'énergie mécanique / au temps

## Etude de la variation de l'énergie

$$\frac{d}{dt}[V(x)] = (m\ddot{x} + k_0x + k_1x^3)\dot{x} = -b|\dot{x}|^3 < 0$$

⇒ **Fonction de Lyapunov**

## Avantages

- ♥ Etude de la stabilité par examen de l'énergie totale du système
- ♥ Systèmes linéaires et non linéaires
- ♥ Ne nécessite ni la solution de l'équation d'état, ni la connaissance des pôles du système

## Observation physique

Si l'énergie totale d'un système est dissipée de manière continue alors le système (linéaire ou non linéaire) devra rejoindre un point d'équilibre

Soit la **fonction candidate de Lyapunov**  $V(x)$  (fonction d'énergie généralisée)

$$V(x) > 0 \quad \forall x \neq 0$$

□ **Théorème 7** :

Pour le système autonome  $\dot{x}(t) = f(x)$  de point d'équilibre 0

- Si  $V(x) > 0$  telle que  $\dot{V}(x) \leq 0$  alors 0 est un point d'équilibre **stable**
- Si  $V(x) > 0$  telle que  $\dot{V}(x) < 0$  alors 0 est un point d'équilibre **asymptotiquement stable**

Application aux modèles LTI :

- **Modèle** :  $\dot{x}(t) = Ax(t)$
- **Fonction candidate de Lyapunov quadratique** :  $V(x) = x'Px$

□ **Théorème 8** :

$\dot{x} = Ax$  est asymptotiquement stable ssi  $\forall Q = Q' > 0 \exists P > 0$  solution de **l'équation de Lyapunov**

$$A'P + PA + Q = 0$$

## Exemple :

Soient :

$$A = \begin{bmatrix} -1 & 3 \\ 0 & -2 \end{bmatrix} \quad \text{et} \quad Q = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

On doit résoudre,

$$\begin{bmatrix} -2p_1 & 3p_1 - 3p_2 \\ 3p_1 - 3p_2 & 6p_2 - 4p_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -1 \end{bmatrix}$$

d'où la solution,

$$P = \begin{bmatrix} 0.5 & 0.5 \\ 0.5 & 1 \end{bmatrix}$$