



LYCÉE LA MARTINIÈRE MONPLAISIR LYON  
SCIENCES INDUSTRIELLES POUR L'INGÉNIEUR  
CLASSE PRÉPARATOIRE P.S.I.  
ANNÉE 2016 - 2017

## Synthèse du cycle de Travaux Pratiques 6 - Analyse temporelle et fréquentielle des systèmes linéaires continus et invariants(C4)

### 1 Compétences

- **Analyser :**
  - Appréhender les analyses fonctionnelles et structurelles : architectures fonctionnelle et structurelle
  - Appréhender les analyses fonctionnelles et structurelles : réversibilité d'une chaîne d'énergie.
- **Modéliser :**
  - Proposer un modèle de connaissance et de comportement :
    - > Systèmes linéaires continus et invariants;
    - > Signaux canoniques d'entrée;
    - > Schémas blocs;
    - > Modèles de comportement
- **Résoudre :** Proposer une démarche de résolution et mettre en œuvre la résolution analytique et numérique :
  - Réponse temporelle et fréquentielle des systèmes du 1er et 2nd ordre
- **Expérimenter :** proposer, justifier et mettre en œuvre un protocole expérimental
  - Prévoir les allures des réponses attendues;
- **Communiquer :** Mettre en œuvre une communication

### 2 Proposition d'organisation du TP par îlot :

Pour mener le projet, il est indispensable de se répartir le travail pour arriver à terminer le travail demandé dans le temps imparti.

- Le « **chef de projet** » gère le projet, conduit l'analyse structurelle sur le système, remplit le tableau des compétences, élabore la trame pour la présentation, fait le lien entre les deux responsables "**expérimentateur**" et "**modélisateur**" pour caractériser les écarts.
- Le responsable « **expérimentateur** » réalise les expériences sur le matériel, interprète et met en forme les résultats (pour la présentation)
- Le responsable "**modélisateur**" travaille sur la modélisation numérique du système, interprète les résultats et les met en forme pour la présentation.



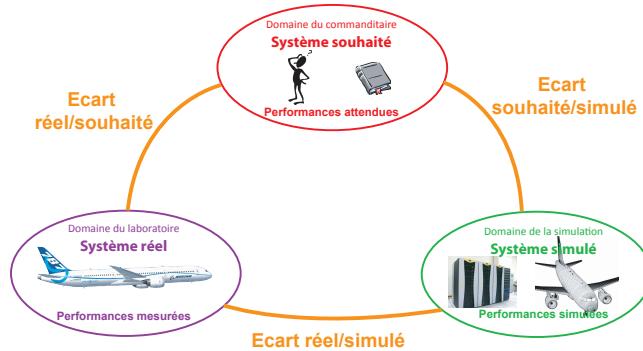
#### Remarque 1 : Mise à disposition des données

Les **modélisations numériques** associées à chacun des TP sont données sur le dossier "transfert" dans le répertoire *PSI/TP6/"nom du tp associé"*

### 3 Analyser les écarts des systèmes

Les travaux pratiques sont l'occasion de déterminer les **performances réelles** d'un système. Leur analyse présente trois principaux objectifs :

- Quantification des **écarts entre performances réelles et simulées** pour vérifier la validité d'un modèle de simulation qui pourra, une fois validé, être destiné à une *étude paramétrique*.
- Quantification des **écarts entre performances réelles et attendues** pour valider les *critères d'un cahier des charges* généralement précisés sur un diagramme d'exigences.
- **Identifier** le comportement pour définir un *modèle physique* associé au système



### 4 Analyse et identification des performances réelles d'un systèmes

#### a) Méthodologie

On rappelle la méthodologie de l'analyse des performances réelles d'un système.

1. Identifier la **grandeur physique** à mesurer (exemple la position du bras du robot) qui peut être définie par le cahier des charges.
2. Mettre en place un **protocole expérimental** : à définir et à expliciter rigoureusement.
3. Effectuer la mesure avec généralement le logiciel d'acquisition dédié.
4. **Analyser les données expérimentales** en identifiant des zones élémentaires.
5. Vérifier la **reproductibilité des mesures** en réitérant les manipulations.
6. Vérifier les **limites du modèle** (linéarité, vitesse de saturation, etc...).
7. Confronter ces données (traduisant les **performances réelles** du systèmes) aux **performances attendues** définies par le cahier des charges.

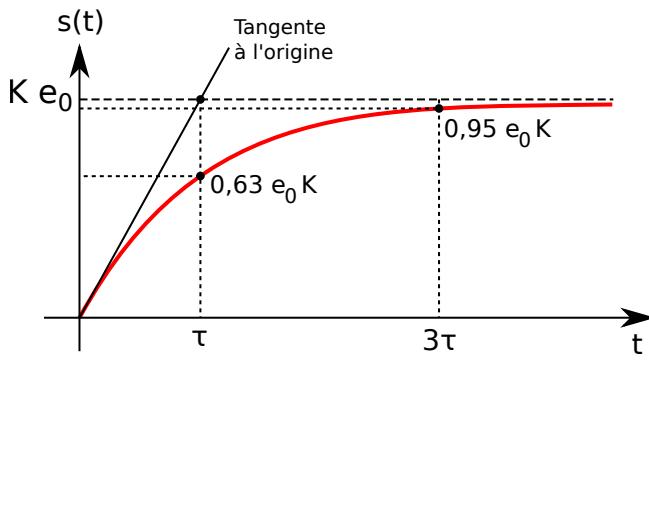
#### b) Identification temporelle des systèmes

L'identification d'un modèle de connaissance à partir des performances réelles issues d'une étude expérimentale consiste à choisir un modèle pertinent puis d'extraire les paramètres associés. Selon la forme du relevé expérimental, le choix se porte généralement vers un modèle du premier ou du deuxième ordre.

### Systèmes du premier ordre

Lors d'une réponse indicielle (vis-à-vis d'une échelon), un système du premier ordre :

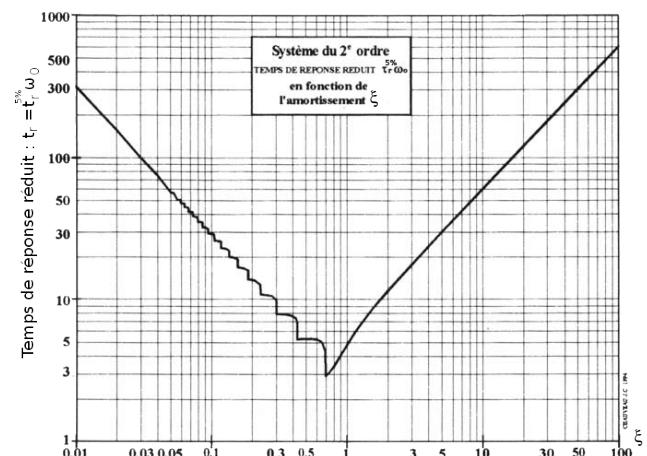
- est toujours stable (si  $\tau > 0$ ),
- ne présente jamais de dépassements,
- converge vers  $K e_0$ ,
- possède une tangente à l'origine de pente  $\frac{K e_0}{\tau}$ ,
- possède un temps de réponse à 5% qui vaut  $t_{r5\%} = 3\tau$ .



### Systèmes du deuxième ordre

Lors d'une réponse indicielle (vis-à-vis d'une échelon), un système du deuxième ordre :

- présente un dépassement si  $\xi < 1$ ,
- converge vers  $K e_0$ ,
- possède une tangente à l'origine de **pente nulle**,
- possède un temps de réponse à 5% qui se calcule à partir de l'abaque donné ci-dessous.
- possède un optimal de rapidité pour  $\xi = 0,7$  et  $t_{r5\%} \cong \frac{3}{\omega_0 \xi}$ .
- Pour un **second ordre** oscillant ( $\xi < 1$ ) la pulsation propre  $\omega_0$  et le coefficient d'amortissement s'identifient avec les définitions de :
  - la pseudo période :  $T_p = \frac{2\pi}{\omega_p} = \frac{2\pi}{\omega_0 \sqrt{1-\xi^2}}$
  - le dépassement % :  $D\% = 100 \times \exp\left(\frac{-\xi\pi}{\sqrt{1-\xi^2}}\right) = \frac{s_{max}-s_\infty}{s_\infty} \times 100$
- Pour un **second ordre** non-oscillant ou amorti ( $\xi > 1$ )
  - soit le comportement s'approche d'un premier ordre (pôle dominant) soit on peut identifier  $\tau_1$  et  $\tau_2$  avec la méthode présentée ci-dessous. Avec ici  $\tau_1 > \tau_2$  et :
    - $\tau_1 = \frac{1}{\omega_0(\xi - \sqrt{\xi^2 - 1})}$ ;
    - $\tau_2 = \frac{1}{\omega_0(\xi + \sqrt{\xi^2 - 1})}$ .



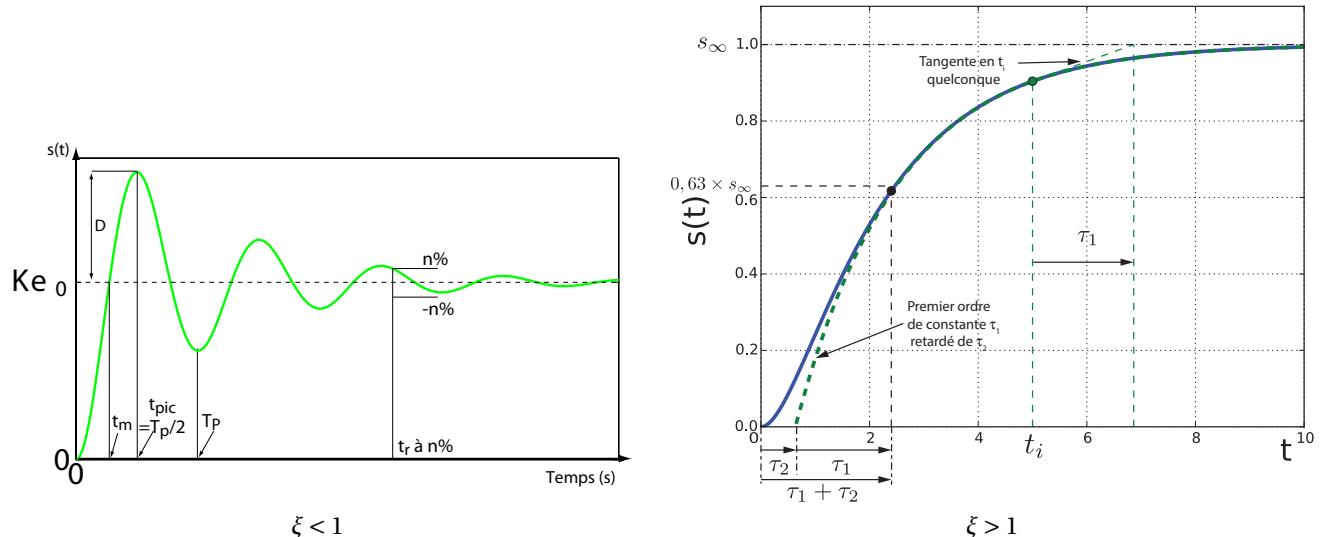


FIGURE 1 – Réponse à un échelon pour un système du second ordre

## 5 Identification d'un modèle de connaissance en fréquentiel

### Système du premier ordre

- Tracé du diagramme asymptotique en gain :**
  - tangente horizontale en  $\omega \rightarrow 0$  d'équation  $20 \cdot \log(K)$ ;
  - tangente oblique en  $\omega \rightarrow +\infty$  de pente  $-20 \text{ dB/decade}$  coupant la première asymptote en  $\omega = 1/\tau$  (**pulsation de cassure**)
- Pulsation de coupure  $\omega_c$  :**

$$|H(j\omega_c)| = \frac{|H(j\omega_0)|_0}{\sqrt{2}}. \quad (1)$$

où  $|H(j\omega_0)|_0$  est le module de la fonction de transfert  $H(j\omega)$  lorsque  $\omega$  tend vers 0.

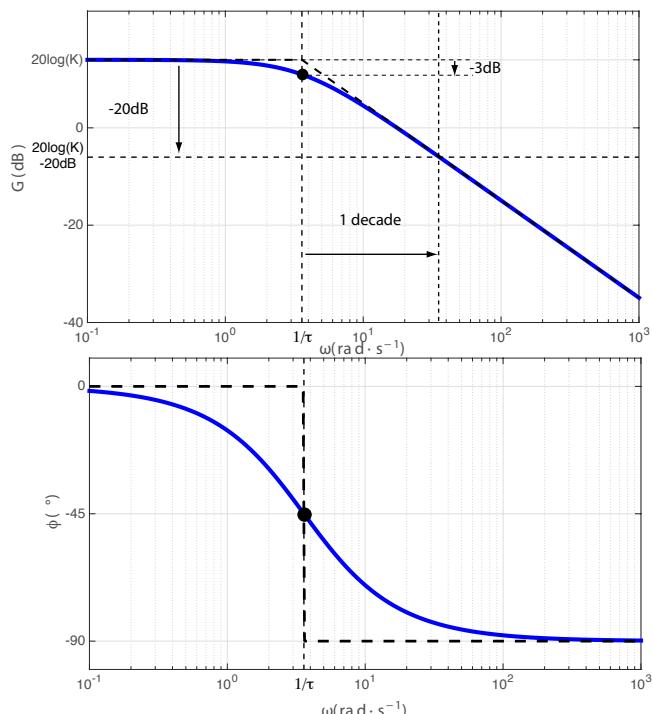
On trouve que le gain de coupure :

$$G_{dB}(\omega_c) = 20 \log(K) - 20 \log(\sqrt{2}) \approx 20 \log(K) - 3 \text{ dB}$$

(2)

Pour un premier ordre,  $\omega_c = \frac{1}{\tau}$ .

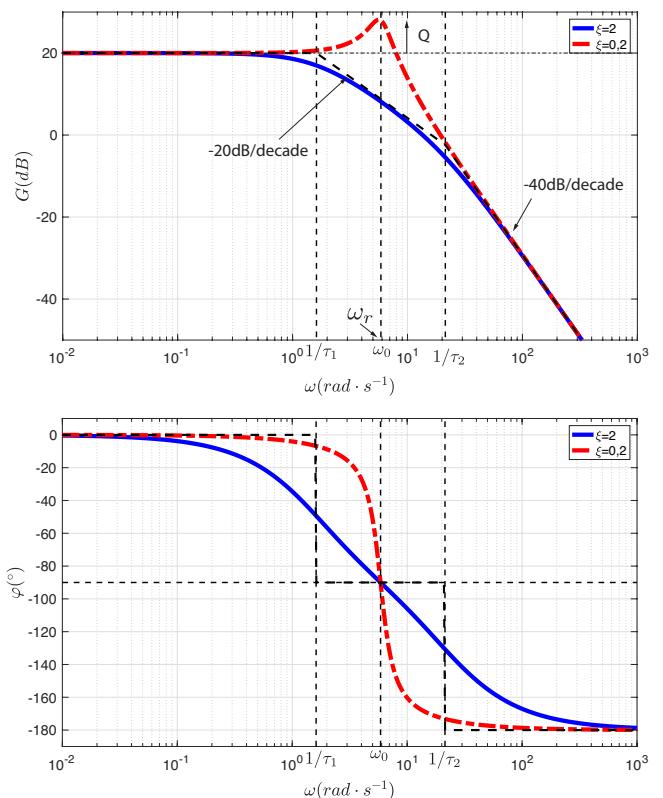
- Calcul de la phase de  $H(j\omega)$  :**  $\varphi(\omega) = -\arctan(\tau\omega)$
- Tracé du diagramme asymptotique en phase :**
  - $\omega \rightarrow 0 : \varphi(\omega) = \underset{\omega \rightarrow 0}{\longrightarrow} 0$
  - $\omega \rightarrow +\infty : \varphi(\omega) \underset{\omega \rightarrow +\infty}{\longrightarrow} -\frac{\pi}{2}$



### Système du second ordre

- Tracé du diagramme asymptotique en gain :**
  - tangente horizontale en  $\omega \rightarrow 0$  d'équation  $20 \cdot \log(K)$ ;
  - tangente oblique en  $\omega \rightarrow +\infty$  de pente  $-40 \text{ dB/decade}$  coupant la première asymptote en  $\omega = \omega_0$  (**pulsation propre**)
  - Lorsque  $\xi > 1$  il existe deux autres pulsations de cassure en  $1/\tau_1$  et  $1/\tau_2$  avec une branche asymptotique intermédiaire de  $-20 \text{ dB/decade}$ .
  - Lorsque  $\xi < \sqrt{2}/2$ , il y a existence de résonance (maximum en gain) en  $\omega = \omega_r = \omega_0 \sqrt{1 - 2\xi^2}$ . On appelle le **facteur de résonance ou coefficient de surtension** la grandeur  $Q$  définie par :

$$Q = \frac{|H(j\omega)|_{max}}{\lim_{\omega \rightarrow 0} |H(j\omega)|} = \frac{1}{2\xi\sqrt{1-\xi^2}}. \quad (3)$$



## 6 Bilan