

# Chapitre 6

## Identification des systèmes

### 6.1 Introduction

Dans les chapitres précédents, nous avons supposé que la fonction de transfert du système à réguler ou à asservir était connue. Le but de ce chapitre est de présenter quelques méthodes permettant de déterminer cette fonction de transfert.

**Identifier un système**, c'est déterminer, à partir des connaissances et des mesures disponibles, la relation de cause à effet qui existe entre ses grandeurs d'entrée et de sortie.

Les objectifs de cette identification sont multiples :

- permettre la prédiction du comportement du système pour toute situation dans laquelle il pourra se trouver (ceci peut être réalisé à l'aide de simulations).
- déterminer des lois de commande (en calculant un correcteur).
- surveiller le comportement du système (diagnostic).

La détermination du modèle ou de la relation qui lie les entrées aux sorties peut se faire de deux manières :

- théoriquement : à partir d'une connaissance a priori du système (connaissance phénoménologique du processus). Le modèle obtenu est dit **modèle de connaissance**.
- expérimentalement : on considère alors le système à identifier comme une *boîte noire* et, en observant ses signaux d'entrée et de sortie, on cherche à établir le modèle mathématique qui décrit au mieux le comportement du système. Le modèle obtenu est dit **modèle de représentation**.

On est amené très souvent à combiner ces deux méthodes.

L'objectif de l'identification des systèmes est la détermination des paramètres du modèle à partir de la connaissance expérimentale des entrées et des sorties.

## 6.2 Présentation du problème

On cherche donc à donner une représentation mathématique à un processus réel (appelé objet). Ce processus est accessible au travers de ses manifestations extérieures (entrées-sorties). Identifier un système réel c'est déterminer un autre système : le modèle. Dans tous les cas, le modèle sera une image approximative du système réel.

### 6.2.1 Procédure générale d'identification

On peut distinguer plusieurs étapes dans l'élaboration d'un modèle. La procédure générale de l'identification d'un système est présentée par le schéma de la figure 6.1 : en fonction des objectifs de l'identification et à partir des connaissances a priori et des mesures, on obtient un modèle du système, qu'il convient de valider (en comparant, par exemple, les réponses du système et du modèle).

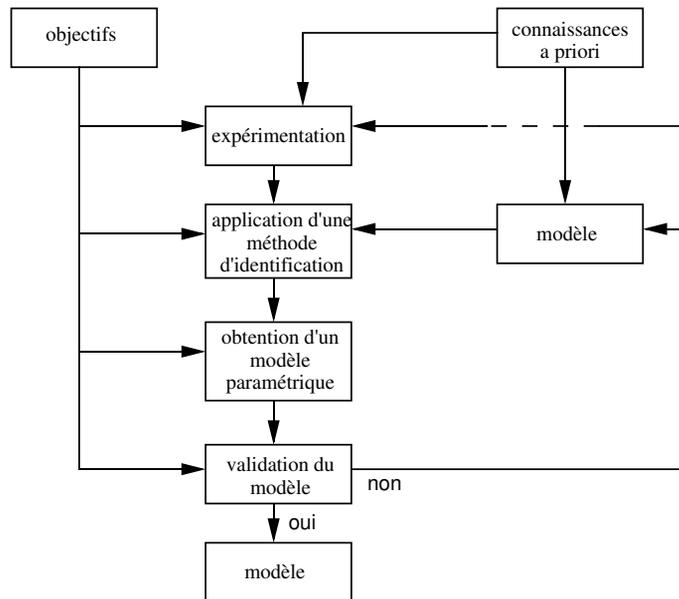


FIGURE 6.1 – Procédure générale d'identification

## 6.2.2 Quelques exemples

### 6.2.2.1 Circuit R-C

Considérons le cas d'un circuit électrique élémentaire, présenté aux chapitres 1 et 2, dont le schéma est représenté par la figure 6.2, et qui est constitué d'une résistance et d'un condensateur.

La grandeur d'entrée est la tension  $u(t)$  appliquée à ce circuit, et la grandeur de sortie est la tension  $y(t)$  relevée aux bornes du condensateur.

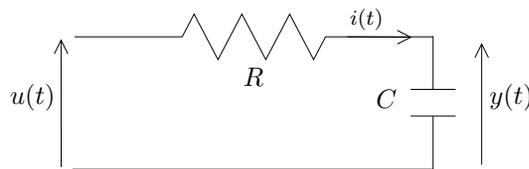


FIGURE 6.2 – Circuit RC

Les équations électriques qui régissent ce circuit sont :

$$\begin{cases} u(t) = Ri(t) + y(t) \\ C \frac{dy}{dt} = i(t) \end{cases} \quad (6.1)$$

Les équations 6.1 permettent d'obtenir un modèle de connaissance du système de la figure 6.2, en effet en appliquant la transformée de Laplace à ces équations, avec conditions initiales nulles, on obtient

$$G(s) = \frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{1}{1 + \tau s} \quad (6.2)$$

avec  $\tau = RC$  constante de temps du circuit.

L'identification de ce système peut se faire en excitant le circuit, par exemple par un échelon. Ici l'identification se réduit à la détermination d'un seul paramètre ( $\tau$ ).

### 6.2.2.2 Moteur à courant continu

On considère un moteur à courant continu, présenté au chapitre 1, commandé par l'induit, représenté par la figure 6.3.

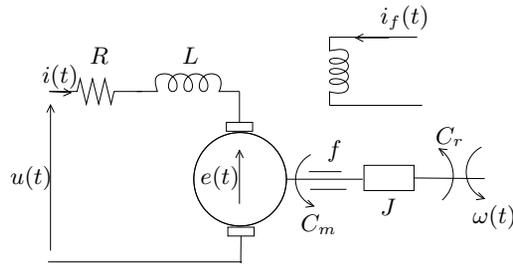


FIGURE 6.3 – Moteur à courant continu

Le modèle de connaissance de ce système s'obtient en écrivant les équations électromécaniques suivantes :

$$u(t) = Ri(t) + L \frac{di(t)}{dt} + e(t) \quad (6.3)$$

avec :

$e(t) = k\omega(t) =$  force électromotrice

$$J \frac{d\omega(t)}{dt} = C_m - C_r - C_f \quad (6.4)$$

avec :

$C_m = ki(t) =$  couple moteur

$C_f = f\omega(t) =$  couple de frottements

$C_r =$  couple résistant

Le modèle mathématique, obtenu en combinant les équations 6.3 et 6.4, peut s'écrire

$$\alpha\omega(t) + \beta \frac{d\omega(t)}{dt} + \frac{d^2\omega(t)}{dt^2} + \gamma C_r(t) + \delta \frac{dC_r(t)}{dt} = k_2 u(t) \quad (6.5)$$

### 6.2.3 Différents types de représentation

Il existe deux représentations des systèmes linéaires invariants :

- **Représentation non paramétrique** : il s'agit de la représentation du comportement d'un système à l'aide d'un diagramme fréquentiel (Bode, Nyquist, Black) ou d'une réponse temporelle (indicielle, ...).
- **Représentation paramétrique** : il s'agit d'une représentation mathématique, définie par un nombre fini de coefficients (fonction de transfert, équation différentielle, ...).

## 6.3 Méthodes temporelles

Ces méthodes sont basées sur l'interprétation de réponses temporelles du système à identifier.

### 6.3.1 Systèmes du premier ordre

#### 6.3.1.1 Systèmes de fonction de transfert $G(s) = \frac{K}{1+\tau s}$

La réponse indicielle (à un échelon unitaire) d'un tel système est donnée par l'équation :

$$y(t) = K \left( 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right) \quad (6.6)$$

et représentée par la figure 6.4.

- Le gain statique  $K$  est déterminé par le régime permanent, c'est à dire par l'asymptote à la courbe de réponse indicielle en l'infini.
- La constante de temps  $\tau$  est l'abscisse du point d'intersection de la tangente à l'origine, avec l'asymptote horizontale. C'est aussi l'abscisse du point d'ordonnée  $0.632K$ .

Ces résultats sont démontrés dans le chapitre consacré aux systèmes du premier ordre.

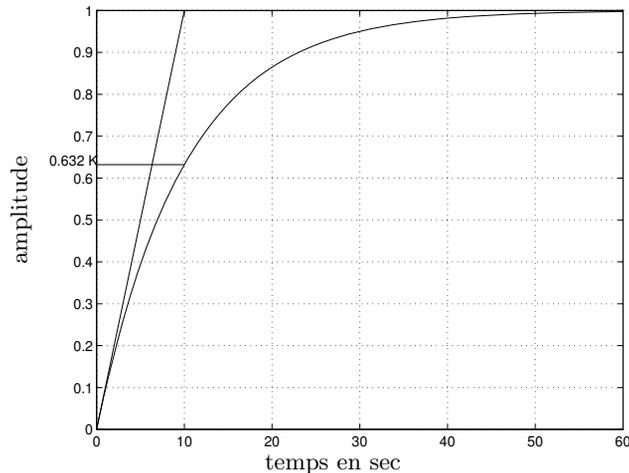


FIGURE 6.4 – Réponse indicielle de  $G(s) = \frac{K}{1+\tau s}$

### 6.3.1.2 Systèmes de fonction de transfert $G(s) = \frac{K\tau s}{1+\tau s}$

La réponse indicielle (échelon unitaire) d'un tel système est donnée par l'équation 6.7, et représentée par la figure 6.5.

$$y(t) = Ke^{-\frac{t}{\tau}} \quad (6.7)$$

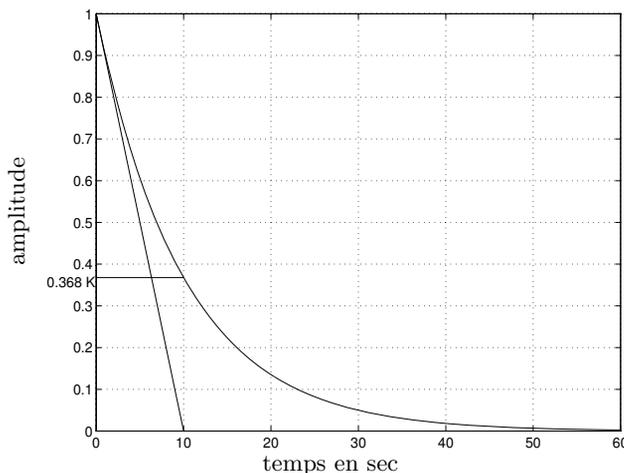


FIGURE 6.5 – Réponse indicielle de  $G(s) = \frac{K\tau s}{1+\tau s}$  avec  $K = 1$

- Le gain statique  $K$  est déterminé par l'abscisse à l'origine.
- La constante de temps  $\tau$  est l'abscisse du point d'intersection de la tangente au point  $(0, 1)$  avec l'axe des temps. C'est aussi l'abscisse du point d'ordonnée  $0.368K$ .

### 6.3.1.3 Systèmes à avance de phase

Il s'agit des systèmes dont la fonction de transfert est :  $G(s) = \frac{K(1+a\tau s)}{1+\tau s}$  avec  $a > 1$ .

La réponse indicielle d'un tel système est donnée par :

$$y(t) = K \left[ 1 + (a - 1)e^{-\frac{t}{\tau}} \right] \quad (6.8)$$

et représentée par la figure 6.6.