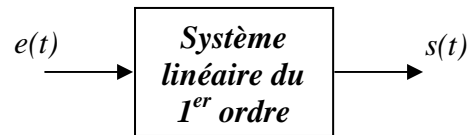


Identification expérimentale des systèmes (réponse indicielle)

IDENTIFICATION A UN SYSTEME LINEAIRE DU PREMIER ORDRE PASSE BAS

1- Modèle du système linéaire du type passe-bas du premier ordre :



T_0 transmittance statique, τ constante de temps ou ω_c pulsation de coupure à -3 dB.

➤ Equation différentielle : $s(t) + \tau \frac{ds}{dt} = T_0 \cdot e(t)$

➤ Transmittance fréquentielle ou isochrone : $\underline{T}(j\omega) = \frac{\underline{S}(j\omega)}{\underline{E}(j\omega)} = \frac{T_0}{1 + j \frac{\omega}{\omega_c}}$ avec $\omega_c = \frac{1}{\tau}$

➤ Transmittance dans le domaine de Laplace ou isomorphe : $T(p) = \frac{S(p)}{E(p)} = \frac{T_0}{1 + \tau \cdot p}$

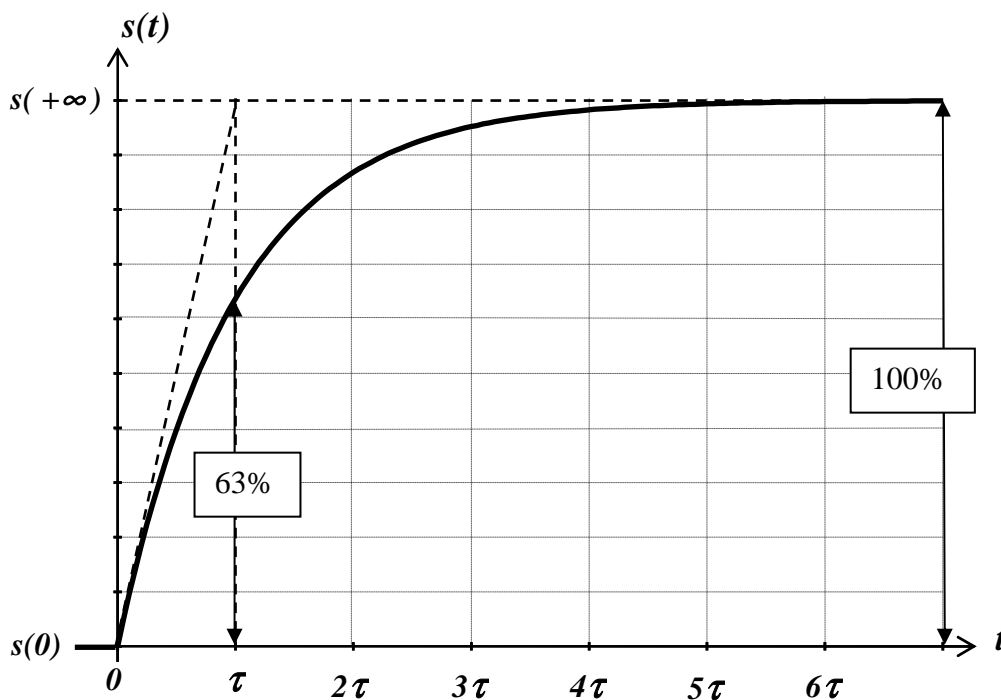
2- Réponse indicielle du système linéaire du type passe-bas du premier ordre :

Grandeur de sollicitation du système :

➤ échelon de hauteur E (par rapport à son état de repos), appliqué à l'instant initial $t = 0$.

Allure de la réponse du système :

- Réponse croissante sans dépassement de la valeur finale,
- Tangente à l'origine de coefficient directeur non nul.



DETERMINATION DE LA CONSTANTE DE TEMPS

Méthode 1 : Au bout du temps τ , la variation de la sortie est de 63% de sa variation totale

- pour 3τ variation de 95 %
- pour 5τ variation de 99 %

Méthode 2 : Abscisse du point d'intersection de la tangente à l'origine et de l'asymptote pour $t \rightarrow +\infty$.

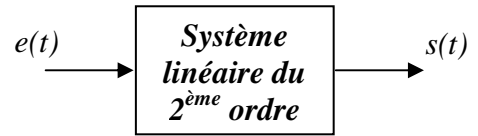
DETERMINATION DE LA TRANSMITTANCE STATIQUE :

$$T_0 = \text{Variation de la sortie} / \text{variation de l'entrée} \qquad T_0 = \frac{s(+\infty) - s(0)}{E}$$

Identification expérimentale des systèmes (réponse indicielle)

IDENTIFICATION A UN SYSTEME LINEAIRE DU SECOND ORDRE PASSE BAS

1. Modèle du système linéaire du type passe-bas du second ordre :



T_0 transmittance statique, m coefficient d'amortissement, ω_0 pulsation propre non amortie

➤ Equation différentielle :
$$s(t) + \frac{2m}{\omega_0} \frac{ds}{dt} + \frac{1}{\omega_0^2} \frac{d^2s}{dt^2} = T_0 \cdot e(t)$$

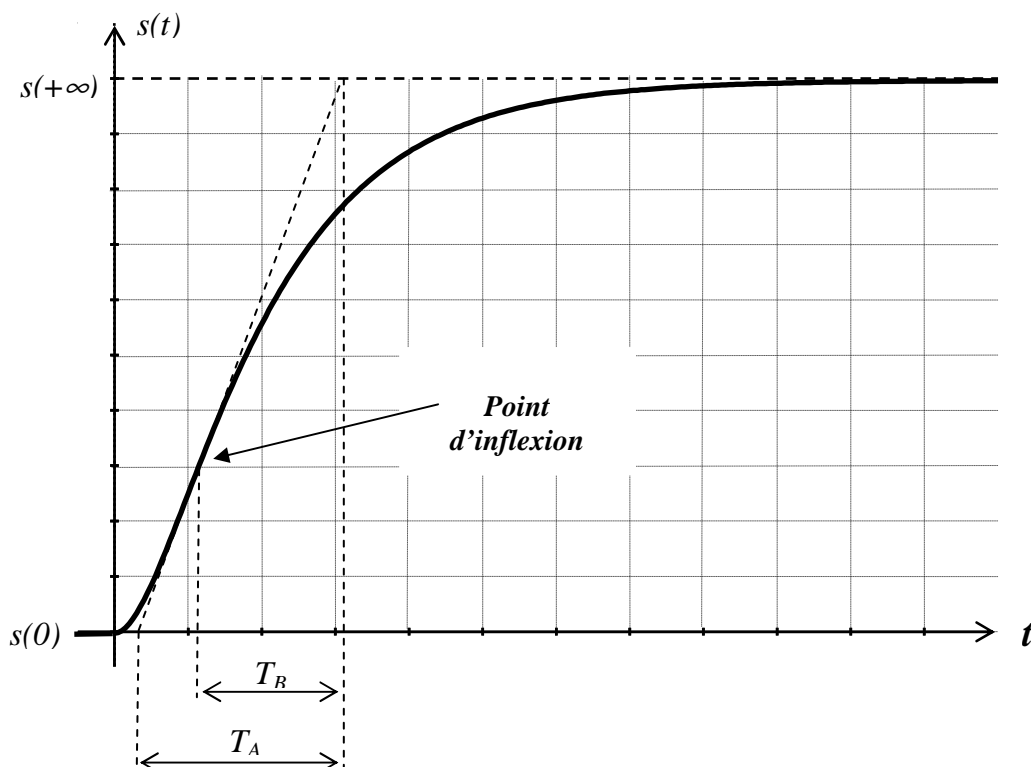
➤ Transmittance fréquentielle ou isochrone :
$$\underline{T}(j\omega) = \frac{\underline{S}(j\omega)}{\underline{E}(j\omega)} = \frac{T_0}{1 + 2 \cdot m \cdot j \frac{\omega}{\omega_0} - \left(\frac{\omega}{\omega_0}\right)^2}$$

➤ Transmittance dans le domaine de Laplace ou isomorphe :
$$T(p) = \frac{S(p)}{E(p)} = \frac{T_0}{1 + \frac{2 \cdot m}{\omega_0} \cdot p + \left(\frac{p}{\omega_0}\right)^2}$$

2. Système passe bas d'ordre 2 à réponse indicielle apériodique ou sur amortie ($m > 1$) :

Caractéristiques principales de la réponse indicielle :

- Tangente à l'origine de coefficient directeur nul (horizontale)
- Réponse croissante sans dépassement de la valeur finale ($2^{\text{ème}}$ ordre sur amorti $m \geq 1$).



Identification expérimentale des systèmes (réponse indicielle)

Dans le cas du système du second ordre sur amorti ($m \geq 1$), la transmittance de Laplace ou isomorphe

peut s'écrire :

$$T(p) = \frac{T_0}{(1 + \tau.p)(1 + \alpha.\tau.p)}$$

L'identification est faite par rapport à cette formulation.

DETERMINATION DE LA TRANSMITTANCE STATIQUE :

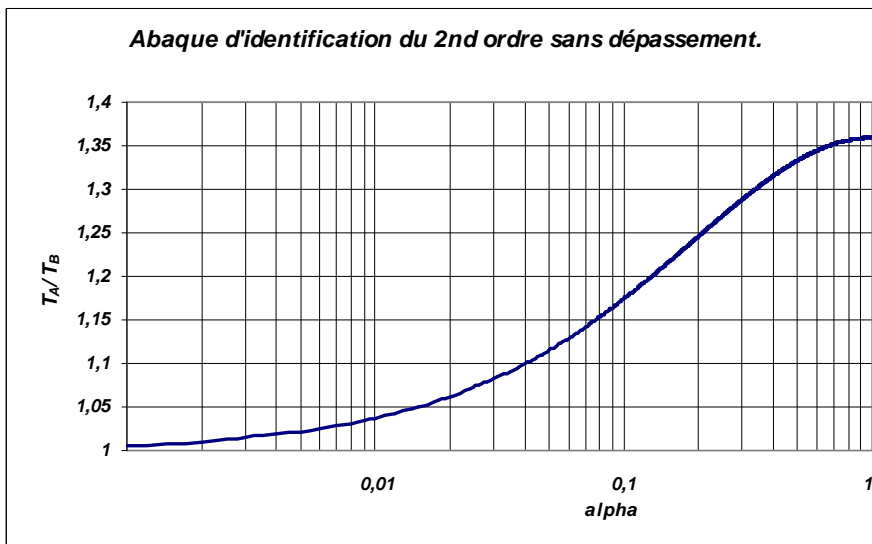
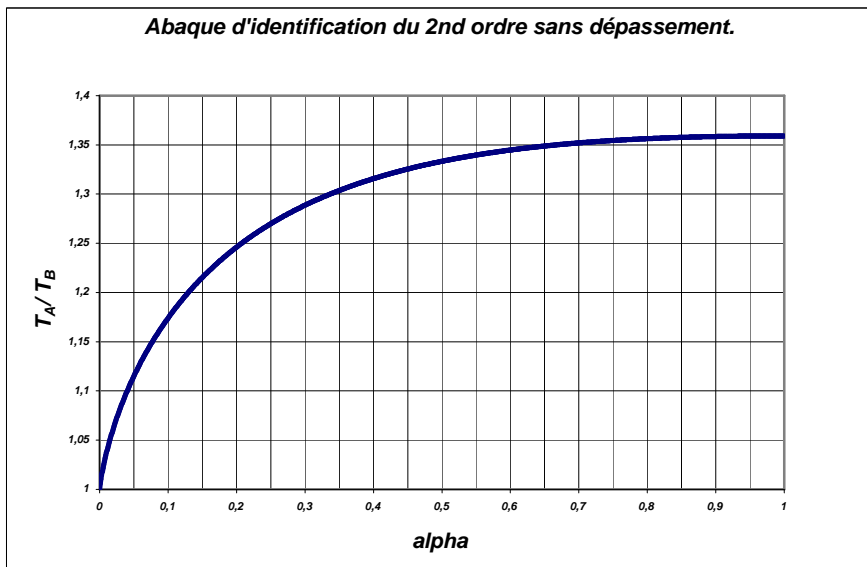
$T_0 =$ Variation de la sortie / variation de l'entrée

$$T_0 = \frac{s(+\infty) - s(0)}{E}$$

DETERMINATION DU FACTEUR α :

La tangente au point d'inflexion de la courbe, permet de déterminer les temps T_A et T_B (cf ci-dessus).

Le rapport T_A / T_B permet d'obtenir le facteur α en utilisant l'une des 2 abaques ci-dessous :



DETERMINATION DE LA CONSTANTE DE TEMPS τ :

La mesure du temps T_B et la constante α , permettent d'obtenir la constante de temps τ par : $\tau = \frac{T_B}{1 + \alpha}$.

On retrouve la forme d'écriture initiale par :

➤ coefficient d'amortissement m par la relation : $m = \frac{1 + \alpha}{2\sqrt{\alpha}}$

➤ pulsation propre ω_0 par la relation : $\omega_0 = \frac{1}{\tau\sqrt{\alpha}}$

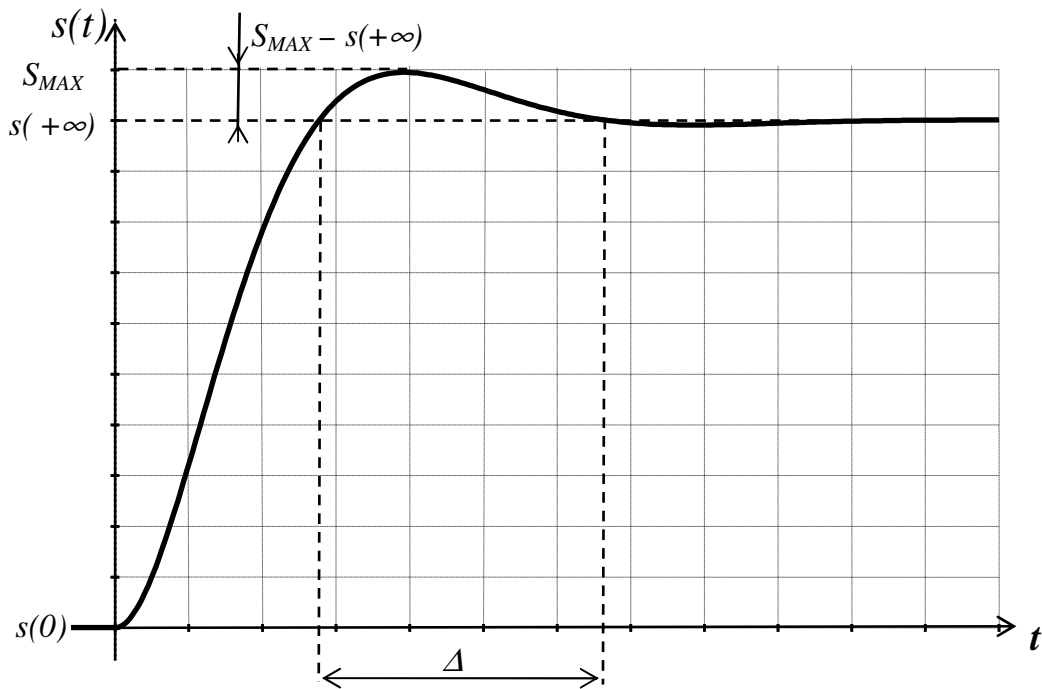
Identification expérimentale des systèmes (réponse indicielle)

3. Système passe bas d'ordre 2 à réponse indicielle pseudopériodique ou sous amortie ($m < 1$):

Caractéristiques principales de la réponse indicielle :

- Tangente à l'origine de coefficient directeur nul.
- Réponse croissante avec dépassement de la valeur finale réponse oscillatoire amortie.

3-1- Méthode d'identification à l'aide du 1^{er} dépassement :

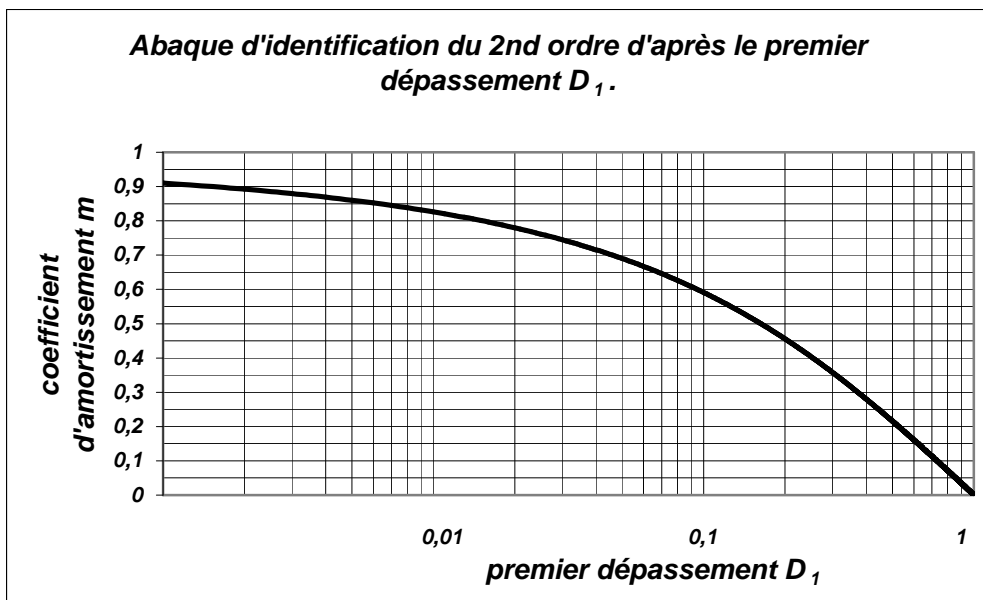


DETERMINATION DE LA TRANSMITTANCE STATIQUE :

$$T_0 = \text{Variation de la sortie} / \text{variation de l'entrée} \quad T_0 = \frac{s(+\infty) - s(0)}{E}$$

DETERMINATION DU COEFFICIENT D'AMORTISSEMENT m :

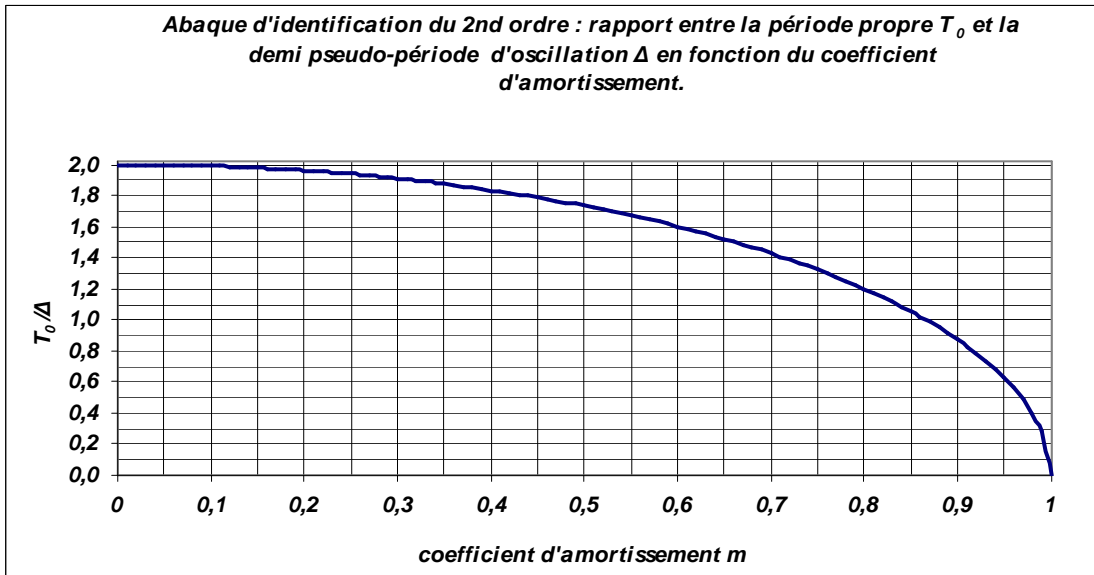
A partir de la valeur du premier dépassement $D_1 = \frac{S_{MAX} - s(+\infty)}{s(+\infty) - s(0)}$ en utilisant l'abaque ci-dessous :



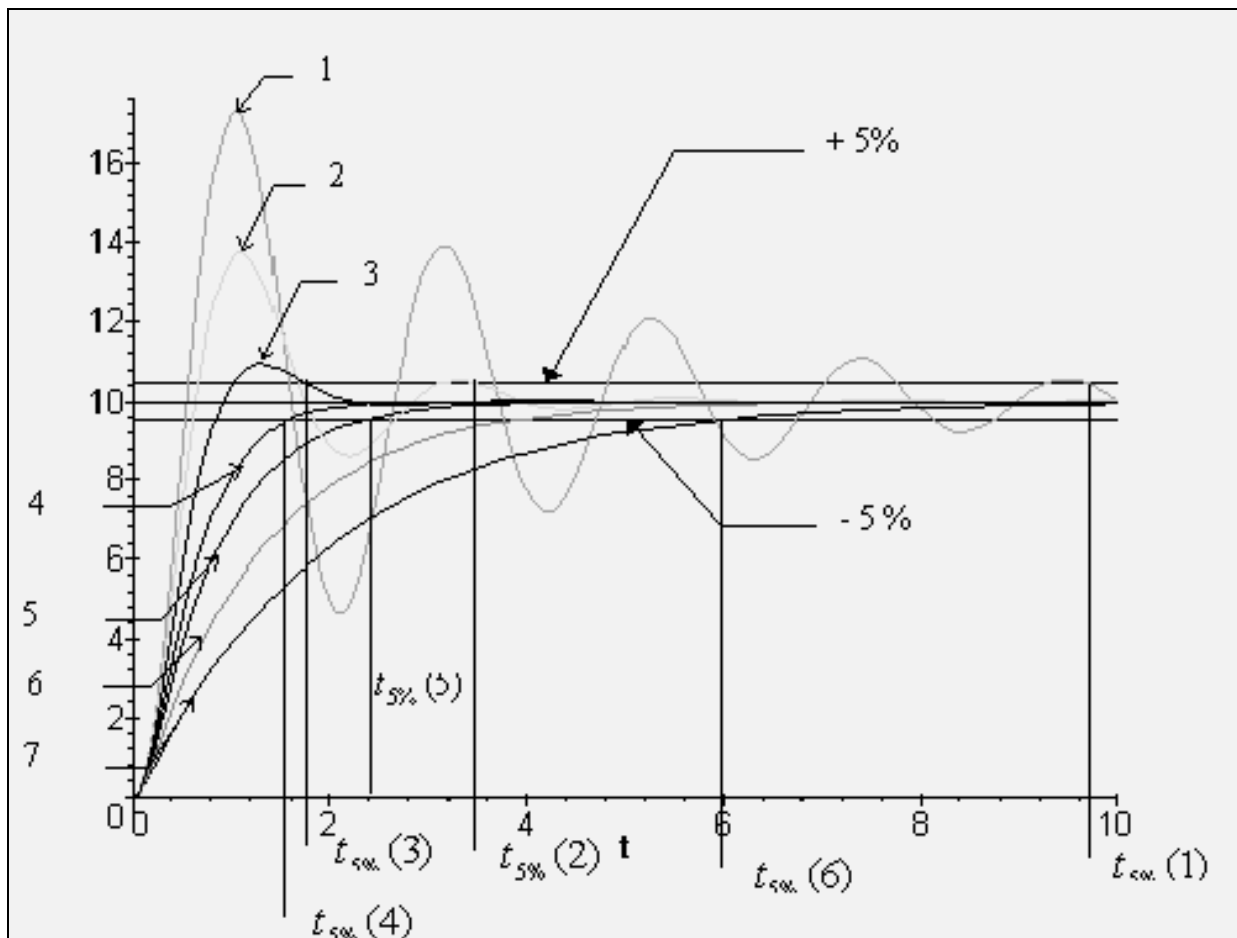
Identification expérimentale des systèmes (réponse indicielle)

DETERMINATION DE LA PULSATION PROPRE ω_0 :

A partir de la valeur de la demi pseudo période Δ d'oscillation en utilisant l'abaque ci-dessous :



3-2- Méthode avec le premier dépassement et le temps de réponse à 5 %.

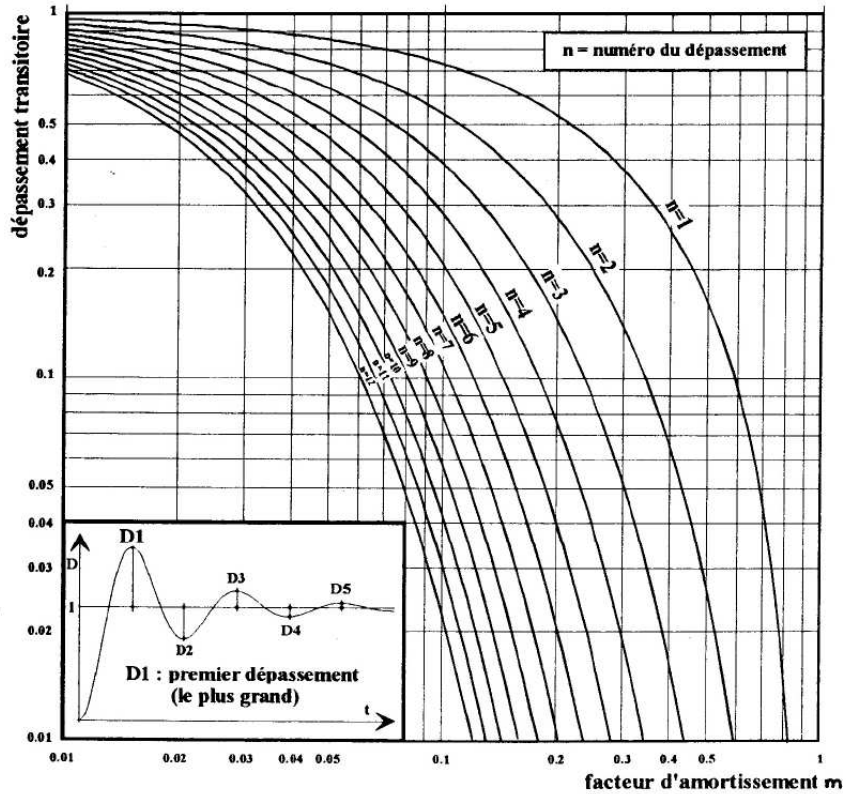


Identification expérimentale des systèmes (réponse indicielle)

UTILISATION DES ABAQUES

- Du dépassement réduit pour l'amortissement m :

ABAQUE DES DEPASSEMENTS TRANSITOIRES (Réponse Indicielle)



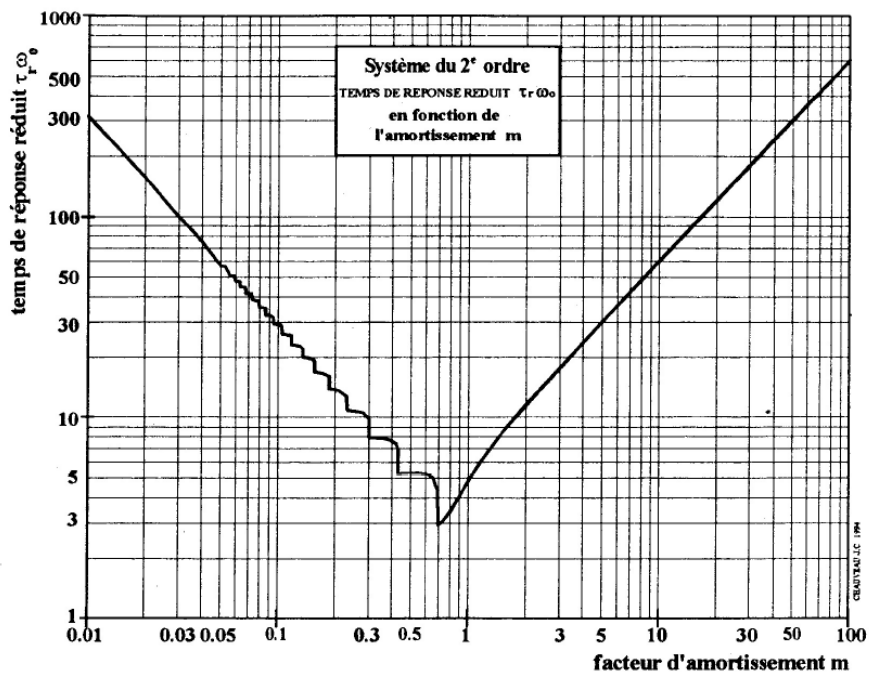
Pour le premier dépassement réduit on relève $D1 = \underline{\hspace{2cm}}$
 On déduit $m = \underline{\hspace{2cm}}$

- Temps de réponse à 5%, pour la pulsation propre ω_0 :

SYSTEME DU 2^e ORDRE

$$\tau(p) = \frac{1}{\left(\frac{p}{\omega_0}\right)^2 + \frac{2m}{\omega_0} p + 1}$$

ABAQUE DU TEMPS DE REPONSE REDUIT

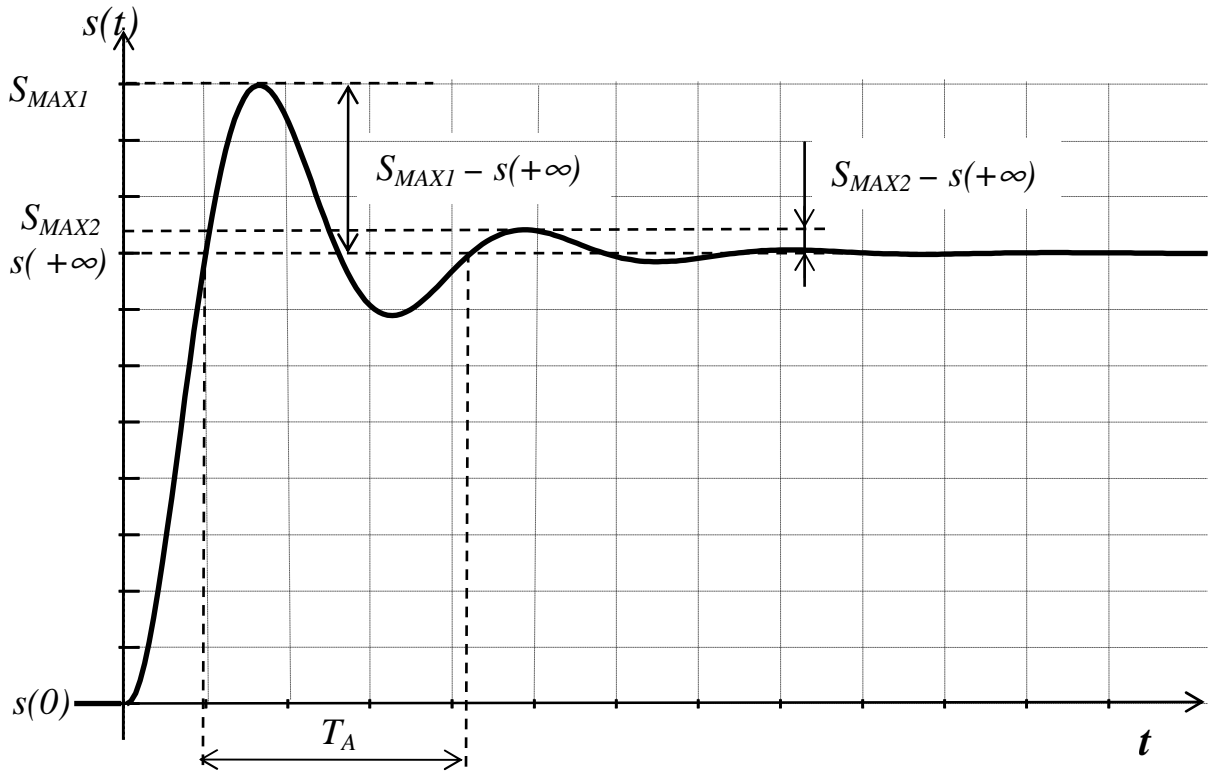


On relève un temps de réponse de réponse à 5% près de $tr_{5\%} =$
 Pour m relevé le produit $tr_{5\%} \cdot \omega_0$ est de $\underline{\hspace{2cm}}$

et on déduit $\omega_0 = \underline{\hspace{2cm}}$

Identification expérimentale des systèmes (réponse indicielle)

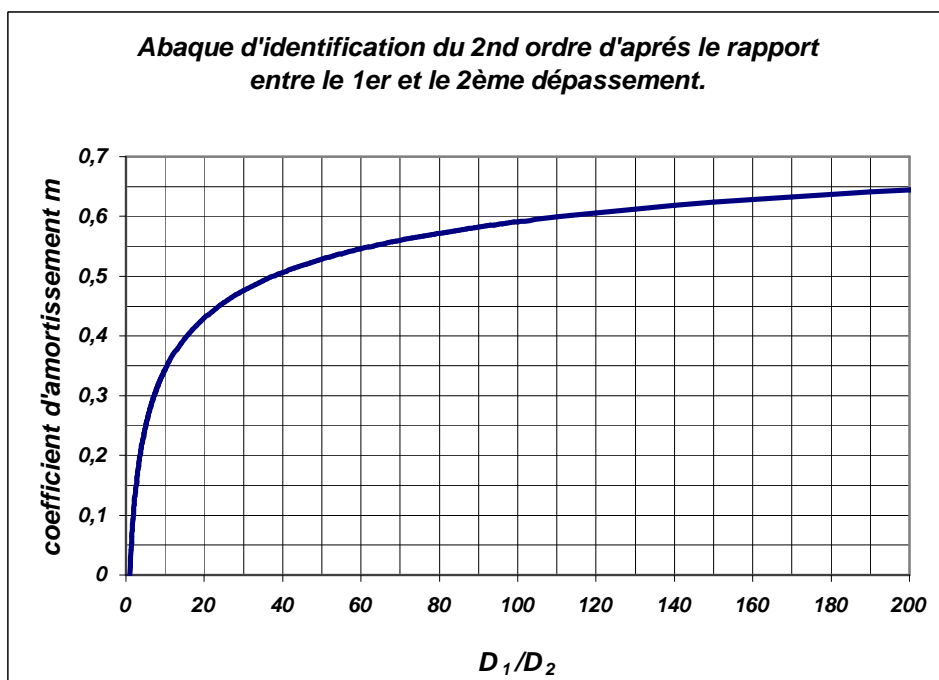
Méthode d'identification à l'aide des 2 premiers dépassements :



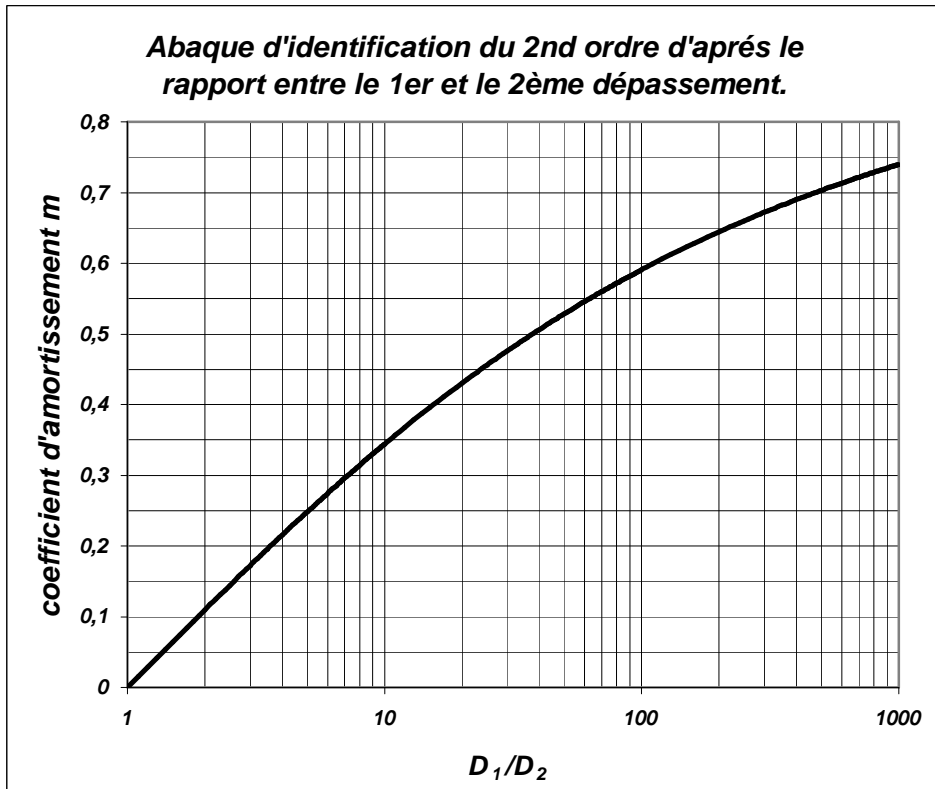
➤ Détermination de la transmittance statique : $T_0 = \frac{s(+\infty) - s(0)}{E}$

➤ Détermination du coefficient d'amortissement m à partir des valeurs du premier dépassement

$$D_1 = \frac{S_{MAX1} - s(+\infty)}{s(+\infty) - s(0)} \text{ et du second dépassement } D_2 = \frac{S_{MAX2} - s(+\infty)}{s(+\infty) - s(0)} \text{ en utilisant l'une des abaqes ci-dessous :}$$



Identification expérimentale des systèmes (réponse indicielle)



- Détermination de la pulsation propre ω_0 à partir de la valeur de la pseudo période T_A d'oscillation et en utilisant l'abaque ci-dessous :

