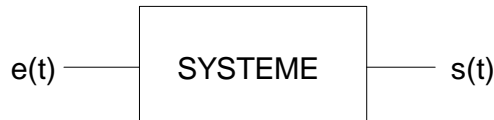


SYSTEMES LINEAIRES DU SECOND ORDRE

1. DEFINITION



Un système est dit **linéaire invariant du second ordre** si la réponse **s(t)** est **liée** à l'excitation **e(t)** par une **équation différentielle linéaire à coefficients constants du second ordre** :

$$\frac{1}{\omega_0^2} \frac{d^2 s}{dt^2} + \frac{2m}{\omega_0} \frac{ds}{dt} + s(t) = A_0 \cdot e(t)$$

ω_0 : pulsation propre du système

m : coefficient d'amortissement

2. REPONSE INDICIELLE

Pour $t < 0$, $e(t) = 0$

Pour $t \geq 0$, $e(t) = E$

L'équation différentielle ci-dessus admet pour solution $s(t)$ la somme de deux termes $s_1(t)$ et $s_2(t)$ qui sont respectivement la solution générale de l'équation sans second membre et une solution particulière avec second membre :

2.1 Solution générale de l'équation sans second membre

Equation caractéristique

$$r^2 + 2m\omega_0 r + \omega_0^2 = 0$$

$$\Delta' = (m^2 - 1) \cdot \omega_0^2$$

• **$m > 1$: 2 racines réelles :**

$$r_1 = \omega_0 \cdot (-m - \sqrt{m^2 - 1})$$

$$r_2 = \omega_0 \cdot (-m + \sqrt{m^2 - 1})$$

le régime est apériodique :

$$s_1(t) = A_1 \cdot e^{r_1 t} + A_2 \cdot e^{r_2 t}$$

• **$m = 1$: 1 racine double :**

$$r_0 = -\omega_0$$

le régime est critique :

$$s_1(t) = (A + B \cdot t) \cdot e^{r_0 t}$$

• **$m < 1$: 2 racines complexes conjuguées :**

$$r_1 = \omega_0 \cdot (-m - j\sqrt{1 - m^2})$$

$$r_2 = \omega_0 \cdot (-m + j\sqrt{1 - m^2})$$

le régime est oscillatoire amorti :

$$s_1(t) = A_3 \cdot e^{-m\omega_0 t} \cdot \cos(\omega t + \varphi)$$

ω : pseudo pulsation

$$\omega = \omega_0 \cdot \sqrt{1 - m^2}$$

Ces solutions correspondent au régime transitoire.

2.2 Solution particulière avec second membre

La solution est évidente :

$$s_2(t) = A_0 \cdot E$$

Elle correspond au régime permanent.

2.3 Solution globale

$$s(t) = s_1(t) + s_2(t)$$

Les différentes constantes sont déterminées à partir de la connaissance des valeurs de $s(t)$ et de sa dérivée à l'instant $t = 0^-$.

Dans le cas où ces valeurs sont nulles :

- si $m > 1$:

$$A_1 = +A_0 E \frac{m - \sqrt{m^2 - 1}}{2\sqrt{m^2 - 1}}$$

$$A_2 = -A_0 E \frac{m + \sqrt{m^2 - 1}}{2\sqrt{m^2 - 1}}$$

- si $m = 1$:

$$A = -A_0 E$$

$$B = -A_0 E \omega_0$$

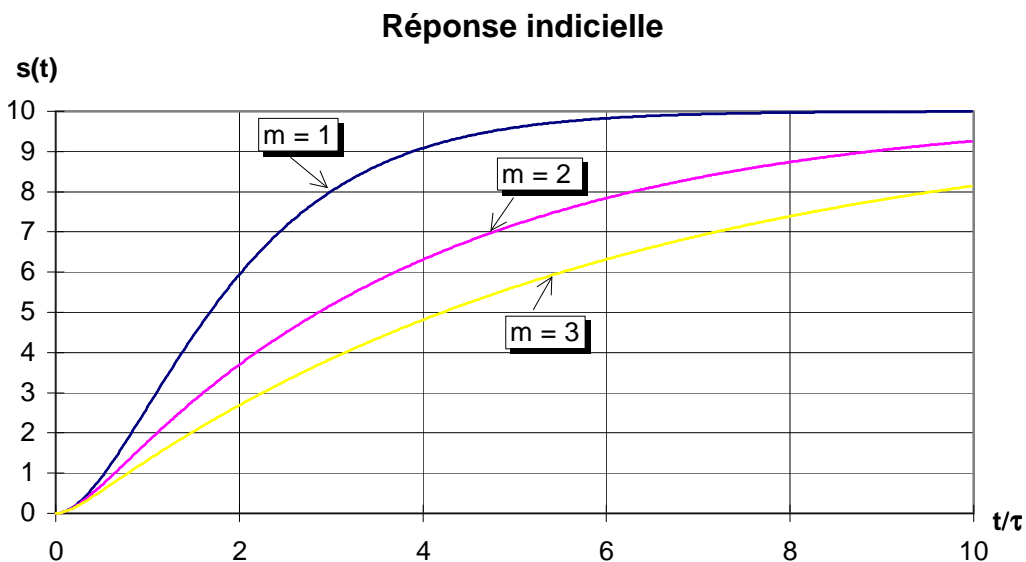
- si $m < 1$

$$\tan \varphi = \frac{-m}{\sqrt{1 - m^2}}$$

$$A_3 = \frac{-A_0 E}{\cos \varphi} = \frac{-A_0 E}{\sqrt{1 - m^2}}$$

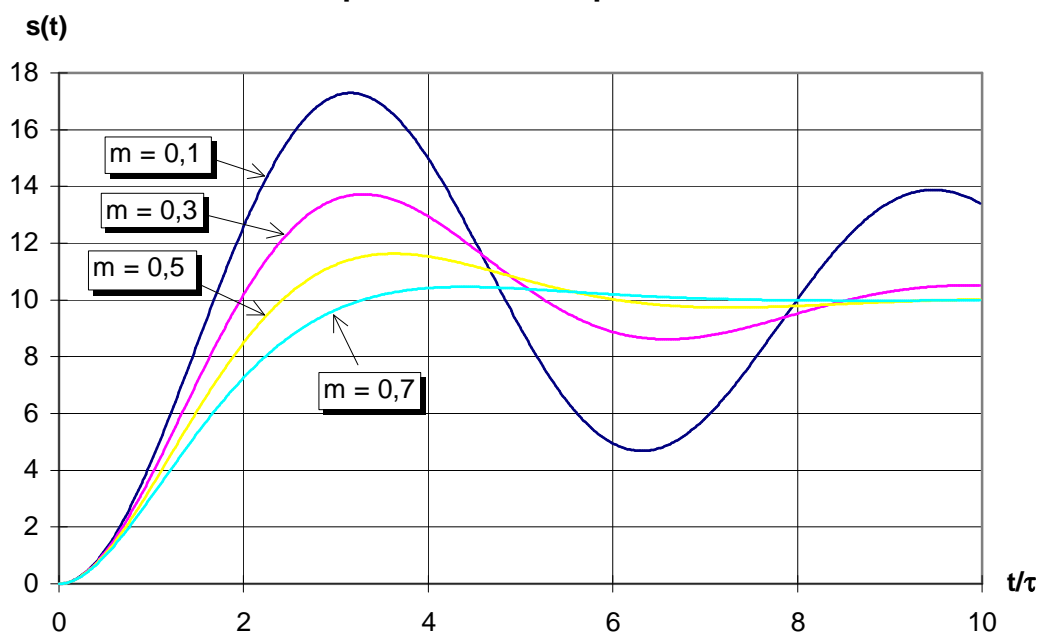
2.4 Représentation

Avec les conditions initiales ci-dessus, on obtient :



Pour $m \geq 1$, on remarque que les temps de montée et de réponse augmentent avec m .

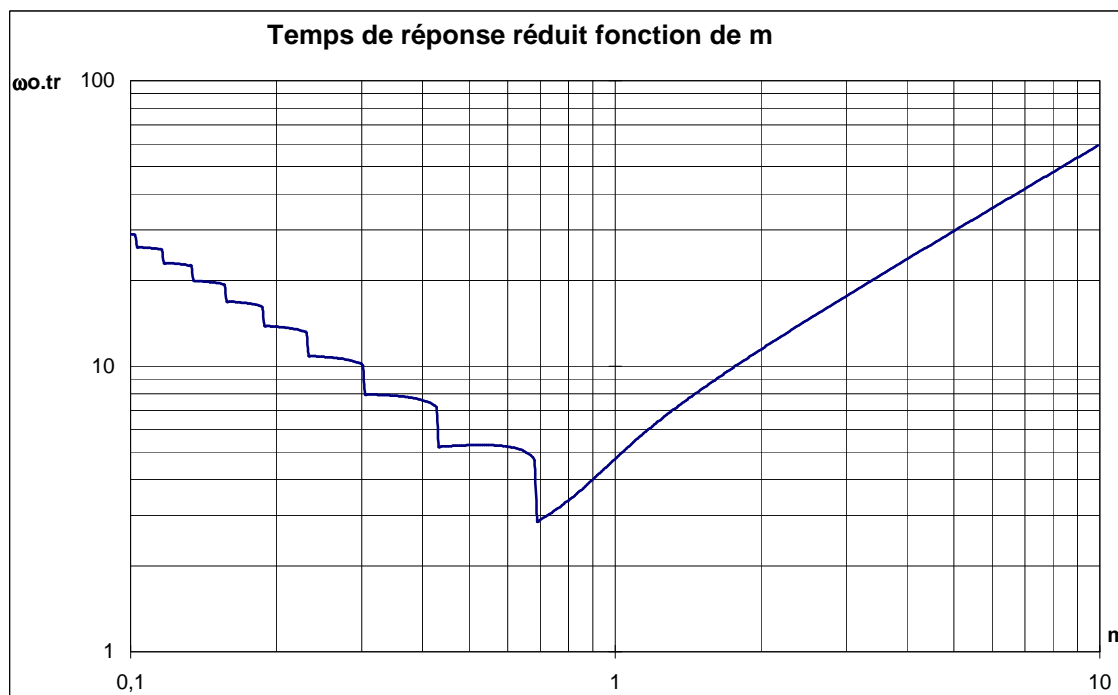
Réponse indicielle pour $m < 1$



Pour les valeurs faibles de m ($m < 0,7$), le temps de réponse augmente lorsque m diminue car l'amplitude des oscillations augmente et le régime transitoire est de plus en plus long.

2.5 Temps de réponse à 5%

On peut remarquer que le temps de réponse est minimum pour $m \approx 0,7$, car c'est au delà de cette valeur que le premier dépassement est inférieur à 5%.



On peut montrer ou remarquer sur la courbe ci-dessus que :

- si $m \gg 1$: $\omega_0 \cdot t_r = 6m$
- si $m \ll 1$: $\omega_0 \cdot t_r = 3/m$

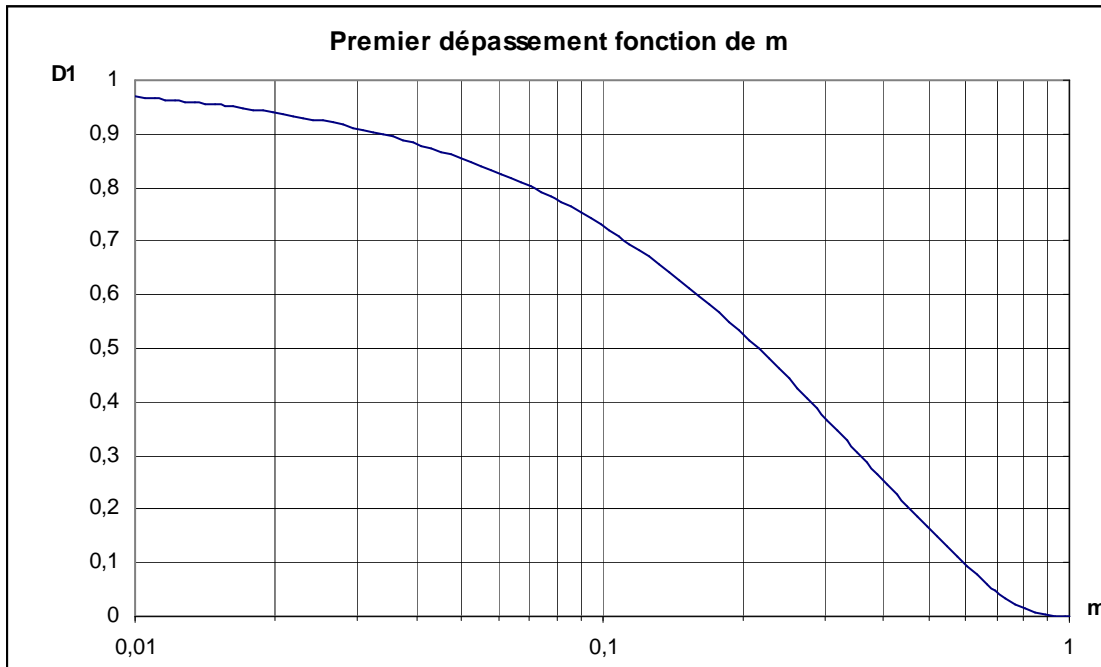
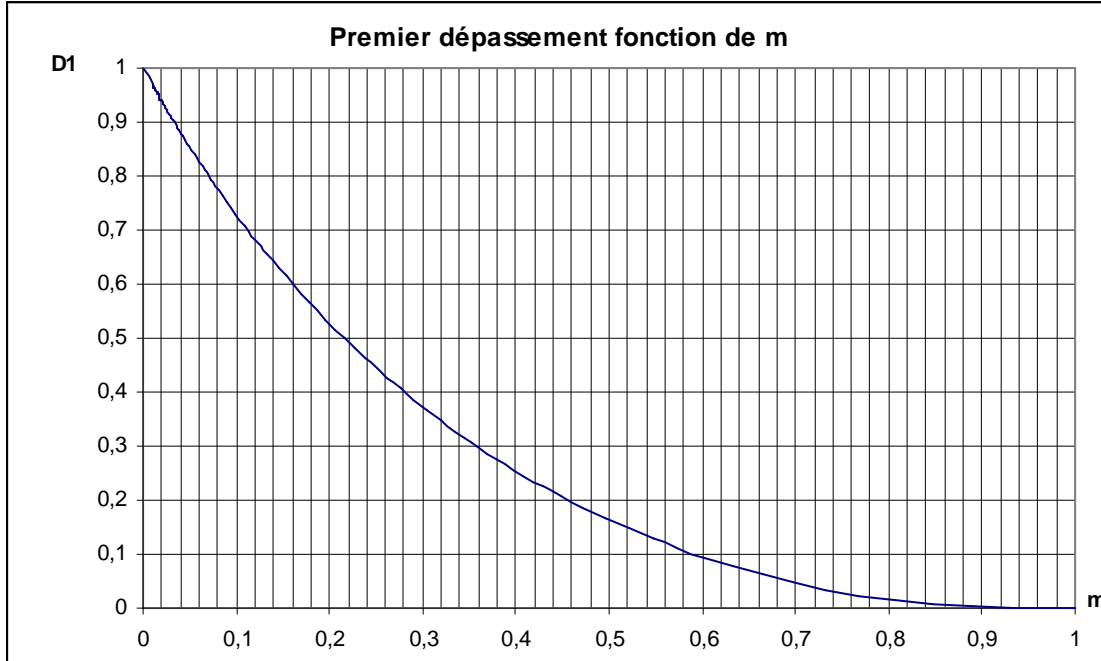
2.6 Dépassement

Lorsque $m < 1$, $s(t)$ parvient à sa valeur finale après un ou plusieurs dépassements. La dérivée de $s(t)$ s'annule lorsque $s(t)$ passe par des extremums.

Avec les conditions initiales précédentes on obtient :

$$\tan(\omega t + \varphi) = -m\omega_0 / \omega = \tan(\varphi) \quad \text{soit} \quad \omega t = k\pi \quad \text{ou encore} \quad t = kT/2$$

Le **premier dépassement** aura donc pour valeur :
$$D_1 = \frac{s(T/2) - s(\infty)}{s(\infty)} = \frac{s_1(T/2)}{A_0 E} = e^{\frac{-m\pi}{\sqrt{1-m^2}}}$$



On définit le logarithme du rapport de deux dépassements successifs de même sens :

$$\delta = \ln \frac{s_1(kT/2)}{s_1(kT/2 + T)} = \frac{2m\pi}{\sqrt{1-m^2}}$$

δ est appelé **décroissement logarithmique**

3. REPONSE HARMONIQUE

3.1 Fonction de transfert

L'excitation $e(t)$ est alors sinusoïdale : $e(t) = E \cdot \sin(\omega t)$

En passant à la notation complexe et en supposant A_0 positif, on obtient :

$$\underline{T} = \frac{\underline{S}}{\underline{E}} = \frac{A_0}{1 - \omega^2 / \omega_0^2 + 2jm\omega / \omega_0}$$

qui a pour module :

$$|\underline{T}| = \frac{A_0}{\sqrt{(1 - \omega^2 / \omega_0^2)^2 + (2m\omega / \omega_0)^2}}$$

et pour argument :

$$\varphi = -\arctan\left(\frac{2m\omega / \omega_0}{1 - \omega^2 / \omega_0^2}\right)$$

3.2 Diagrammes de Bode et de Nyquist

On doit considérer trois cas : $m > 1$, $m = 1$ et $m < 1$.

3.2.1 $m > 1$

On peut mettre \underline{T} sous la forme :

$$\underline{T} = \frac{A_0}{(1 + j\omega / \omega_1) \cdot (1 + j\omega / \omega_2)}$$

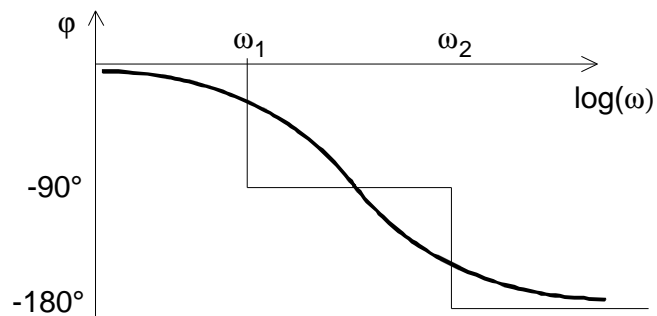
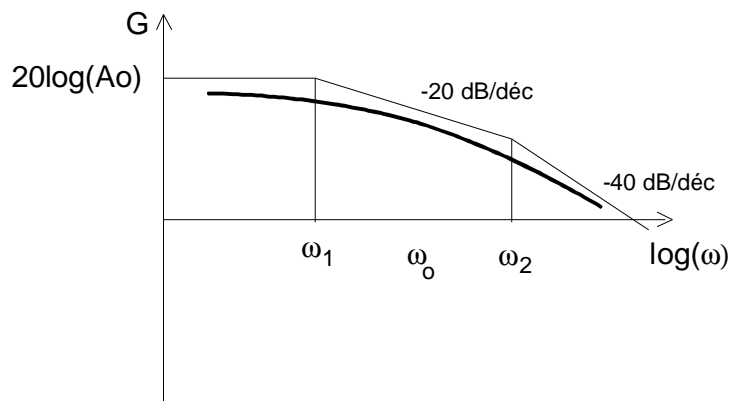
$$\text{avec : } \omega_1 = \omega_0 (m - \sqrt{m^2 - 1})$$

$$\omega_2 = \omega_0 (m + \sqrt{m^2 - 1})$$

Puisque $\omega_0^2 = \omega_1 \cdot \omega_2$, la pulsation ω_0 se trouve au milieu des deux autres sur une échelle logarithmique car : $\log(\omega_0^2) = \log(\omega_1 \cdot \omega_2)$ donc :

$$\frac{1}{2} \log \omega_0^2 = \log \omega_1 + \log \omega_2 \Rightarrow \log \omega_0 = \frac{\log \omega_1 + \log \omega_2}{2}$$

On obtient les diagrammes de Bode et de Nyquist ci-dessous :



Diagrammes de Bode

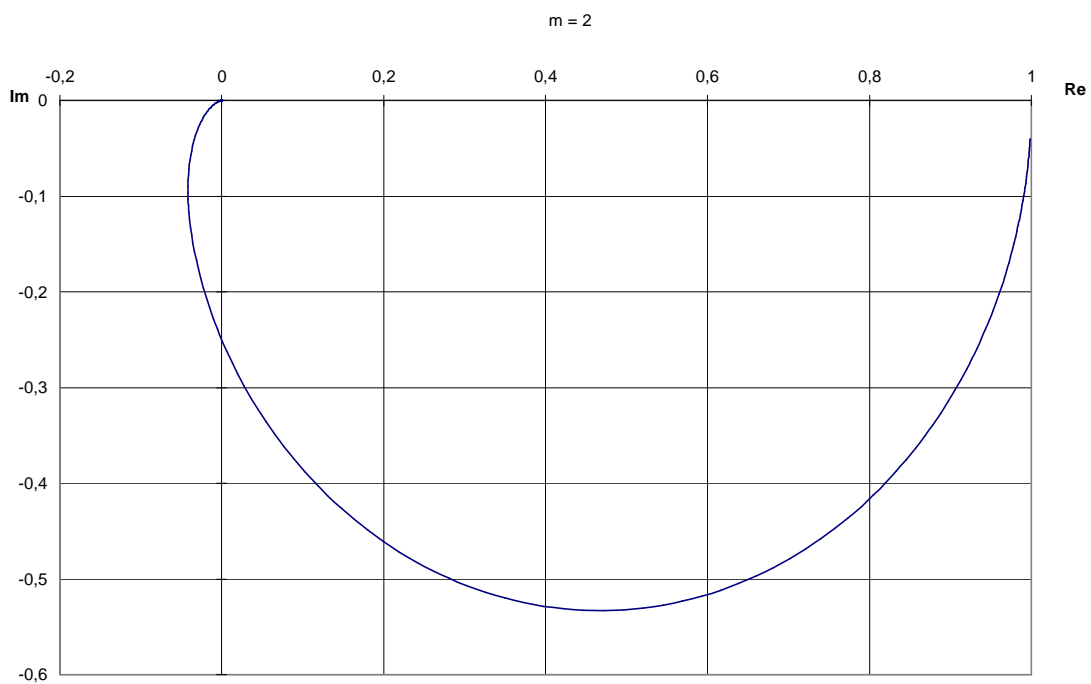


Diagramme de Nyquist pour $m = 2$

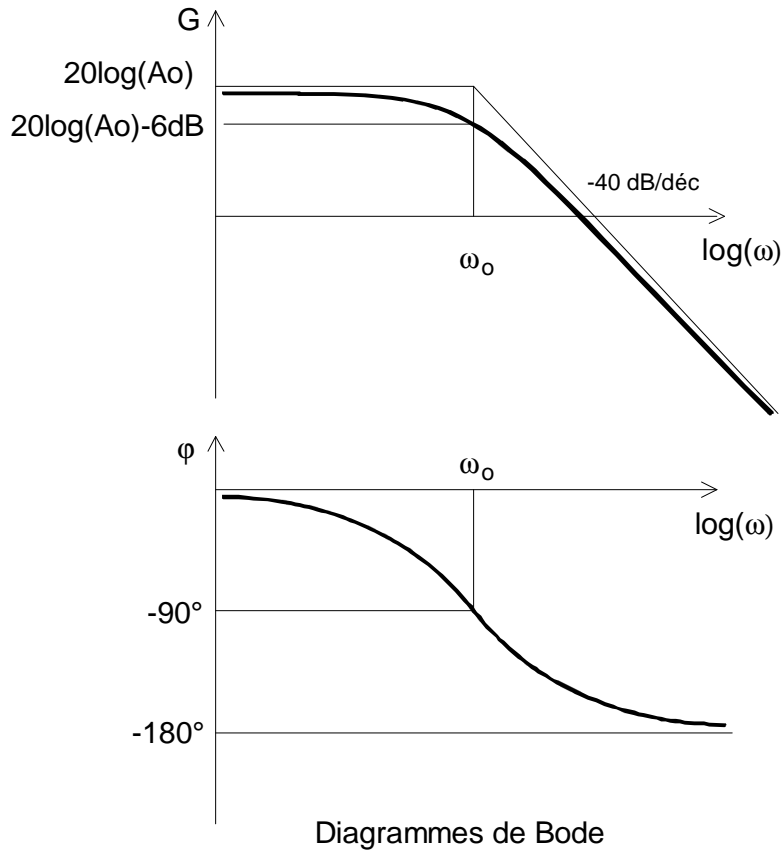
3.2.2 m = 1

Il n'existe alors qu'une pulsation ω_0 qui est également la pulsation de coupure à -6dB.
En effet dans ce cas :

$$\underline{T} = \frac{A_0}{\left(1 + j\frac{\omega}{\omega_0}\right)^2} \quad \text{et} \quad |\underline{T}(\omega)| = \frac{A_0}{1 + \frac{\omega^2}{\omega_0^2}}$$

donc :

$$|\underline{T}(\omega_0)| = \frac{A_0}{2} \quad \text{et} \quad G = 20\log\frac{A_0}{2} = 20\log A_0 - 6\text{dB}$$



3.2.3 m < 1

Les racines sont complexes :

$$\omega_1 = \omega_0 (m - j\sqrt{1 - m^2})$$

$$\omega_2 = \omega_0 (m + j\sqrt{1 - m^2})$$

Montrons que la réponse présente une surtension :
la dérivée par rapport à la pulsation du module de \underline{T} s'annule pour :

$$\omega = \omega_R = \omega_0 \sqrt{1 - 2m^2}$$

la résonance n'existe donc que si $m < 1/\sqrt{2}$

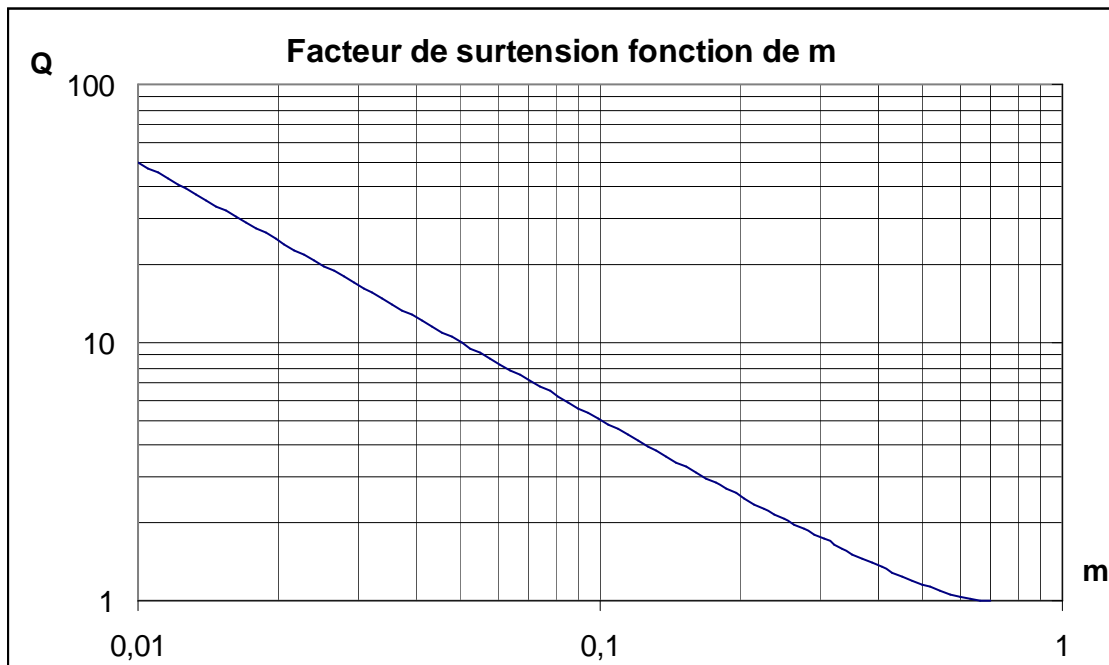
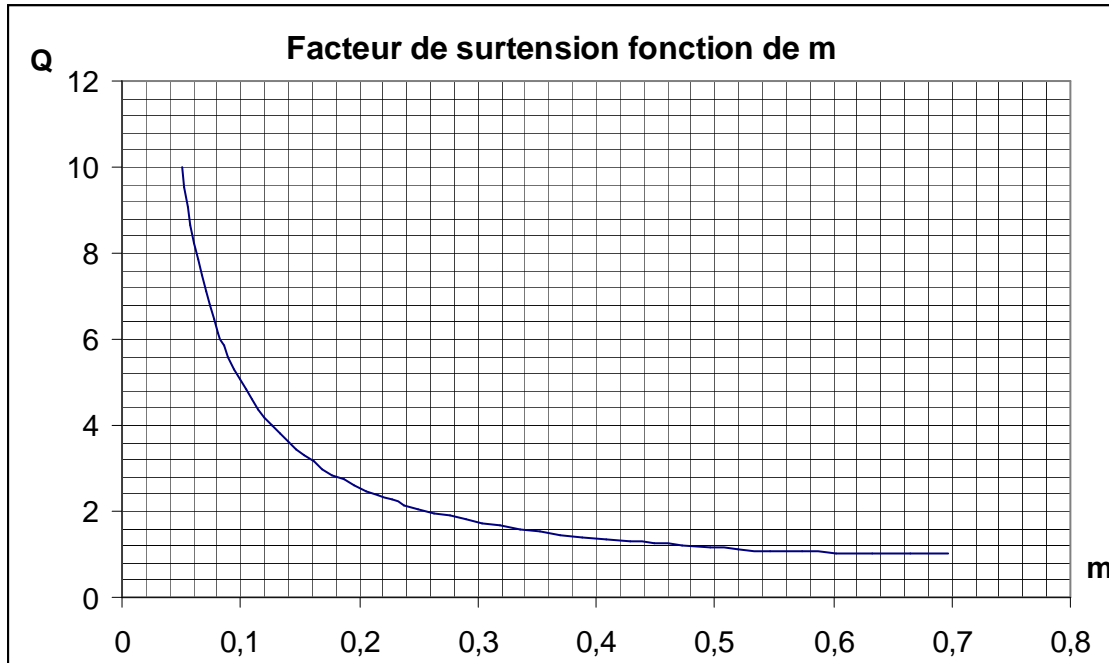
ω_R est la **pulsation de résonance**. A cette pulsation, le module de \underline{T} est maximum et vaut :

$$|\underline{T}(\omega_R)| = T_{\text{Max}} = \frac{A_0}{2m\sqrt{1 - m^2}}$$

Le **facteur de surtension** est défini par :

$$Q = \frac{|T(\omega_R)|}{|T(0)|} = \frac{1}{2m\sqrt{1-m^2}}$$

Si $m = 1/\sqrt{2}$, la courbe est dite maximalement plate et la pulsation de coupure à - 3dB est égale à la pulsation propre ω_0 du système.



Dans le cas général, la fréquence de coupure à - 3dB dépend de la pulsation propre et du coefficient d'amortissement du système.

$$|T| = \frac{A_0}{\sqrt{(1 - \omega^2 / \omega_0^2)^2 + (2m\omega / \omega_0)^2}} = \frac{A_0}{\sqrt{2}}$$

En posant $X = \omega / \omega_0$, on résout :

$$(1 - x^2)^2 + (2.m.x)^2 = 2$$

$$x^4 + 2.(2.m^2 - 1).x^2 - 1 = 0 \quad \text{équation bicarrée}$$

Posons $X = x^2$:

$$X^2 + 2.(2.m^2 - 1).X - 1 = 0$$

Calculons le discriminant réduit :

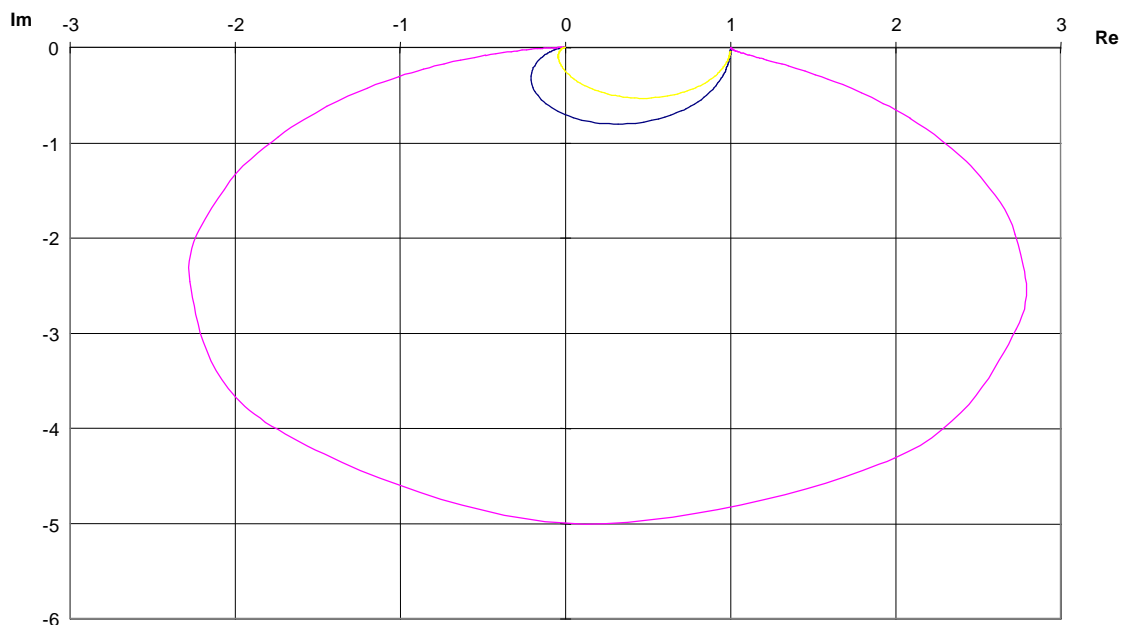
$$\Delta' = (2.m^2 - 1)^2 + 1$$

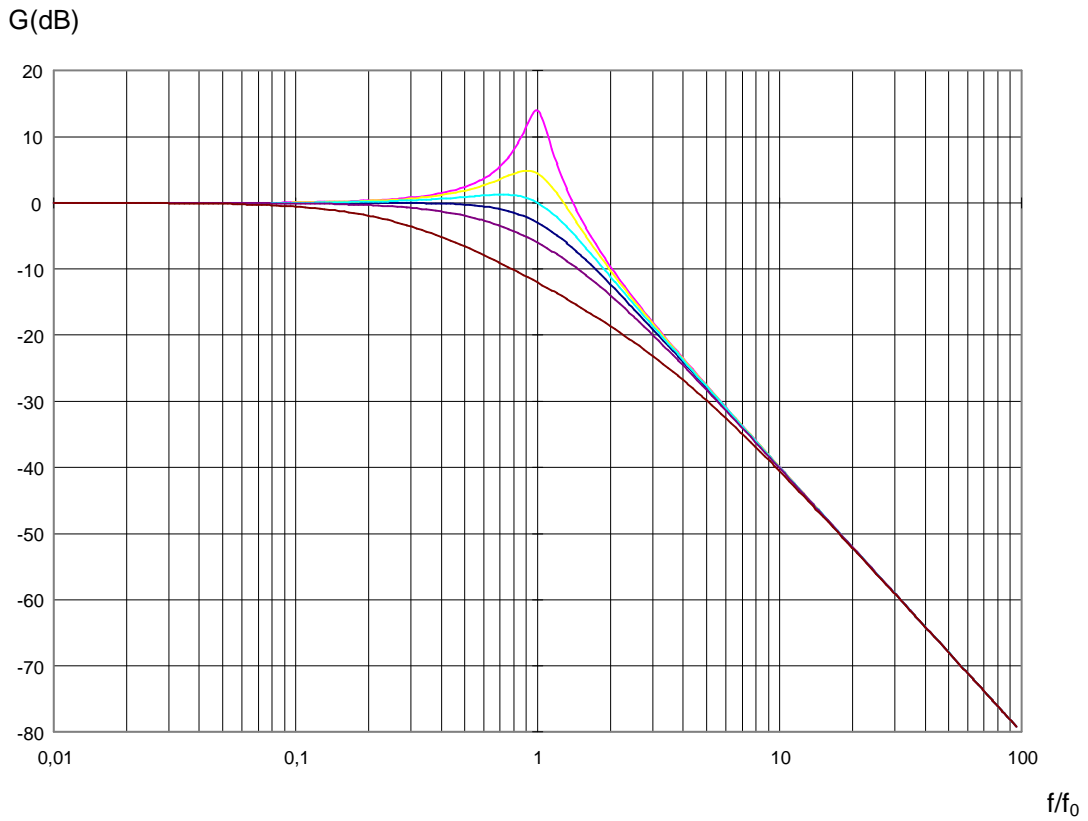
$$X = -(2.m^2 - 1) \pm \sqrt{(2.m^2 - 1)^2 + 1}$$

Une seule solution est positive, c'est celle-ci que nous retiendrons, donc :

$$\omega_c = \omega_0 \sqrt{\sqrt{(2.m^2 - 1)^2 + 1} - (2.m^2 - 1)}$$

Diagramme de Nyquist pour $m = 0,1 \quad 0,7 \quad \text{et} \quad 2$





Les courbes de gain et d'argument sont tracées pour :
 $m = 0,1$ $m = 0,3$ $m = 0,5$ $m = 0,7$ $m = 1$ $m = 2$

Lorsque m diminue, la surtension augmente et la variation de phase est plus rapide au voisinage de $\omega = \omega_0$.

