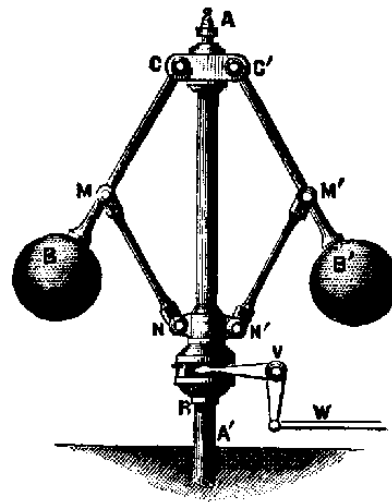


Représentation et analyse des systèmes linéaires

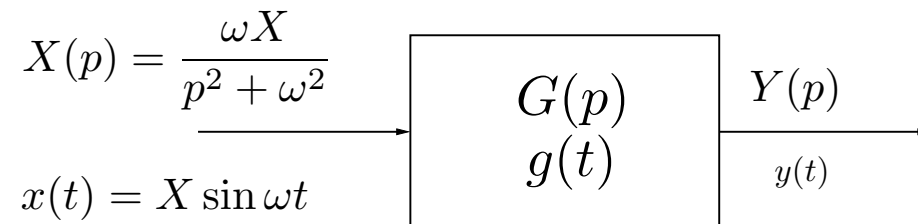
PC 5

Analyse fréquentielle



▼ Définition 1 : réponse fréquentielle

La réponse fréquentielle d'un système LTI est la réponse en régime permanent du système à une entrée sinusoïdale



□ Théorème 1 :

La réponse fréquentielle d'un système LTI *stable* à une sinusoïde $X \sin(\omega t)$ est *une sinusoïde*

$$y(t) = Y(\omega) \sin(\omega t + \Phi(\omega))$$

Nota : $y(t) = Y \sin(\omega t + \Phi) = \text{Im} [\bar{Y}(\omega) e^{j\omega t}]$ avec $\bar{Y}(\omega) = Y(\omega) e^{j\Phi(\omega)}$

A $\bar{Y}(\omega)$, on associe toujours le signal complexe $\bar{Y}(\omega) e^{j\omega t}$

➔ Fonction de transfert :

$$G(p) = \frac{N(p)}{D(p)} = \frac{N(p)}{(p + p_1)(\cdots)(p + p_n)}$$

➔ Réponse :

$$y(t) = ae^{-j\omega t} + \bar{a}e^{j\omega t} + b_1e^{-p_1t} + \cdots + b_n e^{-p_n t}$$

➔ Régime permanent :

$$y_3(t) = ae^{-j\omega t} + \bar{a}e^{j\omega t}$$

où :

$$a = \left[G(p) \frac{X\omega}{p^2 + \omega^2} (p + j\omega) \right]_{|p=-j\omega} = -\frac{XG(-j\omega)}{2j}$$

$$\bar{a} = \left[G(p) \frac{X\omega}{p^2 + \omega^2} (p - j\omega) \right]_{|p=j\omega} = \frac{XG(j\omega)}{2j}$$

↳ Fonction de transfert sinusoidale :

$$G(j\omega) = |G(j\omega)|e^{j\phi} \quad G(-j\omega) = |G(j\omega)|e^{-j\phi}$$

d'où :

$$a = -\frac{X|G(j\omega)|e^{-j\phi}}{2j} \quad \bar{a} = \frac{X|G(j\omega)|e^{j\phi}}{2j}$$

↳ Régime permanent :

$$\begin{aligned} y_3(t) &= X|G(j\omega)| \frac{e^{j(\omega t + \phi)} - e^{-j(\omega t + \phi)}}{2j} \\ &= X|G(j\omega)| \sin(\omega t + \phi) \\ &= Y \sin(\omega t + \phi) \end{aligned}$$

▼ **Définition 2** : *fonction de transfert sinusoidale*

On définit *la fonction de transfert sinusoidale* du système comme

$$G(j\omega) = \frac{\bar{Y}(\omega)}{\bar{X}(\omega)}$$

- Son gain,

$$|G(j\omega)| = \frac{|Y(j\omega)|}{|X(j\omega)|} = \frac{|\bar{Y}(\omega)|}{|\bar{X}(\omega)|}$$

- Sa phase,

$$\Phi(\omega) = \text{Argument}(G(j\omega)) = \text{Argument}\left(\frac{Y(j\omega)}{X(j\omega)}\right) = \text{Argument}\left(\frac{\bar{Y}(\omega)}{\bar{X}(\omega)}\right)$$

▼ **Définition 3** : *réponse fréquentielle*

La réponse fréquentielle du système est obtenue par variation de ω

$G(j\omega)$ est un nombre complexe caractérisé par

- son amplitude (le gain du système)
- son argument (la phase du système)

ou sa partie réelle et sa partie imaginaire qui sont des fonctions de ω

▼ **Définition 4** : *lieu de transfert*

On appelle *lieu de transfert* le lieu des points $G(j\omega)$ quand la pulsation ω varie de 0 à l'infini

↳ Le lieu de Nyquist :

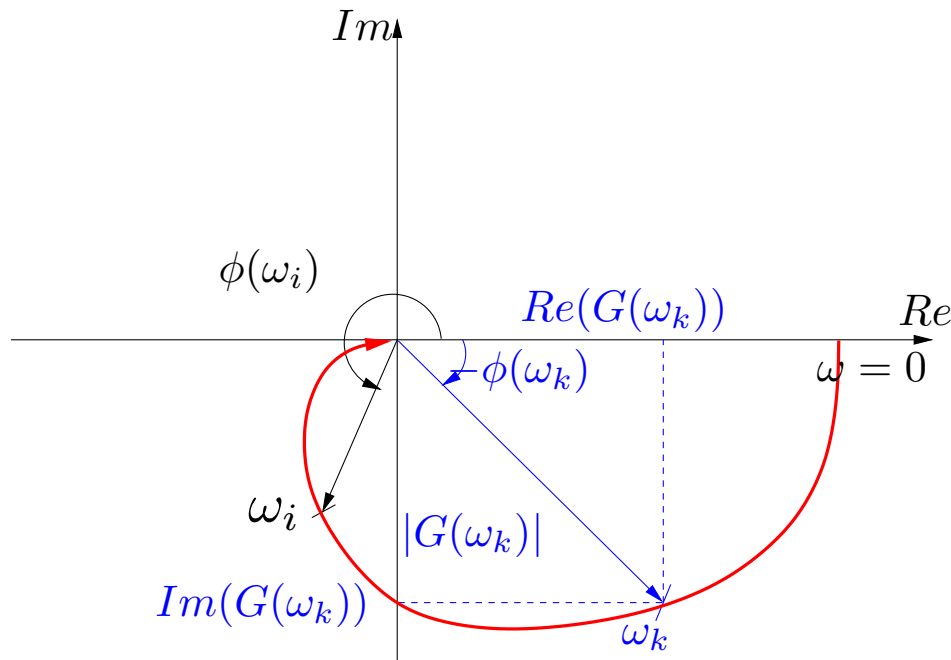
$$(\operatorname{Re}(\omega), \operatorname{Im}(\omega)) \text{ ou } (\Phi(\omega), |G(j\omega)|)$$

↳ le lieu de Nichols-Black :

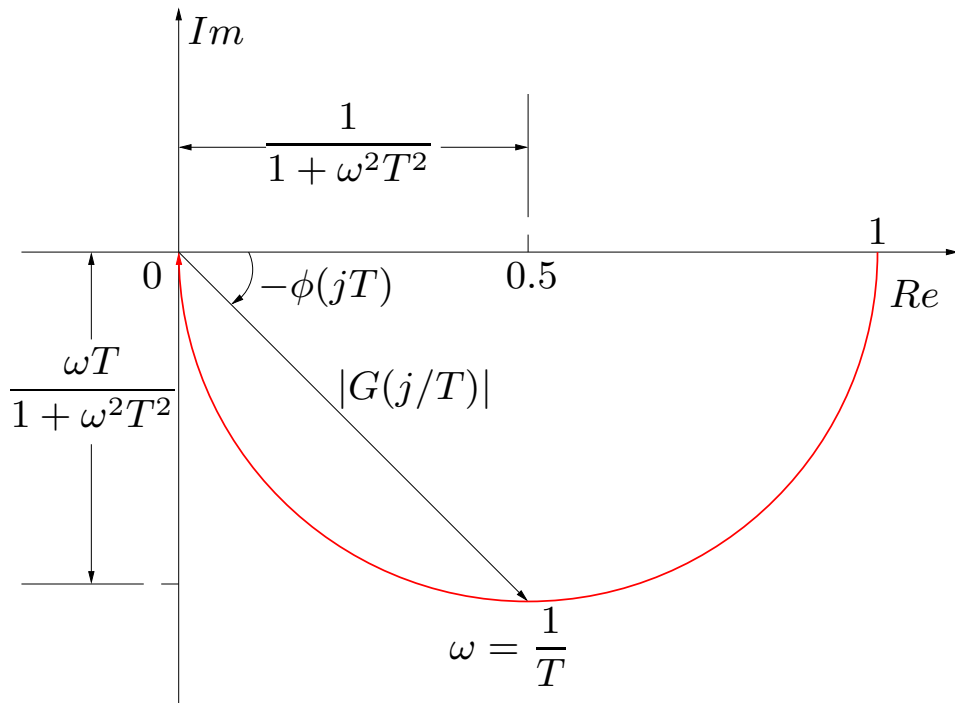
$$(\Phi(\omega), |G(j\omega)| \text{ dB})$$

↳ Le lieu de Bode :

$$(\omega, \Phi(\omega)) \text{ et } (\omega, |G(j\omega)| \text{ dB})$$

Plan complexe

- Il décrit l'ensemble du domaine de variation des ω
- Problème des produits de lieux élémentaires connus $G(j\omega) = G_1(j\omega)G_2(j\omega)$



$$G(j\omega) = \frac{1}{1 + j\omega T}$$

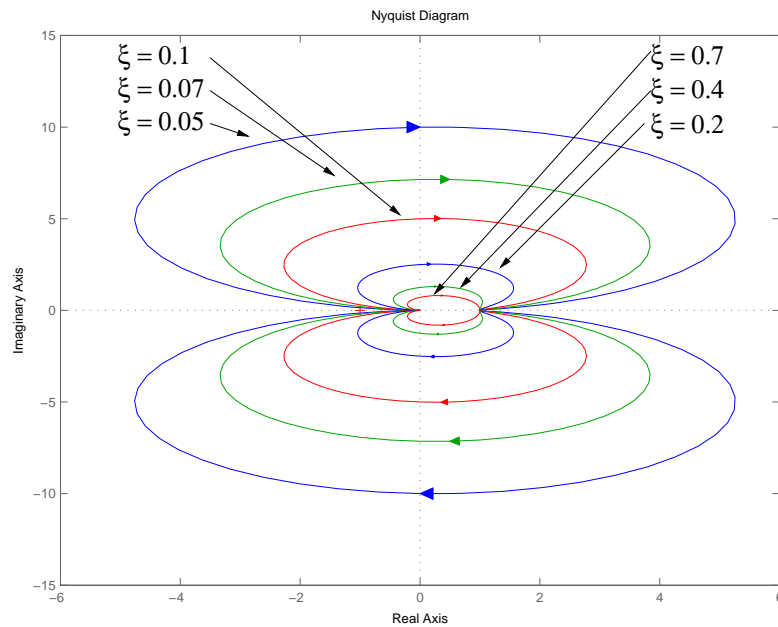
$$X = \operatorname{Re}(G(j\omega)) = \frac{1}{1 + \omega^2 T^2}$$

$$Y = \operatorname{Im}(G(j\omega)) = \frac{-\omega T}{1 + \omega^2 T^2}$$

$$|G(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{1 + \omega^2 T^2}} \quad \Phi(\omega) = -\tan^{-1}(\omega T)$$

$$(X - 1/2)^2 + Y^2 = \left(\frac{1 - \omega^2 T^2}{1 + \omega^2 T^2}\right)^2 + \left(\frac{-\omega T}{1 + \omega^2 T^2}\right)^2 = 1/4$$

$$G(j\omega) = \frac{1}{1 + 2\xi \left(j \frac{\omega}{\omega_n} \right) + \left(j \frac{\omega}{\omega_n} \right)^2}$$



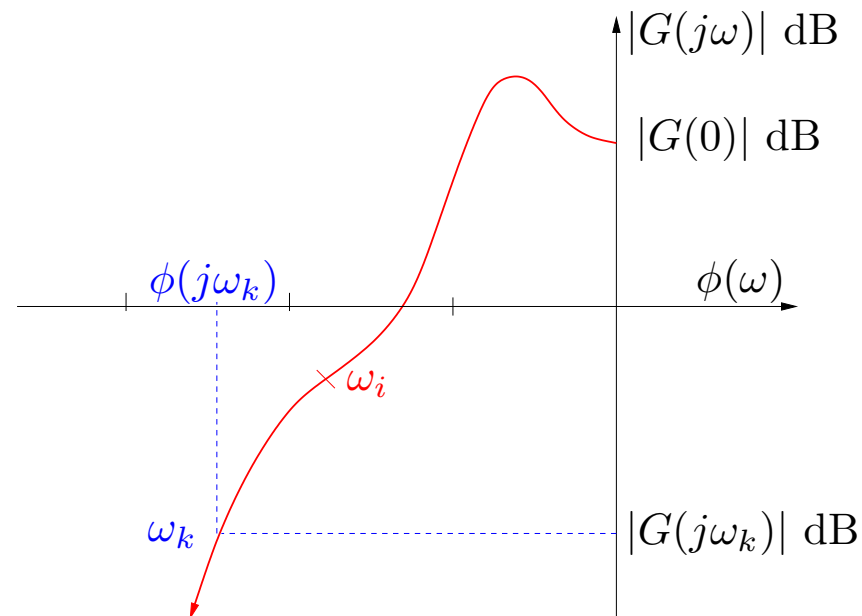
$$\text{Re}(\omega) = \frac{1 - \frac{\omega^2}{\omega_n^2}}{\left(1 - \frac{\omega^2}{\omega_n^2}\right)^2 + \left(2\xi \frac{\omega}{\omega_n}\right)^2}$$

$$\text{Im}(\omega) = \frac{-2\xi \frac{\omega}{\omega_n}}{\left(1 - \frac{\omega^2}{\omega_n^2}\right)^2 + \left(2\xi \frac{\omega}{\omega_n}\right)^2}$$

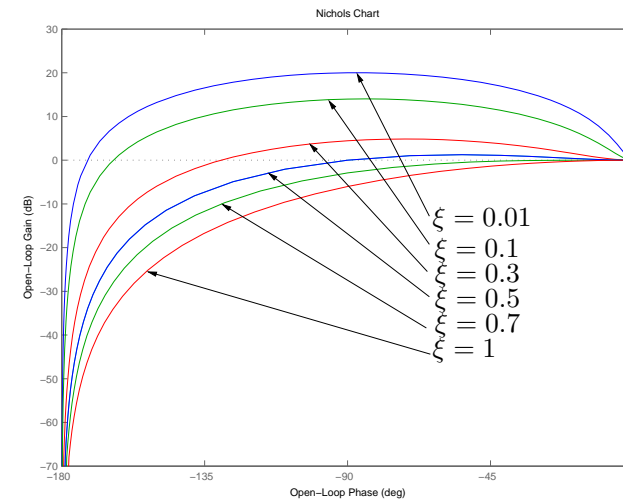
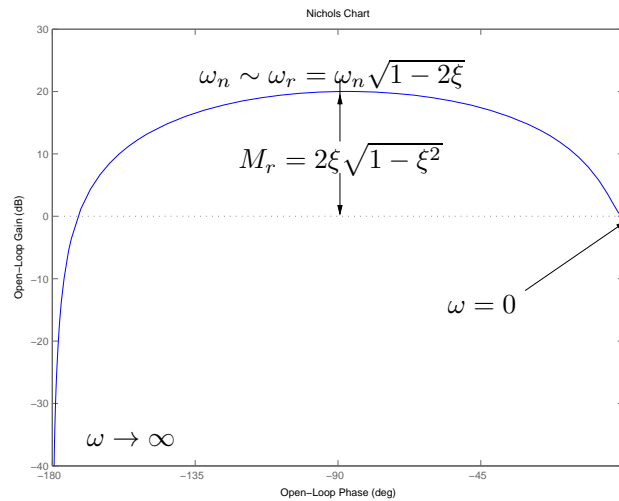
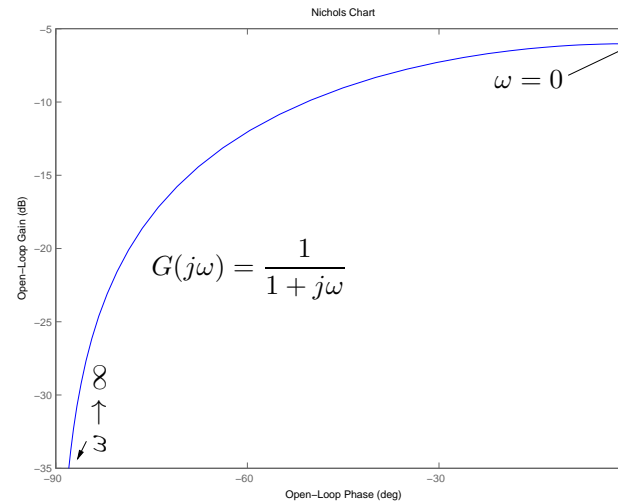
FIGURE 1 – ξ variant et $\omega_n = 1$

- Propriété d'additivité :

$$20\text{Log}_{10}(|G_1(j\omega)||G_2(j\omega)|) = \sum_{i=1}^2 20\text{Log}_{10}(|G_i(j\omega)|)$$



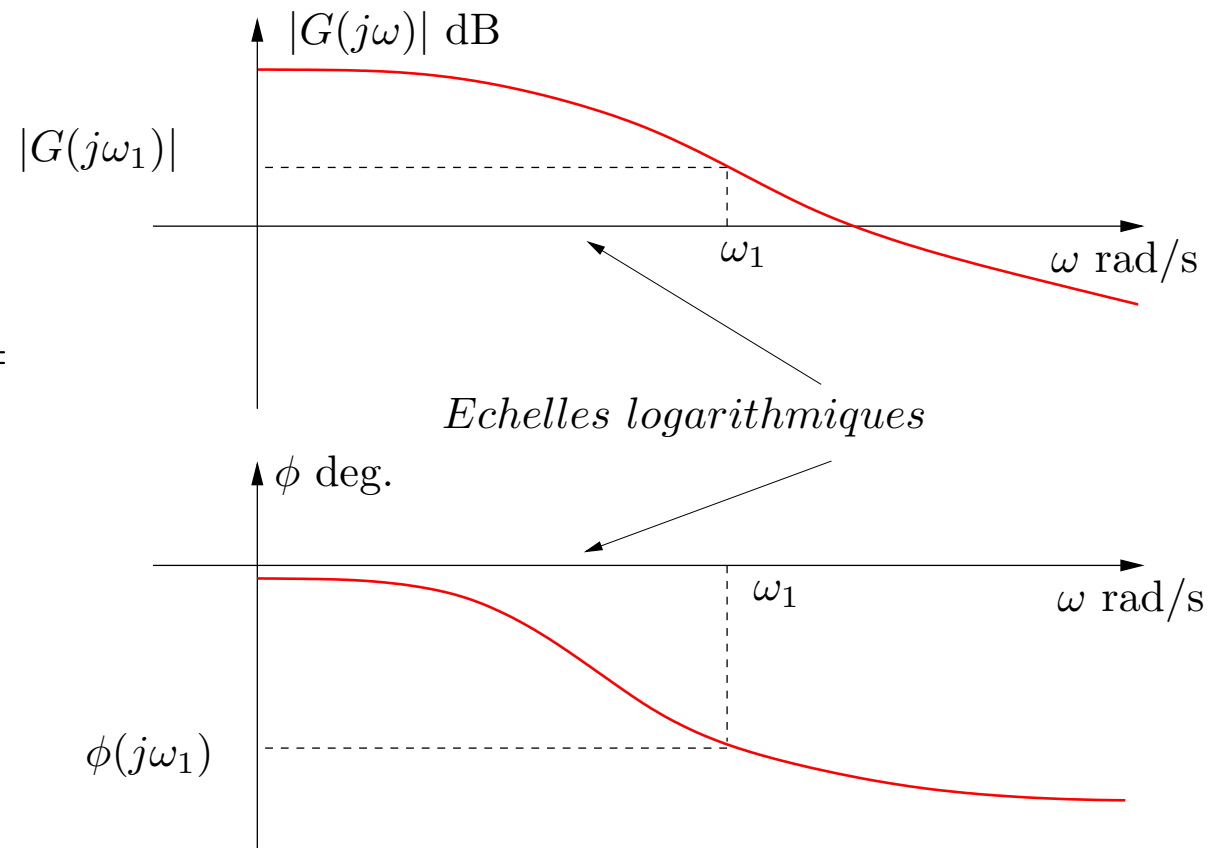
Représentations de Nichols - Black : ordre 1 et ordre 2 11



- Propriété d'additivité et méthode de tracé asymptotique
- Tracé incomplet



$$20\text{Log}_{10}(|G_1(j\omega)||G_2(j\omega)|) = \sum_{i=1}^2 20\text{Log}_{10}(|G_i(j\omega)|)$$

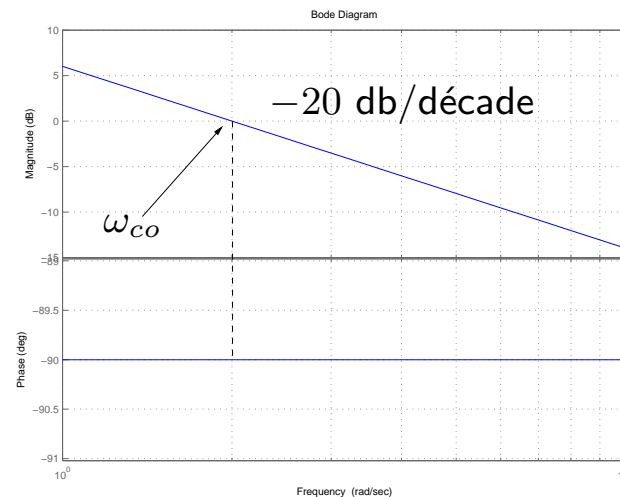


▼ Définition 5 :

Une octave est définie par ω_1 et $2\omega_1$ alors qu'*une décade* est définie par ω_1 et $10\omega_1$ pour ω_1 donnée

$$20\text{Log}_{10} \left| \frac{K}{(j\omega)^N} \right| = 20\text{Log}_{10} \frac{K}{\omega^N}$$

$$= 20\text{Log}_{10} K - 20N\text{Log}_{10} \omega$$



▼ Définition 6 : *pulsation de coupure*

$\omega_{c\alpha}$ est la *pulsation de coupure à α dB* : $|G(j\omega_{c\alpha})| \text{ dB} = |G(j0)| \text{ dB} - \alpha \text{ dB}$

La bande de pulsations $0 \leq \omega \leq \omega_{c\alpha}$ est appelée *la bande passante du système à α dB*

↳ Fonction de transfert sinusoidale :

$$G(j\omega) = \frac{1}{1 + j\omega T}$$

↳ Pulsation de cassure : $\omega_c = 1/T$

↳ Module et phase :

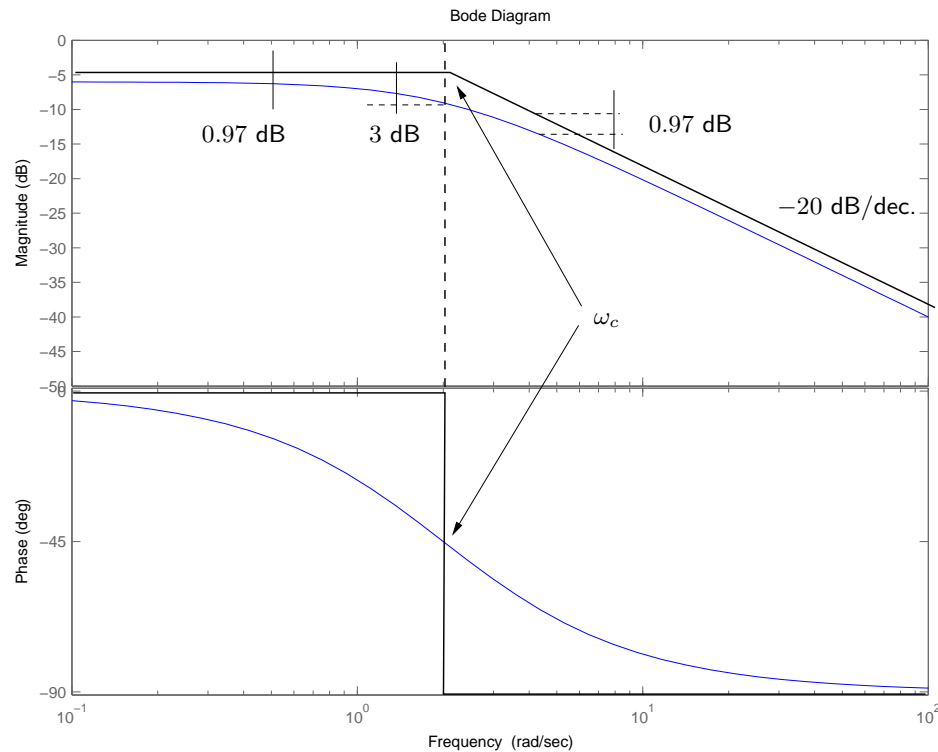
$$\begin{aligned} |G(j\omega)| &= \frac{1}{\sqrt{1 + \omega^2 T^2}} = 20\text{Log}_{10}\left(\frac{1}{\sqrt{1 + \omega^2 T^2}}\right) \text{ dB} \\ \Phi &= -\tan^{-1}(\omega T) \end{aligned}$$

↳ Pour les basses fréquences, $\omega \ll \omega_c = 1/T$: asymptote horizontale à 0 dB

$$-20\text{Log}_{10}(\sqrt{1 + \omega^2 T^2}) \sim -20\text{Log}_{10}(1) = 0 \text{ dB}$$

↳ En hautes fréquences, $\omega \gg \omega_c = 1/T$: droite de pente -20 dB/décade ou -6 dB/octave

$$-20\text{Log}_{10}(\sqrt{1 + \omega^2 T^2}) \sim -20\text{Log}_{10}(\omega T) \text{ dB}$$



ω rad/s	Φ deg
$1/T$	45
$1/2T$	26.6
$1/10T$	5.7
$2/T$	63.4
$10/T$	84.3

FIGURE 2 – Tracé dans le plan de Bode de $1/(p + 2)$

- L'erreur maximale est pour $\omega_c = 1/T$ et vaut -3 dB
- L'erreur pour $\omega = 2/T$ et $\omega = 1/2T$ vaut -0.97 dB

➔ Fonction de transfert sinusoidale :

$$G(j\omega) = \frac{1}{1 + 2\xi \left(j \frac{\omega}{\omega_n}\right) + \left(j \frac{\omega}{\omega_n}\right)^2}$$

➔ Etude de l'amplitude :

$$|G(j\omega)| = -20\text{Log}_{10} \left(\sqrt{\left(1 - \frac{\omega^2}{\omega_n^2}\right)^2 + \left(2\xi \frac{\omega}{\omega_n}\right)^2} \right)$$

- $\omega \ll \omega_n$: $|G(j\omega)| \sim -20\text{Log}_{10}(1) = 0$ dB

Asymptote horizontale à 0 dB

- $\omega \gg \omega_n$: $|G(j\omega)| \sim -20\text{Log}_{10} \left(\frac{\omega^2}{\omega_n^2}\right) = -40\text{Log}_{10} \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)$

Asymptote de pente -40 dB/décade

➔ Etude de la phase :

$$\Phi = -\tan^{-1} \left(\frac{2\xi \left(\frac{\omega}{\omega_n} \right)}{1 - \frac{\omega^2}{\omega_n^2}} \right)$$

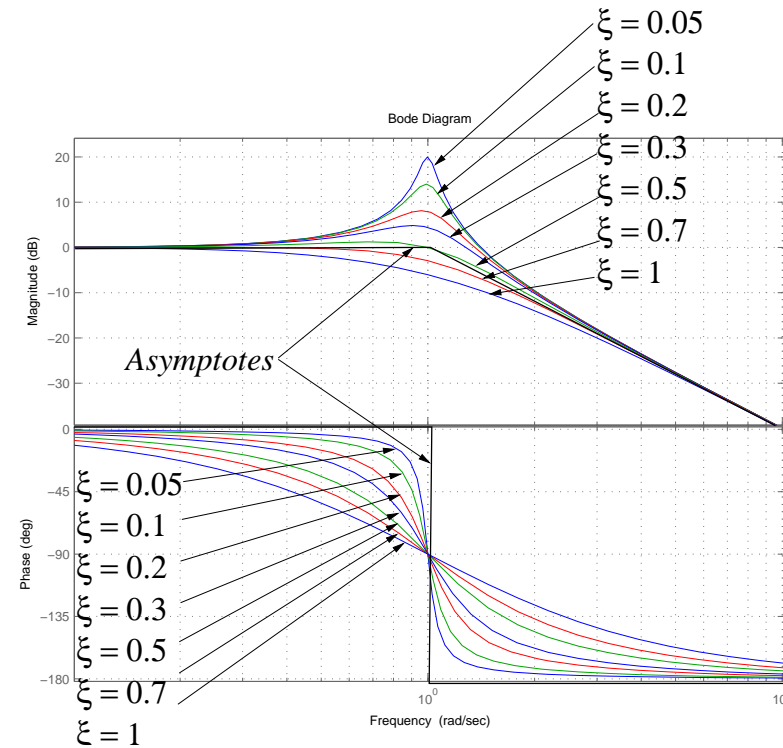
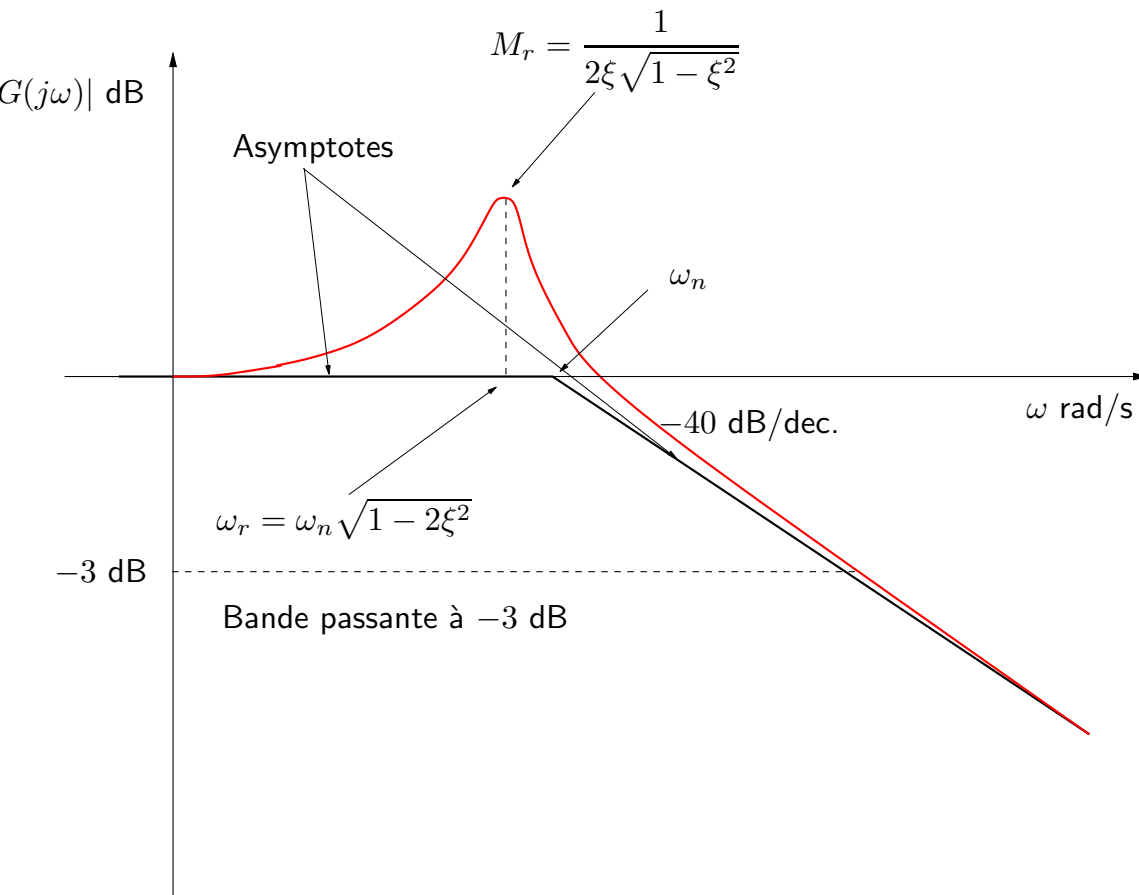
$\omega = 0$ $\Phi = 0$ deg asymptote horizontale

$\omega = \omega_n$ $\Phi = -\tan^{-1} \left(\frac{2\xi}{0} \right) = -90$ deg point d'inflexion

$\omega = \infty$ $\Phi = -180$ deg asymptote horizontale

▼ Définition 7 : *pic de résonance*

$$\omega_r = \omega_n \sqrt{1 - 2\xi^2} \qquad M_r = \frac{1}{2\xi \sqrt{1 - \xi^2}}$$



▼ **Définition 8 :**

La pulsation de cassure d'un second ordre est définie par

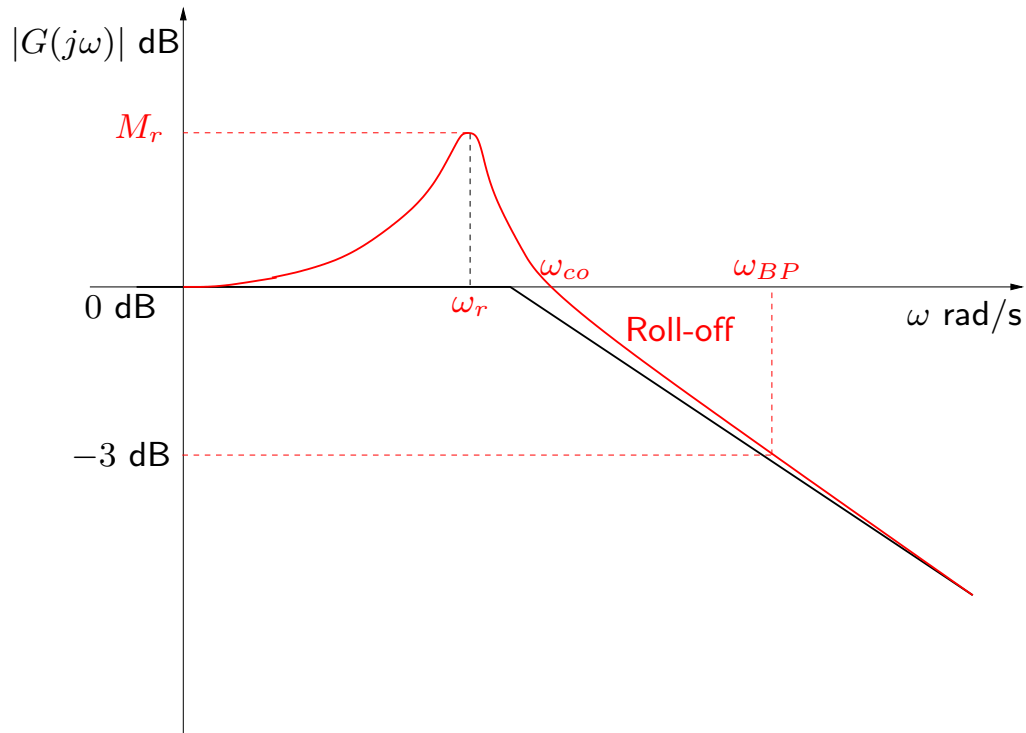
$$\omega_c = \omega_n$$

Règles de construction

- Gain : K
- Facteurs d'intégration ou de dérivation : $(j\omega T)^{\pm 1}$
- Facteurs du premier ordre : $(1 + j\omega)^{\pm 1}$
- Facteurs quadratiques : $[1 + 2(\xi/\omega_n)j\omega + (j\omega/\omega_n)^2]^{\pm 1}$

☺ Procédure 1 :

- 1- *Ecrire la fonction de transfert sinusoidale comme une factorisation des termes élémentaires*
- 2- *Identifier les fréquences de cassure caractéristiques associées à ces facteurs de base*
- 3- *Tracer les courbes asymptotiques*
- 4- *Calculer le module et la phase de la fonction de transfert et tracer quelques points afin d'obtenir la courbe exacte*



Spécifications fréquentielles de performance

- Pic de résonance M_r :

$$M_r^{ord\ 2} = \frac{1}{2\xi\sqrt{1-\xi^2}} \quad \xi \leq 0.707$$

$$1.1 \leq M_r \leq 1.5$$

- Pulsation de résonance ω_r :

$$\omega_r^{ord\ 2} = \omega_n \sqrt{1-2\xi^2} \quad \xi \leq 0.707$$

- Pulsation de coupure ω_{co} :

$$\omega_{co}^{ord\ 2} = \omega_n \sqrt{4\xi^2 - 2}$$

$$|G(j\omega_{co})| = 0 \text{ dB}$$

- Bande passante ω_{BP} :

$$\omega_{BP}^{ord\ 2} = \omega_n \left[(1-2\xi^2) + \sqrt{4\xi^4 - 4\xi^2 + 2} \right]^{1/2}$$

$$|G(j\omega_{BP})| = -3 \text{ dB}$$

- Roll-off : atténuation de la courbe de gain aux hautes fréquences

Soit le modèle entrée-sortie multivariable $y = G(p)d$ où $y \in \mathbb{R}^r$ et $d \in \mathbb{R}^m$.

- On applique une sinusoïde $d_j(t) = d_{j0} \sin(\omega t + \alpha_j)$ sur l'entrée j alors

$$y_i(t) = y_{i0} \sin(\omega t + \beta_i)$$

$$\frac{y_{i0}}{d_{j0}} = |g_{ij}(j\omega)| \quad \beta_i - \alpha_j = \arg [g_{ij}(j\omega)]$$

- On applique simultanément sur chaque entrée des signaux sinusoïdaux de même fréquence ω + principe de superposition

$$y_i(\omega) = \sum_{j=1}^m g_{ij}(j\omega) d_j(\omega) \quad y(\omega) = G(j\omega) d(\omega)$$

Nota : $d_j(\omega) = d_{0j} e^{j\alpha_j}$

- Gain des systèmes SISO :

$$\frac{|y(\omega)|}{|d(\omega)|} = \frac{|G(j\omega)d(\omega)|}{|d(\omega)|} = f(\omega) = |G(j\omega)|$$

- Gain des systèmes MIMO :

$$\frac{\|y(\omega)\|_2}{\|d(\omega)\|_2} = \frac{\|G(j\omega)d(\omega)\|_2}{\|d(\omega)\|_2} = f(\omega)$$

Nota :

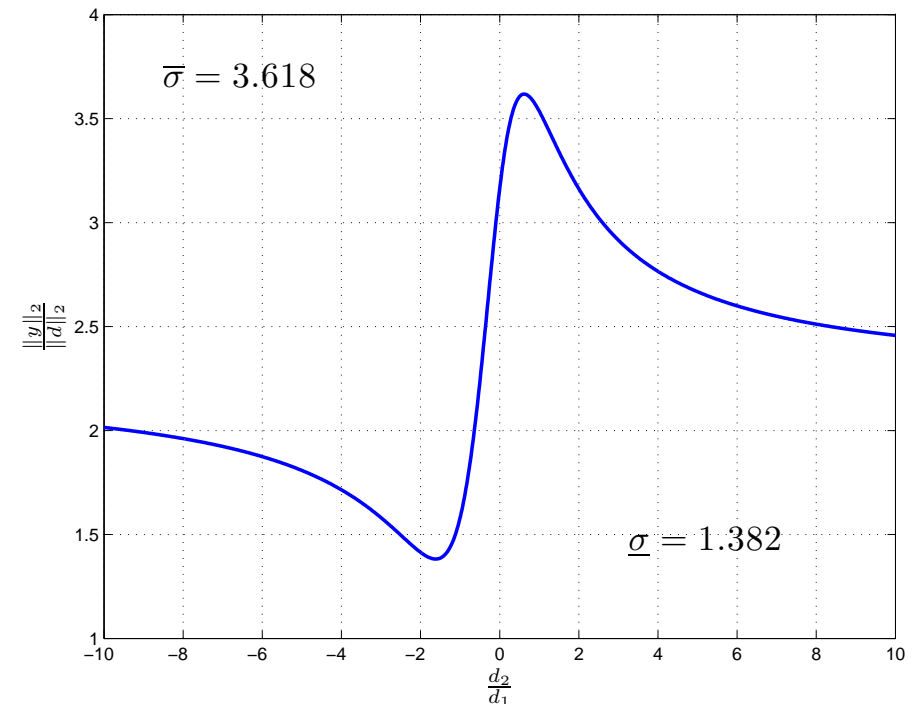
- $f(\omega)$ est indépendante de $\|d(\omega)\|$ mais dépend de **la direction d'entrée d**
- La notion de **phase** pour les systèmes multivariables est complexe à définir et ne sera pas abordée dans ce cours

Exemple : $G = \begin{bmatrix} 3 & 2 \\ -1 & 1 \end{bmatrix}$

$$d_1 = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} \quad \|y_1\|_2 = \sqrt{10}$$

$$d_2 = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} \quad \|y_2\|_2 = \sqrt{5}$$

$$d_3 = \begin{bmatrix} 0.707 \\ -0.707 \end{bmatrix} \quad \|y_3\|_2 = 1.5811$$



▼ Définition 9 :

- La valeur maximale du gain quand l'entrée varie est *la valeur singulière maximale* de G :

$$\max_{d \neq 0} \frac{\|Gd\|_2}{\|d\|_2} = \max_{\|d\|_2=1} \|Gd\|_2 = \bar{\sigma}(G)$$

- La valeur minimale du gain quand l'entrée varie est *la valeur singulière minimale* de G :

$$\min_{d \neq 0} \frac{\|Gd\|_2}{\|d\|_2} = \min_{\|d\|_2=1} \|Gd\|_2 = \underline{\sigma}(G)$$

Nota : le gain est indépendant de l'amplitude d'entrée

▼ Définition 10 : Décomposition en valeurs singulières

$A \in \mathbb{C}^{l \times m}$ peut être factorisée à l'aide d'une *décomposition en valeurs singulières* :

$$A = U \Sigma V^H \quad U \in \mathbb{C}^{l \times l} \quad U^H = U^{-1} \quad V \in \mathbb{C}^{m \times m} \quad V^H = V^{-1}$$

Σ est formée par une matrice diagonale des *valeurs singulières* σ_i dans l'ordre décroissant

- $l \geq m$:

$$\Sigma = \begin{bmatrix} \text{diag}(\sigma_1, \dots, \sigma_q) \\ \mathbf{0}_{l-m \times m} \end{bmatrix} \quad \sigma_i(A) = \sqrt{\lambda_i(AA^H)} = \sqrt{\lambda_i(A^H A)}$$

- $l \leq m$:

$$\Sigma = \left[\text{diag}(\sigma_1, \dots, \sigma_q) \mid \mathbf{0}_{l \times m-l} \right]$$

avec $\bar{\sigma} = \sigma_1 \geq \dots \geq \sigma_q = \underline{\sigma} > 0$ et $\min(l, m) \geq \text{rang}(A) = q$,

Soit $G(j\omega) \in \mathbb{C}^{r \times m}$ une matrice de réponse fréquentielle telle que sa SVD pour ω fixée est

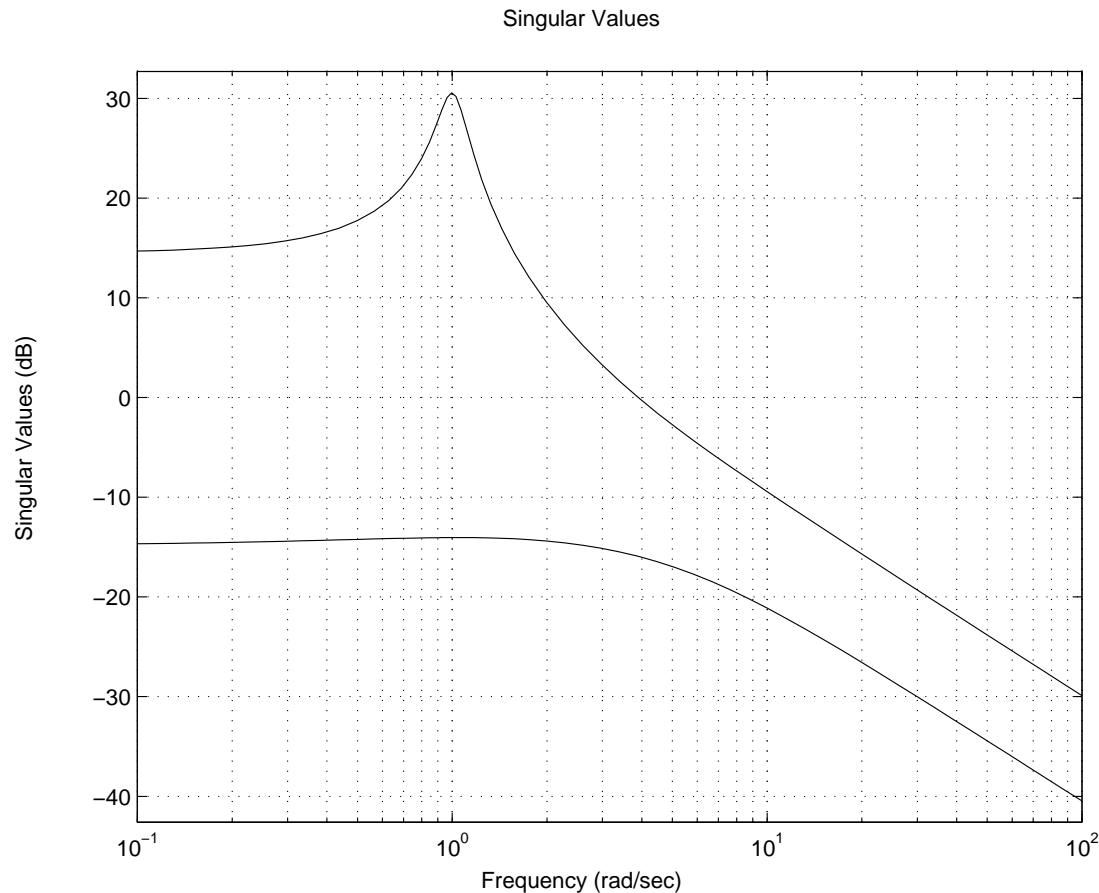
$$G(j\omega) = U\Sigma(\omega)V^H \quad \Sigma(\omega) = \begin{bmatrix} \bar{\sigma}(\omega) & & & \\ & \ddots & & \\ & & \underline{\sigma}(\omega) & \\ & \mathbf{0} & & \mathbf{0} \end{bmatrix}$$

▼ **Définition 11 :**

Les valeurs singulières sont appelées *valeurs principales* ou *gains principaux*. De plus, on définit *les directions d'entrée* v_j et de *sortie* u_i :

$$V = [v_j]_{j=1, \dots, m} \quad U = [u_i]_{i=1, \dots, r} \quad G(j\omega)V = U\Sigma(\omega) \quad Gv_j = \sigma_i u_i \quad \sigma_i = \|Gv_j\|_2$$

Nota : la i ème valeur singulière donne le gain dans la direction i .

Exemple : modèle deux entrées - deux sorties

$$\gg A = [-0.1 + j \ 1 \ -1 ; 0 \ -0.1 - j \ 2 ; 0 \ 0 \ -6] ;$$

$$\gg B = [0 \ 1 ; 1 \ 0 ; 1 \ 1] ;$$

$$\gg C = [3 \ 1 \ 0 ; -1 \ 0 \ 1] ;$$

$$\gg D = [0 \ 0 ; 0 \ 0] ;$$

$$\gg \text{sys} = \text{ss}(A, B, C, D) ;$$

$$\gg \text{sigma}(\text{sys})$$