

Introduction à la commande des systèmes dynamiques

9. Synthèse dans le diagramme de Bode

Dr. Ph. Mullhaupt

Ecole Polytechnique Fédérale de Lausanne (EPFL)

SIE

Programme :

Nyquist: 1 marge de gain, pulsation ω_c critique.
marge de phase, pulsation de croisement ω_x

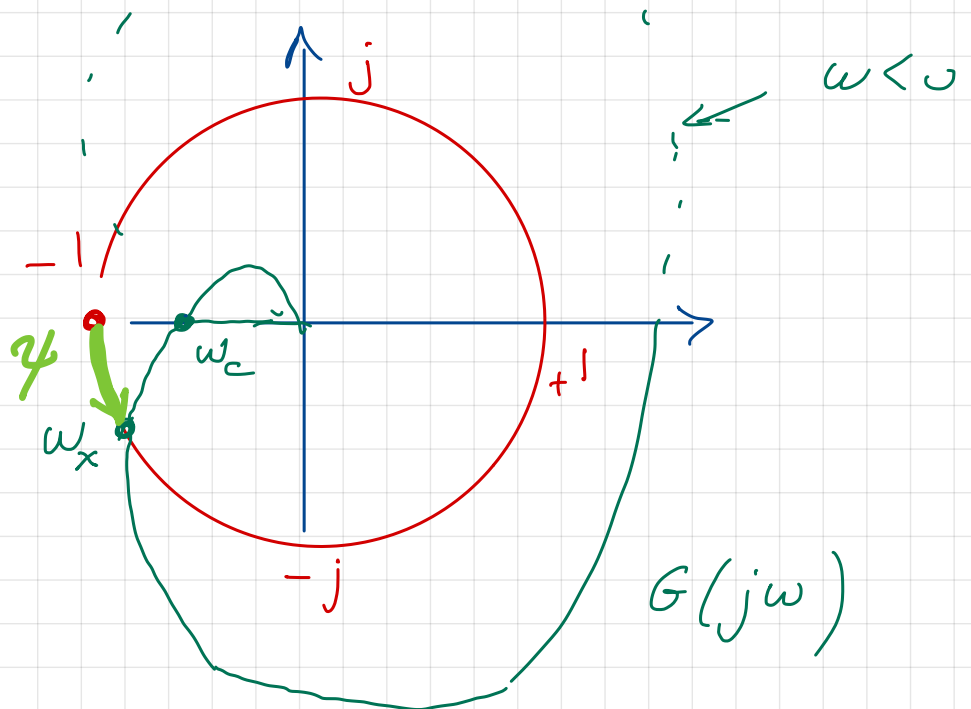
2. Diagramme de Bode
régime harmonique.

la règle d'or de la synthèse

3. Expérience Matlab.

1. marges

$G(j\omega_c) \in \mathbb{R}$
par définition
 $G(j\omega_c) = -a$



Définition: La marge de gain $\gamma = \frac{1}{a}$
 \equiv gain limite K_p avant d'encercler
-1.

$$K_{p \text{ limite}} = \gamma = \frac{1}{a}.$$

marque de phase: φ

Définition argument entre -1

et le point complexe

$$G(j\omega_x) \in \mathbb{C}$$

ω_x : pulsation de croisement est
définie par

$$|G(j\omega_x)| = 1$$

$$e^{-sT} G(s) \longleftrightarrow g(t-T)$$

retard introduit une
rotation du diagramme de
Nyquist localement autour
de ω_x .

Rappel $|e^{-j\omega T}| = 1$, $\forall \omega$.

à ω_x on a $e^{-j\omega_x T} \in \mathbb{C}$
qui tourne le $G(j\omega_x)$

Contenu

- 1 Signaux sinusoïdaux complexes
- 2 Les deux opérateurs fondamentaux
 - L'opérateur dérivée
 - L'opérateur intégral
- 3 La fonction de transfert harmonique $G(j\omega)$
- 4 Représentation dans le diagramme de Bode
- 5 Lien entre le diagramme de Bode et le diagramme de Nyquist
- 6 Synthèse dans le diagramme de Bode (asservissement uniqu.)
 - Règle fondée sur le critère de Nyquist simplifié

Classe de signaux

Somme finie de signaux périodiques complexes

$$s(t) = \sum_{i=1}^N a_i e^{j\omega_i t + \phi_i} \quad a_i \in \mathbb{C} \quad s(t) \in \mathbb{C}$$

Remarques

- Les signaux sont périodiques
- Les signaux sont complexes
- Ils commencent en $-\infty$ et se terminent en $+\infty$
- Grâce au principe de superposition, la réponse à travers un système linéaire à temps invariant est la superposition de la réponse à chaque sinusoïde $a_i e^{j\omega_i t + \phi_i}$ séparée

exemple :

$$\sin(t) = \frac{1}{2j} e^{+j\omega t} - \frac{1}{2j} e^{-j\omega t}$$

$$\cos(t) = \frac{1}{2} e^{+j\omega t} + \frac{1}{2} e^{-j\omega t}$$

Onde sinusoïdale complexe fondamentale

Un signal fondamental

$$a(t) = ae^{j\omega t + \phi}$$

L'opérateur dérivée \hat{d}

La dérivée $\hat{d} = \frac{d}{dt}$

On dérive le signal

$$\frac{d}{dt} a e^{j\omega t + \phi} = \underline{j\omega a e^{j\omega t + \phi}}$$

On peut donc définir

$$\hat{d}(a(t)) := j\omega a(t)$$

L'opérateur \hat{d} agit par multiplication simple uniquement sur un signal sinusoïdal complexe fondamental $a(t) = a e^{j\omega t + \phi}$.

L'opérateur intégral \hat{i}

L'intégrale indéfinie $\hat{i} = \int$

On calcule la primitive du signal

$$\int a e^{j\omega\tau + \phi} d\tau = \frac{1}{j\omega} a e^{j\omega t + \phi}$$

On peut donc définir l'action de l'opérateur \hat{i} sur un signal sinusoïdal complexe fondamental $a(t)$

$$\hat{i}(a(t)) := \frac{1}{j\omega} a(t)$$

Action sur une somme de fonctions sinusoïdales complexes

Signal

$$a(t) = \sum_{i=1}^N a_i e^{j\omega_i t + \phi_i}$$

Opérateur \hat{d}

$$\hat{d}(a(t)) = \sum_{i=1}^N j\omega_i a_i e^{j\omega_i t + \phi_i}$$

Opérateur \hat{i}

$$\hat{i}(a(t)) = \sum_{i=1}^N \frac{1}{j\omega_i} a_i e^{j\omega_i t + \phi_i} = \frac{1}{\hat{d}}(a(t))$$

Fonction de transfert harmonique $G(j\omega)$

Fonction de transfert générale

$$G(s) = \frac{b_0 s^m + b_1 s^{m-1} + \dots + b_m}{s^n + a_1 s^{n-1} + \dots + a_n} \quad \begin{matrix} \nearrow \gamma(s) \\ \nwarrow \underline{u}(s) \end{matrix}$$

Signal fondamental et opérateur \hat{d}

$$a(t) = a e^{j\omega t + \phi}$$

$$s \leftrightarrow \hat{d}$$

$$\begin{aligned} \gamma(s) (s^n + a_1 s^{n-1} + \dots + a_n) &= \\ \underline{u}(s) (b_0 s^m + b_1 s^{m-1} + \dots + b_m) & \end{aligned}$$

Opérateur \hat{d}

si plusieurs

$$\rightarrow \frac{y(t)}{u(t)}$$

$$\begin{aligned} & \frac{b_0 \hat{d}^m + b_1 \hat{d}^{m-1} + \dots + b_m}{\hat{d}^n + a_1 \hat{d}^{n-1} + \dots + a_n} \\ &= \frac{b_0 (j\omega)^m + b_1 (j\omega)^{m-1} + \dots + b_m}{(j\omega)^n + a_1 (j\omega)^{n-1} + \dots + a_n} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} & y(t) ((j\omega)^n + a_1 (j\omega)^{n-1} + \dots) \\ &= u(t) (b_0 (j\omega)^m + b_1 (j\omega)^{m-1} + \dots + b_m) \end{aligned}$$

Fonction de transfert harmonique

Signal fondamental

$$u(t) = ae^{j\omega t + \phi}$$

Fonction de transfert harmonique

$$G(s) \leftrightarrow G(j\omega)$$

Effet sur la sortie

$$y(t) = G(j\omega)u(t) = a |G(j\omega)| e^{j\omega t + \phi + \arg(G(j\omega))}$$



$$u(t) \in \mathbb{C}, \forall t$$

$$y(t) \in \mathbb{C}, \forall t$$

Exemple

Fonction de transfert

$$G(s) = \frac{10}{s^2 + 6s + 3}$$

Signal fondamental

$$u(t) = \sin(t) \quad \omega = 1 \text{ [rad/s]}$$

Fonction de transfert harmonique

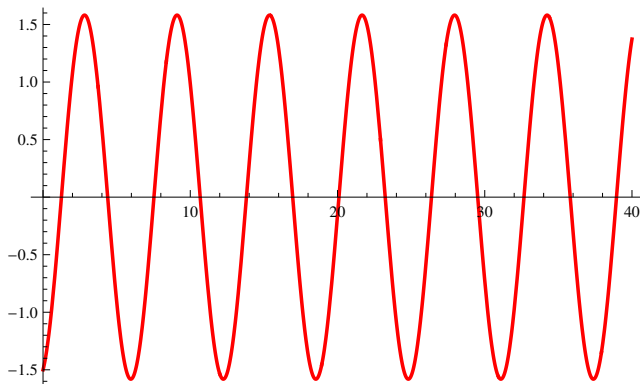
$$G(j\omega) = \frac{10}{3 - \omega^2 + 6j\omega}$$

$$G(j1) = \frac{10}{2 + 6j}$$

Exemple

Sortie correspondante

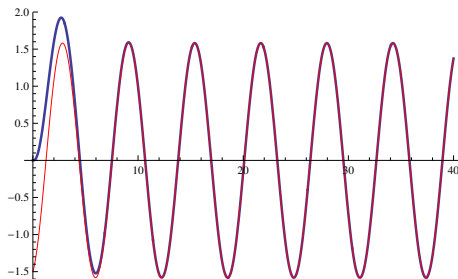
$$y(t) = |G(j)| \sin(t + \arg(G(j))) = \sqrt{5}2 \sin(t - \arctan(3)) = \\ -\frac{3}{2} \cos(t) + \frac{1}{2} \sin(t)$$



Exemple

Comparaison avec la transformation de Laplace

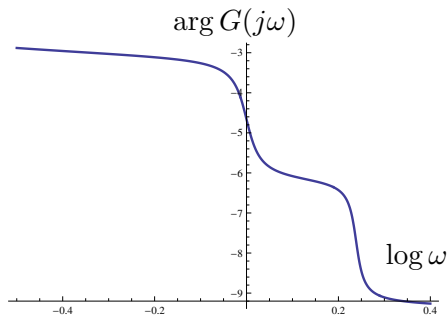
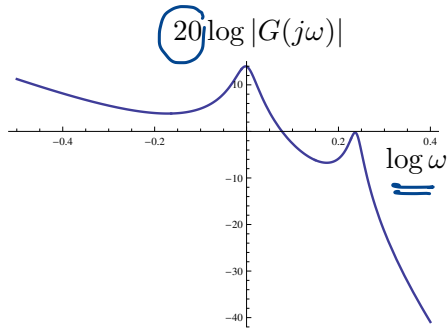
$$\begin{aligned}
 y(t) &= \mathcal{L}^{-1} \left(\frac{10}{s^2 + 6s + 3} \frac{1}{s^2 + 1} \right) \\
 &= \frac{1}{12} \left((9 - 4\sqrt{6})e^{(-3-\sqrt{6})t} + (9 + 4\sqrt{6})e^{(-3+\sqrt{6})t} \right. \\
 &\quad \left. - 18 \cos(t) + 6 \sin(t) \right)
 \end{aligned}$$



Le diagramme de Bode

On représente $G(j\omega)$ par deux graphiques

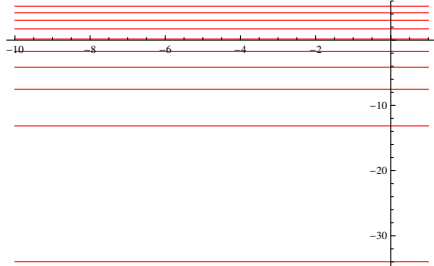
Module $[dB]$ $20 \log_{10} |G(j\omega)|$ Argument



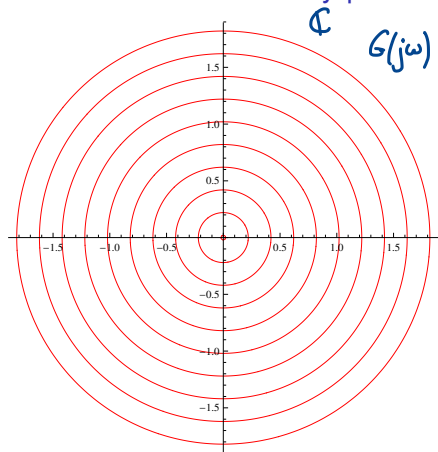
$$\omega = 10^{-0.4} \text{ [rad/s]}.$$

Lien entre Bode et Nyquist

$20 \log_{10} |G(j\omega)|$
 Module constant dans Bode [dB]



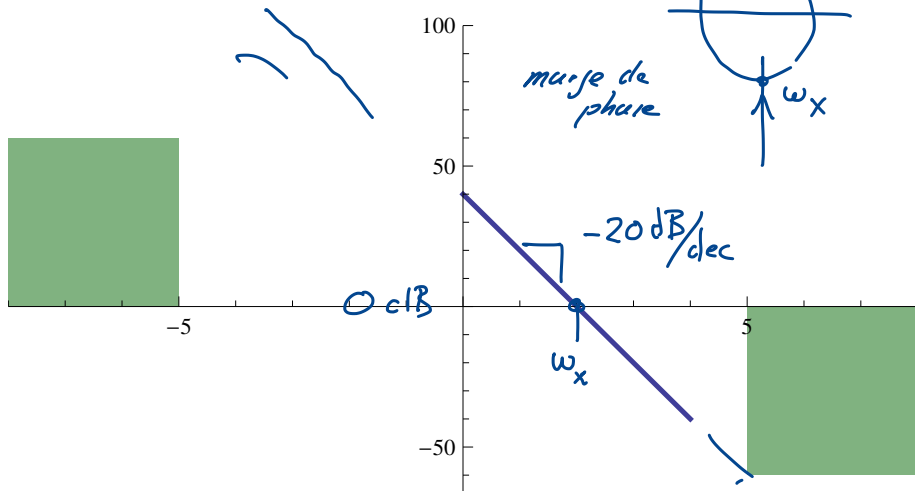
Module constant dans Nyquist

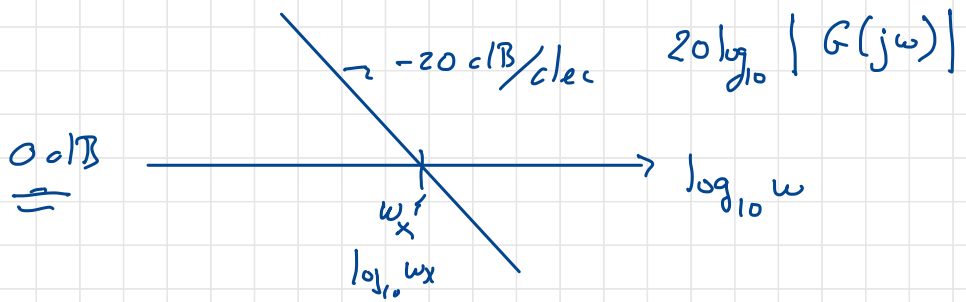


Synthèse en asservissement dans le diagramme de Bode

Fondé sur le critère de Nyquist simplifié

Recette de synthèse





→ B.O. ? $G(s) = ?$

$$\log_{10} ?$$

$$s = j\omega$$

$$|G(j\omega_x)| = 1$$

$$G(s) = \frac{1 \cdot \gamma}{s}$$

$$20 \log_{10} |G(j\omega_x)| = 0 \text{ (dB)}$$

$$0 = 20 \log_{10} \left| \frac{1 \cdot \gamma}{j\omega_x} \right| = 20 \log_{10} |\gamma| - \underline{20 \log_{10} \omega_x}$$

$$\gamma = \omega_x$$

$$G(s) = \frac{\omega_x}{s}$$

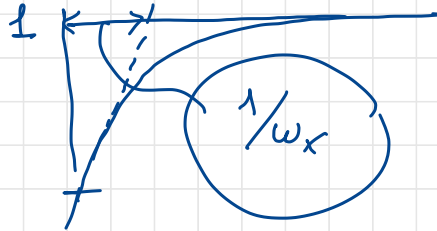
Question: B.F. lorsque $K(s) = 1$?

$$G_{\text{B.F.}}^{y_c \rightarrow y} = \frac{KG}{1+KG} = \frac{1 \cdot \frac{\omega_x}{s}}{1 + \frac{\omega_x}{s}} = \frac{\omega_x}{s + \omega_x}$$

réponse indicielle ou asservissement

$$G(0) = \frac{\omega_x}{\omega_x} = 1$$

pas de statisme



réponse impulsionnelle: $g(t) = e^{-t/\tau} = e^{-\omega_x t}$

$$\mathcal{L}^{-1}\left(\frac{\omega_x}{s + \omega_x}\right) = e^{-\omega_x t}$$

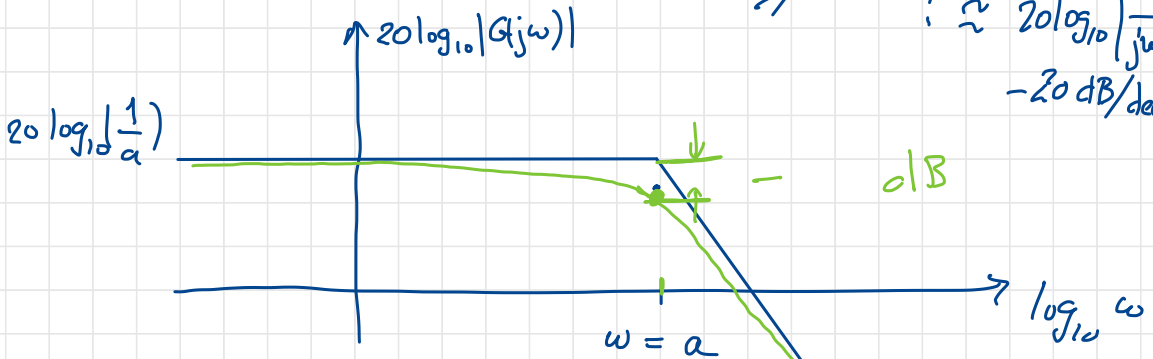
Bode de $\frac{1}{s + a}$

$$20 \log_{10} \left| \frac{1}{j\omega + a} \right|$$

$$\omega \ll a \quad ? \approx 20 \log_{10} \frac{1}{a}$$

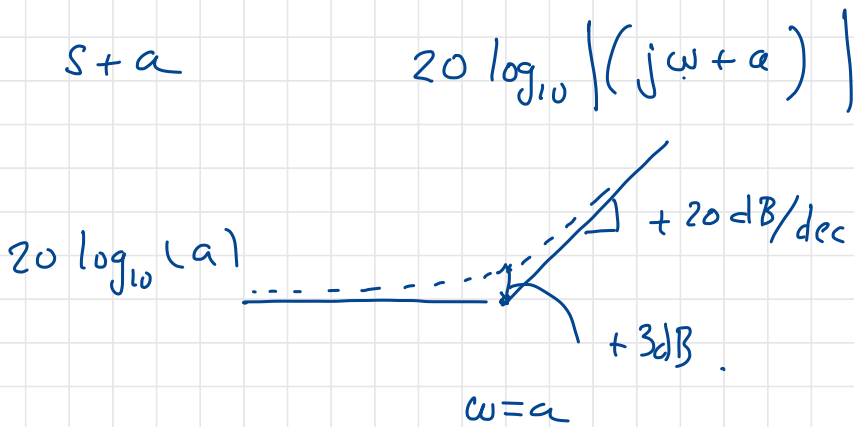
$$\omega \gg a \quad ? \approx 20 \log_{10} \left| \frac{1}{j\omega} \right|$$

-20 dB/décade



$$\omega = a \quad 20 \log_{10} \left| \frac{1}{ja + a} \right| = 20 \log_{10} \frac{1}{\sqrt{a^2 + a^2}}$$

$$20 \log_{10} \left(\frac{1}{\sqrt{2}} \cdot \frac{1}{a} \right) = \underbrace{20 \log_{10} \frac{1}{\sqrt{2}}}_{\substack{? \\ -3,01 \text{ (dB)} \\ -3 \text{ (dB)}}} + 20 \log_{10} \frac{1}{a}$$



$$G(s) = \frac{(s+z_1)(s+z_2)(s+z_3)}{(s+p_1)(s+p_2)(s+p_3)}$$

$$p_i \in \mathbb{R}$$

$$z_i \in \mathbb{R}$$

|| les logarithmes induisent à
additionner les graphiques
ci-dessus.

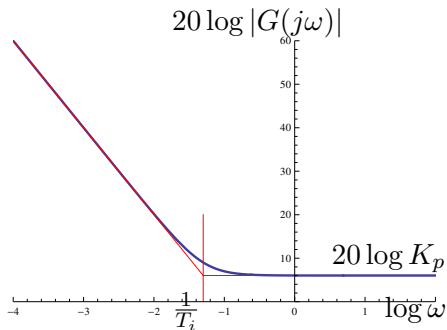
par exemple :

$$20 \log_{10} |G(j\omega)| = 20 \log_{10} |(j\omega + z_1)| + 20 \log_{10} |j\omega + z_2| + 20 \log_{10} |j\omega + z_3|$$

$$- 20 \log_{10} |j\omega + p_1| - 20 \log_{10} |j\omega + p_2| - 20 \log_{10} |j\omega + p_3|$$

Diagramme de Bode du régulateur PI

Module



Argument

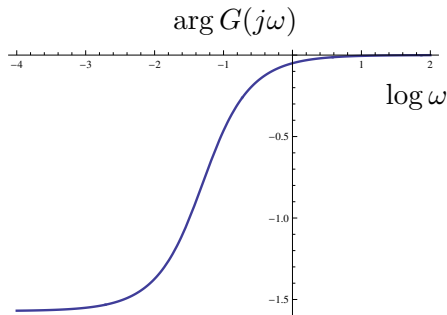
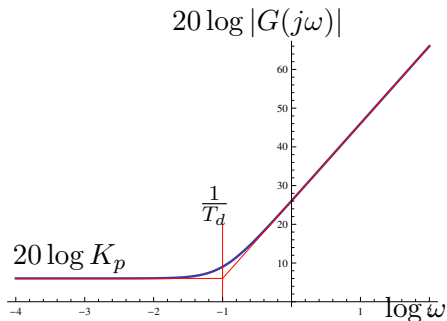


Diagramme de Bode du régulateur PD

Module



Argument

