

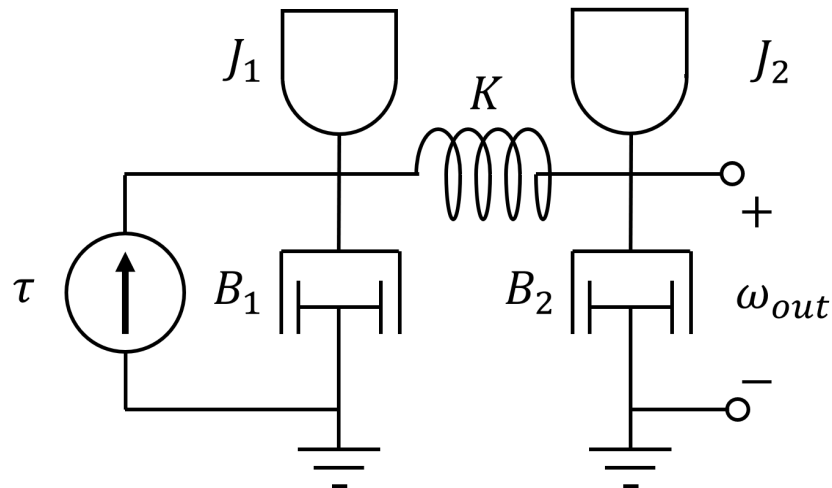
การวิเคราะห์เชิงความถี่

ตอนที่ 9 : ความกว้างแถบความถี่ของระบบพลวัต (Bandwidth of Dynamical System)

ทราบว่าระบบพลวัตเป็น LTI เราสามารถที่จะทำการวิเคราะห์เชิงความถี่ ไม่ว่าจะเป็นระบบทางกายภาพเป็นระบบไฟฟ้า ระบบเครื่องกล หรือระบบอื่นๆ

ตัวอย่างที่ 1

กำหนดให้ระบบทางกลแบบหมุนเป็นดังแผนภาพวงจรดังกล่าว



โดยที่

τ คือแรงบิดอินพุตที่กระทำกับเพลานี่

ω_{out} คือความเร็วเชิงมุมของเพลาสองที่มีเซนเซอร์วัดความเร็วติดตั้ง (ข้อควรระวังคืออย่าสับสนกับตัวแปรอิสระ ω แต่มีความหมายคนละแบบ)

J_1 คือความเฉื่อยของเพลานี่

J_2 คือความเฉื่อยของเพลาสอง

B_1 คือสัมประสิทธิ์ความฝืดเชิงมุมของดัมปิ้งที่กระทำกับเพลานี่

B_2 คือสัมประสิทธิ์ความฝืดเชิงมุมของดัมปิ้งที่กระทำกับเพลาสอง

K คือค่าคงที่ของสปริงเชิงมุมระหว่างเพลานี่และเพลาสอง

เราสามารถหาสมการเชิงอนุพันธ์ได้ดังต่อไปนี้

$$J_1 \frac{d}{dt}(\omega_1) = \tau - B_1 \omega_1 + \tau_s$$

$$J_2 \frac{d}{dt}(\omega_2) = -\tau_s - B_2 \omega_2$$

$$\frac{d}{dt}(\tau_s) = K(\omega_2 - \omega_1)$$

$$\omega_{\text{out}} = \omega_2$$

เราสามารถแก้สมการเชิงอนุพันธ์โดยแปลงเป็นระบบสมการเชิงเส้นในโดเมนของลาปลาซ

$$J_1 s \Omega_1(s) = T(s) - B_1 \Omega_1(s) + T_s(s)$$

$$J_2 s \Omega_2(s) = -T_s(s) - B_2 \Omega_2(s)$$

$$s T_s(s) = K(\Omega_2(s) - \Omega_1(s))$$

เมื่อทำการจัดรูป เราจะได้สมการ

$$(J_1 s + B_1) \Omega_1(s) - T_s(s) = T(s)$$

$$(J_2 s + B_2) \Omega_2(s) + T_s(s) = 0$$

$$K \Omega_1(s) - K \Omega_2(s) + s T_s(s) = 0$$

จากนั้นเราสามารถเขียนอยู่ในรูปของสมการเวกเตอร์ได้ดังต่อไปนี้

$$\begin{bmatrix} J_1 s + B_1 & 0 & -1 \\ 0 & J_2 s + B_2 & 1 \\ K & -K & s \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Omega_1(s) \\ \Omega_2(s) \\ T_s(s) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} T(s)$$

เราสามารถคำนวณหาเอาต์พุต $\Omega_{\text{out}}(s)$ ได้จากการหา $\Omega_2(s)$ ดังนั้น เราจะเขียนสมการความสัมพันธ์ได้ออกมาในรูปดังต่อไปนี้

$$\Omega_{\text{out}}(s) = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Omega_1(s) \\ \Omega_2(s) \\ T_s(s) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} J_1 s + B_1 & 0 & -1 \\ 0 & J_2 s + B_2 & 1 \\ K & -K & s \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} T(s)$$

$$G(s) = \frac{\Omega_{\text{out}}(s)}{T(s)} = \frac{K}{(J_1 s + B_1)(J_2 s^2 + B_2 s + K) + (J_2 s + B_2)K}$$

$$G(s) = \frac{\frac{K}{J_1}}{s^3 + \left(\frac{B_1}{J_1} + \frac{B_2}{J_2}\right)s^2 + \left(\frac{K}{J_2} + \frac{K}{J_1} + \frac{B_1 B_2}{J_1 J_2}\right)s + \left(\frac{B_1 K}{J_1 J_2} + \frac{B_2 K}{J_2 J_1}\right)}$$

$$G(s) = \frac{\kappa_1}{s^3 + (\beta_1 + \beta_2)s^2 + (\kappa_1 + \kappa_2 + \beta_1 \beta_2)s + (\beta_1 \kappa_2 + \beta_2 \kappa_1)}$$

แปลงอะไรมายังไรจะงง ทำไมตัวกำลังสามกับสองถึงเป็น **s = -jw**

$$G(\omega) = \frac{\kappa_1}{-j\omega^3 - (\beta_1 + \beta_2)\omega^2 + j(\kappa_1 + \kappa_2 + \beta_1\beta_2)\omega + (\beta_1\kappa_2 + \beta_2\kappa_1)}$$

$$G(\omega) = \frac{\kappa_1}{((\beta_1\kappa_2 + \beta_2\kappa_1) - (\beta_1 + \beta_2)\omega^2) + j((\kappa_1 + \kappa_2 + \beta_1\beta_2)\omega - \omega^3)}$$

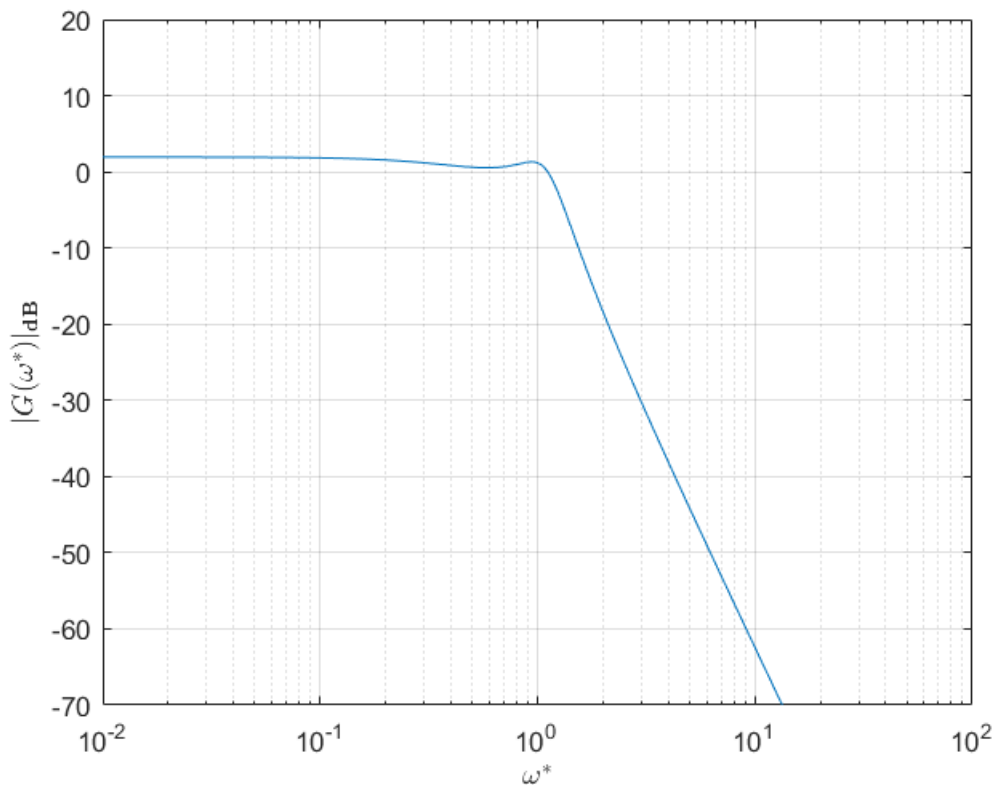
$$G(\omega) = \frac{\kappa_1}{\sqrt{((\beta_1\kappa_2 + \beta_2\kappa_1) - (\beta_1 + \beta_2)\omega^2)^2 + ((\kappa_1 + \kappa_2 + \beta_1\beta_2)\omega - \omega^3)^2}} e^{j \left(\tan^{-1} \left(\frac{(\kappa_1 + \kappa_2 + \beta_1\beta_2)\omega - \omega^3}{(\beta_1\kappa_2 + \beta_2\kappa_1) - (\beta_1 + \beta_2)\omega^2} \right) \right)}$$

$$G(\omega) = \frac{\kappa_1}{\sqrt{((\beta_1\kappa_2 + \beta_2\kappa_1) - (\beta_1 + \beta_2)\omega^2)^2 + ((\kappa_1 + \kappa_2 + \beta_1\beta_2)\omega - \omega^3)^2}} e^{j \left(-\tan^{-1} \left(\frac{(\kappa_1 + \kappa_2 + \beta_1\beta_2)\omega - \omega^3}{(\beta_1\kappa_2 + \beta_2\kappa_1) - (\beta_1 + \beta_2)\omega^2} \right) \right)}$$

เราจะได้อัตราส่วนขนาดดังต่อไปนี้

$$|G(\omega)| = \frac{\kappa_1}{\sqrt{((\beta_1\kappa_2 + \beta_2\kappa_1) - (\beta_1 + \beta_2)\omega^2)^2 + ((\kappa_1 + \kappa_2 + \beta_1\beta_2)\omega - \omega^3)^2}}$$

```
w = 10.^(-2:0.01:2);
J_1 = 0.4;
J_2 = 1;
B_1 = 0.3;
B_2 = 0.5;
K = 0.3;
kappa_1 = B_1/J_1;
kappa_2 = B_2/J_2;
beta_1 = K/J_1;
beta_2 = K/J_2;
im = (kappa_1+kappa_2+beta_1*beta_2)*w-w.^3;
re = beta_1*kappa_2+beta_2*kappa_1-(beta_1+beta_2)*w.^2;
mag_G = kappa_1./sqrt(re.^2+im.^2);
pha_G = -atan(im./re);
clf;
ax = axes;
semilogx(ax,w,20*log10(mag_G));
grid(ax,'on');
hold(ax,'on');
DC_gain = kappa_1/(beta_1*kappa_2+beta_2*kappa_1);
% semilogx(ax,w,20*log10(DC_gain*ones(size(w))), 'k--');
% semilogx(ax,w,20*log10(DC_gain/sqrt(2)*ones(size(w))), 'k--');
axis(ax,[min(w) max(w) -70 20]);
xlabel('$\omega$', 'Interpreter', 'latex')
ylabel('$|G(\omega)|_{\mathbf{dB}}$', 'Interpreter', 'latex')
```



จากกราฟอัตราส่วนของฟังก์ชันโอนเราจะสังเกตได้ว่าระบบมีพฤติกรรมที่คล้ายกับ ตัวกรอง **low-pass** แต่ระบบมีการขยายสัญญาณเพิ่มในช่วงที่ความถี่ต่ำเนื่องอัตราส่วนขนาดมีค่ามากกว่า 0 dB ระบบนี้จะตอบสนองดีในหนึ่งแต่จะตอบสนองน้อยกับอีกช่วงหนึ่ง ช่วงที่ระบบตอบสนองได้ดีนั้นคือ ความกว้างแถบความถี่ (**bandwidth**) ระบบ

การคำนวณ **bandwidth** ของระบบมีหลักการคล้ายกับการหาความถี่ตัดโดยเราจะวิเคราะห์หาความถี่ที่ทำให้อัตราส่วนพลังมีค่ามากกว่าครึ่งหนึ่งของอัตราส่วนพลัง ณ อินพุตคงที่ หรือเขียนเป็นสมการได้ดังนี้

$$|G(\omega_B)|^2 > \frac{1}{2} |G(0)|^2$$

$$|G(\omega_B)| > \frac{1}{\sqrt{2}} |G(0)|$$

โดย ω_B คือ **bandwidth** ของระบบ

แทนที่เราจะคำนวณจากสมการ เราสามารถประมาณ **bandwidth** ของระบบได้ด้วยวิธีการตีเส้นในกราฟและหาจุดตัดระหว่างกราฟและเส้นนั้น โคนเส้นนี้จะเป็นเส้นที่มีขนาดเท่ากับ

$\frac{1}{\sqrt{2}}$ ของ $|G(0)|$ หรือ

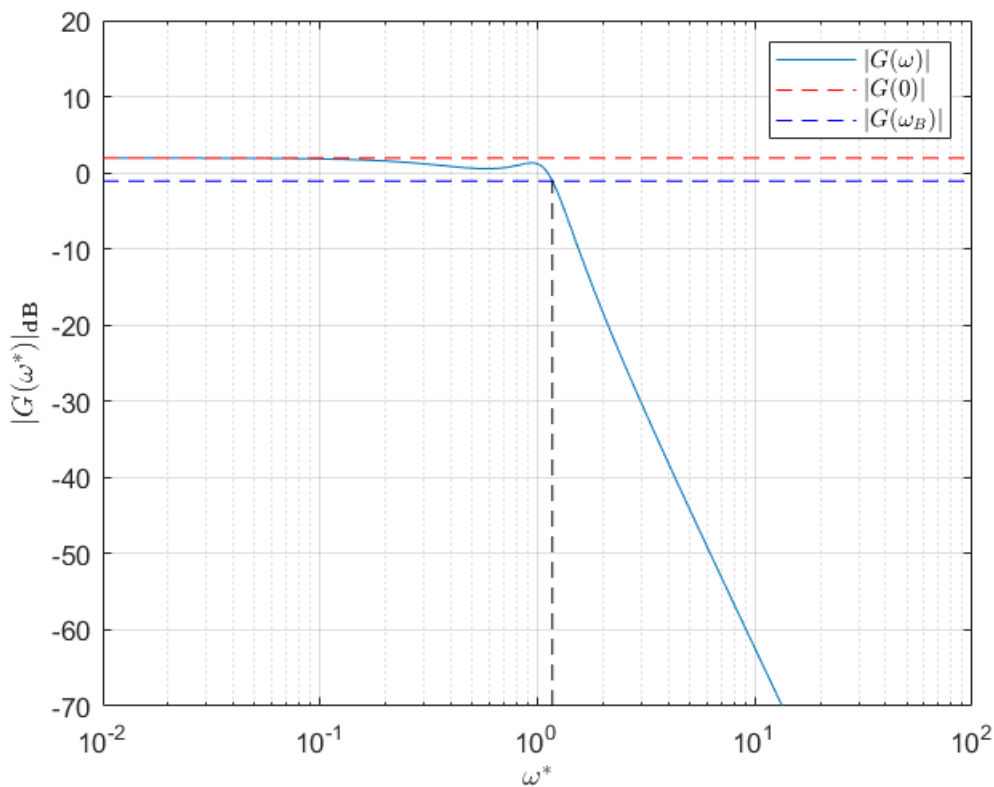
$$20\log_{10}\left(\frac{1}{\sqrt{2}} \cdot |G(0)|\right) = |G(0)|_{dB} - 10\log_{10}(2) \approx |G(0)|_{dB} - 3$$

```
w = 10.^(-2:0.01:2);
J_1 = 0.4;
J_2 = 1;
B_1 = 0.3;
B_2 = 0.5;
K = 0.3;
kappa_1 = B_1/J_1;
```

```

kappa_2 = B_2/J_2;
beta_1 = K/J_1;
beta_2 = K/J_2;
im = (kappa_1+kappa_2+beta_1*beta_2)*w-w.^3;
re = beta_1*kappa_2+beta_2*kappa_1-(beta_1+beta_2)*w.^2;
mag_G = kappa_1./sqrt(re.^2+im.^2);
pha_G = -atan(im./re);
clf;
ax = axes;
semilogx(ax,w,20*log10(mag_G));
grid(ax,'on');
hold(ax,'on');
DC_gain = kappa_1/(beta_1*kappa_2+beta_2*kappa_1);
semilogx(ax,w,20*log10(DC_gain*ones(size(w))), 'r--');
semilogx(ax,w,20*log10(DC_gain/sqrt(2)*ones(size(w))), 'b--');
plot(ax,[1.170798 1.170798],[-70 -1.0721], 'k--')
axis(ax,[min(w) max(w) -70 20]);
xlabel('$\omega$', 'Interpreter', 'latex')
ylabel('$|G(\omega^*)|_{dB}$', 'Interpreter', 'latex')
legend({'$|G(\omega)|$', '$|G(0)|$', '$|G(\omega_B)|$'}, 'Interpreter', 'latex')

```



เราจะได้ว่า **bandwidth** ของระบบเครื่องกลนี้อยู่ที่ $1.170798 \left[\frac{\text{rad}}{\text{s}} \right]$ หรือประมาณ 0.1863 [Hz]

เราสามารถออกแบบตัวกรองสัญญาณจาก **bandwidth** ของระบบได้ เนื่องจากระบบจริงมีการตอบสนองในช่วงของ **bandwidth** เราสามารถกรองสัญญาณรบกวนที่มีความถี่สูงกว่า **bandwidth** ออกไปได้ ในกรณีตัวอย่าง เราสามารถออกแบบตัวกรอง **low-pass** ที่มีความถี่ตัดในบริเวณ 0.1863 [Hz]

เราสามารถสรุปกระบวนการประมาณ **bandwidth** ได้ดังต่อไปนี้

1. กราฟแผนภาพโบลในส่วนของ อัตราส่วนขนาด
2. คำนวณหา อัตราส่วนขนาด ณ อินพุตคงที่ $|G(0)|_{\text{dB}}$
3. นำอัตราส่วนขนาด(ในเดซิเบล) ไปลบด้วย $10\log_{10}(2)$ หรือประมาณ 3 dB
4. วาดเส้นแนวนอนในกราฟที่ค่าผลลบที่หามาได้
5. ดูจุดตัดระหว่างกราฟและเส้นแนวนอน และหาพิกัดของความถี่ ณ จุดตัดนั้น