

1. 频率响应

系统稳定大前提

指系统输入为正弦信号时，系统输出响应的稳态分量

不失一般性，考虑如下线性定常系统：

$$G(s) = \frac{N(s)}{D(s)} = \frac{N(s)}{(s-s_1)(s-s_2)\cdots(s-s_n)}$$

当输入为正弦时， $G(j\omega) = A \sin(\omega t)$

$$A(j\omega) = \int G(j\omega) = \frac{A\omega}{s+j\omega} = \frac{A\omega}{(s-s_1)(s-s_2)\cdots(s-s_n)}$$

$$\text{有输出 } C(s) = G(s) R(s) = \frac{N(s)}{(s-s_1)(s-s_2)\cdots(s-s_n)} \cdot \frac{A\omega}{s+j\omega} = \frac{b}{s+j\omega} + \frac{\bar{b}}{s-s_1} + \frac{a_1}{s-s_1} + \frac{a_2}{s-s_2} + \cdots + \frac{a_n}{s-s_n}$$

* 对线性系统外加正弦信号，输出同频正弦信号（相位、幅值变化）

对非线性系统会产生除基波以外谐波

$$\therefore C(s) = \int [C(s)] = b e^{-j\omega t} + \bar{b} e^{j\omega t} + a_1 e^{s_1 t} + a_2 e^{s_2 t} + \cdots + a_n e^{s_n t}$$

对线性系统 $C(s)(t) = \lim_{s \rightarrow 0} C(s) = b e^{-j\omega t} + \bar{b} e^{j\omega t}$

$$\text{其中 } b = G(s) \frac{A\omega}{(s-j\omega)(s-j\omega)} \Big|_{s=j\omega} = \frac{G(-j\omega)A}{2j}, \text{ 同理 } \bar{b} = \frac{G(j\omega)A}{2j}$$

$$\therefore G(j\omega) = |G(j\omega)| e^{j\phi(j\omega)}, \phi(j\omega) = \angle G(j\omega) = \arctan \frac{\text{Im } G(j\omega)}{\text{Re } G(j\omega)}$$

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

$$\therefore C(s)(t) = -|G(j\omega)| e^{-j\phi(j\omega)} \cdot \frac{A e^{-j\omega t}}{2j} + |G(j\omega)| e^{j\phi(j\omega)} \cdot \frac{A e^{j\omega t}}{2j}$$

$$= |G(j\omega)| A \cdot \frac{e^{j(\omega t+\phi)}}{2j}$$

$$\therefore C = |G(j\omega)| A \quad \text{输出幅值} \rightarrow \text{频率的函数}$$

$$(\phi(j\omega)) = \angle G(j\omega) = \arctan \frac{\text{Im } G(j\omega)}{\text{Re } G(j\omega)} \quad \text{输出与输入相位差}$$

稳定性定常系统在正弦激励下稳态输出仍为同步频率正弦信号，输出与输入幅值比 $|G(j\omega)|$ ，相位差为 $\angle G(j\omega)$ 。

定义 $G(j\omega) = G(s) \Big|_{s=j\omega}$ 为频率特性

频率特性均有，频率响应不一定

$G(j\omega) = G(s) \Big|_{s=j\omega}$

$C(s) \propto \omega$

$G(j\omega) \propto \omega$

2. 图形表示法

幅相曲线 Nyquist 图 (极坐标图)

Bode 图 (对数幅频响应图和相频响应图)

Nyquist 图 $G(j\omega) = (G(j\omega)| e^{j\phi(j\omega)}, G(j\omega) = U(j\omega) + jV(j\omega)$

复平面上以 $j\omega$ 为第三参数，随 $\omega(0 \rightarrow \infty)$ 变化， $G(j\omega)$ 立体点的变化曲线 (轨迹)，称为系统的 Nyquist 图 / 极坐标图，向量 $G(j\omega)$ 长度等于 $|G(j\omega)|$

$\phi(j\omega) (L(G(j\omega)))$ 等于正实轴方向逆时针向绕原点旋转从正方

向转至 $G(j\omega)$ 方向的角度

Nyquist 图绘制

将开环传递函数表示为若干典型环节串联形式

$$G(j\omega) H(j\omega) = G_1(j\omega) G_2(j\omega) \cdots G_n(j\omega)$$

其相角/幅值形式的频率特性为：

$$|G(j\omega) H(j\omega)| = |G_1(j\omega)| |G_2(j\omega)| \cdots |G_n(j\omega)| \angle [\phi_1(j\omega) + \phi_2(j\omega) + \cdots + \phi_n(j\omega)]$$

$$|\phi(j\omega)| = \angle [\phi_1(j\omega) + \phi_2(j\omega) + \cdots + \phi_n(j\omega)]$$

求起点/终点改写为 $G(j\omega) H(j\omega) = U(j\omega) + V(j\omega) j$ \Rightarrow 实频/虚频特性，更准确

还应补充必要特征点，据 $G(j\omega)$ 和 $\phi(j\omega)$ 变化趋势作图

考虑系统

$$G(s) H(s) = \frac{k C_1(t+j\omega T_1)(t+j\omega T_2) \cdots (t+j\omega T_m)}{(j\omega)^n C_1(j\omega T_1) C_2(j\omega T_2) \cdots C_m(j\omega T_m)} \quad (m < n) \quad T_j > 0, j=1 \cdots n-m$$

对于零极点均在左半平面时 (最小相位系统)

开环没有积分环节，Nyquist 曲线起点自实轴上的某一有限远点；

开环如果含有 n 个积分环节的系统，Nyquist 曲线起点自幅角为 $(-n \times 90^\circ)$ 的无穷远处。

$n = m$ 时，Nyquist 曲线终点止于实轴上的某一有限远点。

$n > m$ 时，Nyquist 曲线终点幅值为 0，而相角为 $-(n-m) \times 90^\circ$ 。

2型系统

1型系统

0型系统

不含一阶或二阶微分环节 (不含零点) 的系统，相角滞后单调增加。

含有一阶或二阶微分环节的系统 (含零点)，由于相角非单调变化，Nyquist 曲线可能出现凹凸。

横坐标：同对数幅频特性图
单位为分贝(dB)
纵坐标：线性分度，相角 $\phi(j\omega)$ 单位为度 ($^\circ$)

Bode 图 对数幅频特性 和 相频特性

横坐标：以 10 为底的对数分度表示角频率 $\phi(j\omega) = \phi_1(j\omega) + \phi_2(j\omega) + \cdots + \phi_n(j\omega)$

纵坐标：线性分度，表示幅值 $|G(j\omega)|$ 对数的 20 倍， $L(\omega) = 20 \lg |G(j\omega)| = 20 \lg \sum_{i=1}^n |G_i(j\omega)| = \sum_{i=1}^n 20 \lg |G_i(j\omega)| = \sum_{i=1}^n L_i(\omega)$

* $\omega=0$ 无法在横坐标上表示，一般标注 ω 的自然数值；对数坐标可拓宽表示范围：

ω 变十倍，对数坐标上等距，等于 $\frac{1}{10}$ 单位。对数频率特性图中，横坐标等距为倍频记为 decade (dec)

典型环节 Bode 图：

① 比例环节

② 串联分环节 $G(j\omega) = \frac{1}{j\omega}, L(\omega) = -20 \lg \omega, \phi(j\omega) = -90^\circ$

③ 微分分环节 $G(j\omega) = j\omega, L(\omega) = 20 \lg \omega, \phi(j\omega) = 90^\circ$

④ 惯性环节 $G(j\omega) = \frac{1}{j\omega T + 1}, L(\omega) = 20 \lg \sqrt{1 + \omega^2 T^2}, \phi(j\omega) = -\arctan \omega T$

⑤ 比例微分 $G(j\omega) = j\omega T + 1, L(\omega) = 20 \lg \sqrt{1 + \omega^2 T^2}, \phi(j\omega) = \arctan \omega T$

⑥ 二阶环节

$G(s) = \frac{W_n^2}{s^2 + 2Z_n s + W_n^2}, Z_n > 0, \int |G(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{1 + \frac{W_n^2}{\omega^2}} + \sqrt{\frac{4Z_n^2}{\omega^2} + \frac{W_n^2}{\omega^2}}} \quad \text{转折频率}$

$L(\omega) = 20 \lg |G(j\omega)| = -20 \lg \sqrt{1 + \frac{W_n^2}{\omega^2}} + 40 \lg \frac{W_n}{\omega}$

低频段 $\omega < \frac{1}{W_n}$ 时， $L(\omega) = 0$ (低频渐近线)

高频段 $\omega > W_n$ 时， $L(\omega) = -20 \lg \left(\frac{W_n}{\omega} \right)^2 = -40 \lg \omega + 40 \lg W_n$ 斜率为 -40 dB/dec 的直线，高频渐近线

$L(\omega) = 20 \lg |G(j\omega)| = -20 \lg \sqrt{1 + \frac{W_n^2}{\omega^2}} + 40 \lg \frac{W_n}{\omega} \Rightarrow f(\omega) = 4 \frac{W_n^3}{\omega^2} - \frac{4W_n}{\omega} + \frac{8Z_n^2}{\omega^2} = 0$

解得 $\omega_r = W_n \sqrt{1 - \frac{Z_n^2}{W_n^2}}$ (谐振频率) 产生谐振条件 $\zeta = \frac{Z_n}{W_n} = 0.7$ \Rightarrow 峰值 $M_r = \frac{1}{2\sqrt{1-\zeta^2}}$

较小时， $\omega = W_n$ 附近有谐振，幅频特性渐近线与实际特性存在较大误差，差距小，误差越大。

当 $0.38 < \zeta < 0.7$ 时，误差不超过 3 dB

$\phi(j\omega) = -\arctan \frac{2\sqrt{W_n}}{1 + (\frac{W_n}{\omega})^2}$

$\omega = 0, \phi(0) = 0^\circ$

$\omega = W_n, \phi(W_n) = 90^\circ$

$\omega = \infty, \phi(\infty) = -180^\circ$

差距大，相位变化越平缓

系统开环 Bode 图的绘制

开环传递函数串联形式 $GH(j\omega) = \prod_{i=1}^n G_i(j\omega)$

频率特性有幅值相角形式 $GH(j\omega) = |GH(j\omega)| \angle [\sum_{i=1}^n \phi_i(j\omega)] = \prod_{i=1}^n |G_i(j\omega)| \angle [\sum_{i=1}^n \phi_i(j\omega)]$

有 $L(\omega) = 20 \lg |GH(j\omega)| = 20 \lg \prod_{i=1}^n |G_i(j\omega)| = 20 \sum_{i=1}^n \lg |G_i(j\omega)| = \sum_{i=1}^n L_i(\omega)$

$\phi(j\omega) = \angle [\sum_{i=1}^n \phi_i(j\omega)]$

由各环节叠加而成

起始相位 $-90^\circ \times N$

终止相位 $-90^\circ \times (n-m)$

对数幅频特性

低频段 (频率低于最大转折频率的 ω) 低频斜率由型别决定 -20 dB/dec

高频段 (频率高于最大转折频率的 ω) 高频斜率由 $(n-m)$ 决定 $-20(n-m) \text{ dB/dec}$

渐近线每经过一个转折点，斜率发生变化

惯性 -20 dB/dec

振荡 -40 dB/dec

尾多项式

一阶比例 $+20 \text{ dB/dec}$

二阶微分 $+40 \text{ dB/dec}$

三阶微分 $+40 \text{ dB/dec}$

绘制开环系统 Bode 图的步骤

1. 化 $G(j\omega)$ 为尾 1 标准型

2. 顺序列出转折频率

3. 确定基准线 $\{$ 基准点 $(\omega = 1, L(1) = 20 \lg K)$ $\}$ 第一转折频率之左的特性及其延长线

斜率 $-20 \cdot v \text{ dB/dec}$

一阶 惯性环节 -20 dB/dec

比例微分 $+20 \text{ dB/dec}$

二阶 振荡环节 -40 dB/dec

二阶微分 $+40 \text{ dB/dec}$

5. 修正 $\{$ ① 两惯性环节转折频率很接近时

② 振荡环节 $\zeta \in (0.38, 0.8)$ 时

① $L(\omega)$ 最右端曲线斜率 $= -20(n-m) \text{ dB/dec}$

② 转折点数 $=$ (惯性) + (比例微分) + (振荡) + (二阶微分)

③ $\phi(\omega) \Rightarrow -90^\circ (n-m)$

43