

一、概述

1.各种系统

2.自动控制系统要求：稳定性、快速性（动态）、准确性（静态）

补充：拉普拉斯变换

1.定义 $t < 0, f(t) = 0,$

它的拉氏变换为 $L(f(t)) = F(s) = \int_0^{+\infty} f(t)e^{-st}dt$

2.定理 1: $L(f(t - \alpha)) = e^{-\alpha s}F(s)$

定理 2: $L(e^{-\alpha t}f(t)) = F(s + \alpha)$

定理 3: $L\left(f\left(\frac{t}{\alpha}\right)\right) = \alpha F(\alpha s)$

定理 4: $L(f'(t)) = sF(s) - f(0)$

定理 5: $L\left(\int f(t)dt\right) = \frac{F(s)}{s} + \frac{\int f(t)dt}{s} \Big|_{t=0}$

定理 6: $\lim_{t \rightarrow \infty} f(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sF(s)$

定理 7: $\lim_{t \rightarrow 0} f(t) = \lim_{s \rightarrow \infty} sF(s)$

定理 8: $L(f_1(t) * f_2(t)) = F_1(s)F_2(s)$

3.拉普拉斯逆变换

对于分母极点各不相同，直接乘以该项取极限即为留数

对于 n 重根，第 $n-k$ 次方的系数为 $(s + s_0)^n F(s)$ 求 k 阶导乘 $\frac{1}{k!}$

对于复根，进行分母配方

4.用拉普拉斯解常微分方程

先两边进行拉普拉斯变换（运用微分定理），解出 $X(s)$ ，再进行反变换，有时会用到微分定理：

即 $L(x'(t)) = sX(s) - x(0), L(x''(t)) = s(sX(s) - x(0)) - x'(0)$

(常用拉普拉斯变换: $L(\delta(t)) = 1$, $L(1(t)) = \frac{1}{s}$, $L\left(\frac{t^n}{n!}\right) = \frac{1}{s^{n+1}}$
 $L(\sin\omega t) = \frac{\omega}{\omega^2 + s^2}$, $L(\cos\omega t) = \frac{s}{\omega^2 + s^2}$)

二、线性系统

1. 传递函数: $G(s) = \frac{L(c(t))}{L(r(t))} = \frac{C(s)}{R(s)}$

2. 典型环节:

比例: $c(t) = Kr(t)$, $G(s) = K$

惯性: $T \frac{dc(t)}{dt} + c(t) = r(t)$, $G(s) = \frac{1}{Ts+1}$

积分: $T \frac{dc(t)}{dt} = r(t)$, $G(s) = \frac{1}{Ts}$

微分: $c(t) = \tau \frac{dr(t)}{dt}$, $G(s) = \tau s$

一阶微分: $c(t) = \tau \frac{dr(t)}{dt} + r(t)$, $G(s) = \tau s + 1$

二阶振荡: $T^2 \frac{d^2c(t)}{dt^2} + 2\zeta T \frac{dc(t)}{dt} + c(t) = r(t)$, $G(s) = \frac{1}{T^2s^2 + 2\zeta Ts + 1}$

延时: $c(t) = r(t - \tau)$, $G(s) = e^{-\tau s}$

(弹簧-阻尼-质量系统: 对于无质量系统: 每个元件所受力均相等, 只需分析每个元件两端的位移; 对于有质量系统, 分析质量元两端受力, 列出牛顿第二定律)

(电路: 电容的阻抗为 $\frac{1}{Cs}$)

3. 叠加原理: $C(s) = \phi(s)R(s) + \phi_n(s)N(s)$

4. 梅森公式: $P = \frac{1}{\Delta} \sum_{k=1}^n P_k \Delta_k$

其中 n 是前向通路总数, $\Delta = 1 - \sum L_i + \sum L_i L_j - \dots$, L 是回路总增益

而 P_k 是该通路总增益, Δ_k 是 Δ 除去与该通路接触项后的余子式

三、时域分析法

1. 一阶系统: $\phi(s) = \frac{C(s)}{R(s)} = \frac{1}{Ts+1}$

2.二阶系统: $\Phi(s) = \frac{C(s)}{R(s)} = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$

(有时要从题目中给的开环传递函数 G 先确定 Φ)

3.对于单位阶跃信号的二阶系统:

(1) 过阻尼: $\zeta > 1$, 分母函数两根 P_1, P_2 均为负实根

$$c(t) = 1 + \frac{\omega_n}{2\sqrt{\zeta^2 - 1}} \left(\frac{e^{P_1 t}}{P_1} - \frac{e^{P_2 t}}{P_2} \right)$$

(2) 临界阻尼: $\zeta = 1$, 两根相等为负实根

$$c(t) = 1 - e^{-\omega_n t} (1 + \omega_n t)$$

(3) 欠阻尼: $0 < \zeta < 1$, 两根为负数实部的共轭复根

记 $\omega_d = \omega_n \sqrt{1 - \zeta^2}$, $c(t) = 1 - \frac{e^{-\zeta\omega_n t}}{\sqrt{1 - \zeta^2}} \sin(\omega_d t + \theta)$, $\tan\theta = \frac{\sqrt{1 - \zeta^2}}{\zeta}$

(ζ 越大, 频率越小, 振荡幅度也越小)

(4) 无阻尼: $\zeta = 0$, 两根均在虚轴上

$$c(t) = 1 - \cos\omega_n t$$

4.欠阻尼的二阶系统性能指标 (常用: $\zeta = \frac{1}{\sqrt{2}}$)

上升时间: $t_r = \frac{\pi - \theta}{\omega_d}$

峰值时间: $t_p = \frac{\pi}{\omega_d}$

超调量: $\sigma\% = e^{-\frac{\pi\zeta}{\sqrt{1 - \zeta^2}}} \times 100\%$

调节时间 (近似): $t_s = \frac{3}{\zeta\omega_n}$ (5%), $t_s = \frac{4}{\zeta\omega_n}$ (2%)

振荡次数: $N = \frac{t_s}{T_d}$, $T_d = \frac{2\pi}{\omega_d}$

5.系统稳定性的劳斯判据: 第一列改变几次符号就有几个正实部的根, 第一列全为正为系统稳定的充要条件

一般情况: 看书上例题

特殊情况 1: 第一列出现 0: 将 0 改为一充分小参数 ε , 然后继续操

作

特殊情况 2：某一行全为 0：将这一行所代表的多项式求导构造辅助多项式，更新系数后继续向下操作

6.稳态误差：

无干扰： $E(s) = R(s) - C(s)H(s)$

有干扰： $E(s) = \frac{1}{1+G_1G_2H}R(s) - \frac{G_2H}{1+G_1G_2H}N(s)$

7.系统稳态误差通式：

$$ess = \lim_{t \rightarrow \infty} e(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sE(s) = \lim_{s \rightarrow 0} \frac{sR(s)}{1 + G(s)H(s)} = \frac{\lim_{s \rightarrow 0} s^{v+1}R(s)}{K + \lim_{s \rightarrow 0} s^v}$$

注：终值定理的适用条件：E(s)的所有极点都在复平面的左半边（不包括虚轴，但包括原点）

称 K 为静态误差系数，v 表示系统阶数

对于阶跃信号：

$$ess = \frac{R}{1 + K}(v = 0); = 0(v \geq 1)$$
$$K_p = \lim_{s \rightarrow 0} G(s)H(s) = \lim_{s \rightarrow 0} \frac{K}{s^v} = K(v = 0); = \infty(v \geq 1)$$

对于斜坡信号：

$$ess = \infty(v = 0); \frac{R}{K}(v = 1); = 0(v \geq 2)$$
$$K_v = \lim_{s \rightarrow 0} sG(s)H(s) = \lim_{s \rightarrow 0} \frac{K}{s^{v-1}} = 0(v = 0); = K(v = 1); = \infty(v \geq 2)$$

对于加速度信号：

$$ess = \infty(v = 0,1); \frac{R}{K}(v = 2); = 0(v \geq 3)$$
$$K_a = \lim_{s \rightarrow 0} s^2G(s)H(s) = \lim_{s \rightarrow 0} \frac{K}{s^{v-2}} = 0(v = 0,1); = K(v = 2); = \infty(v \geq 3)$$

四、根轨迹法

1.开环传递函数: $G(s)H(s) = \frac{K^* \prod_{i=1}^m (s-z_i)}{\prod_{j=1}^n (s-p_j)}$

(K^* 是根轨迹增益, 如要求开环增益 K 则还要乘后面的总常数项)

相角方程: $\sum_{i=1}^m \angle(s-z_i) - \sum_{j=1}^n \angle(s-p_j) = (2k+1)\pi$

满足相角方程是 s 在根轨迹上的充要条件

2.根轨迹绘图法则

(1) 根轨迹分支数= $\max(m,n)$

(2) 根轨迹连续且关于实轴对称

(3) 根轨迹始于开环极点, 终于开环零点或无穷远处

(4) 实轴上若某区域右侧实零、极点个数之和为奇数, 则该区域在根轨迹上

(5) 渐近线:

条数为 $n-m$

与实轴夹角: $\varphi_a = \frac{(2k+1)\pi}{n-m}$

与实轴交点: $\sigma_a = \frac{\sum_{j=1}^n p_j - \sum_{i=1}^m z_i}{n-m}$

(6) 起始角: $\theta_{pi} = \pi + \sum_{j=1}^m \varphi_{zjpi} - \sum_{j=1}^n \theta_{pjpi}$

终止角: $\varphi_{zi} = \pi + \sum_{j=1}^m \theta_{pjzi} - \sum_{j=1}^n \varphi_{zjzi}$

(7) 分离点: 坐标为方程 $\sum_{i=1}^m \frac{1}{d-z_i} = \sum_{j=1}^n \frac{1}{d-p_j}$ 的解

(8) 与虚轴交点: 利用劳斯阵列, 令 s^1 等于零的 K^* 代入 s^2 求得交点

(9) 根之和: 当 $n-m \geq 2$ 时, 闭环极点之和等于开环极点之和

(增加开环零点会让根轨迹左移, 系统更稳定; 反之, 增加开环极点会让根轨迹右移, 系统更不稳定)

五、频域分析法

1.对于系统传递函数 $G(s)$, 频率特性为 $G(j\omega)$

幅频特性为 $A(\omega) = |G(j\omega)|$, 相频特性为 $\varphi(\omega) = \text{Arg}(G(j\omega))$

对数幅频特性为 $L(\omega) = 20\lg A(\omega)$

应用: 对于三角函数的输入信号, 可以求闭环传递函数的频域特性来确定输出的幅值与角度变化

2.伯德图 (对数频率特性曲线)

(1) 先标准化, 即每个因式的常数项都为 1

(2) 判断斜率, 每经过一个一阶微分环节斜率增加 20, 每经过一个二阶微分环节斜率增加 40, 每经过一个惯性环节斜率减小 20, 每经过一个振荡环节斜率减小 40

(3) 过 $(1, 20\lg K)$ 作斜率为 $-20v$ 的渐近线

(4) 调整折线; 判断和横轴交点方法: 只需看交点之前的转折点, 满足分子连乘等于分母连乘

3.奈奎斯特图 (开环幅相特性曲线)

(1) 起点 $\omega=0$,

如含有 v 个积分环节, 则 $A(0)=\infty$, $\varphi(0)=v \times (-90^\circ)$

(2) 终点 $\omega=\infty$

$A(\infty)=0$, $\varphi(\infty)=-(n-m) \times 90^\circ$

(3) 与实轴交点: 令虚部为 0, 求出的 ω 代入实部

4.奈奎斯特判据

(1) 辅助函数 $F(s)=1+G(s)H(s)$ 在右半平面的零点数为 Z

$F(s)$ 的极点数为 P , 幅相特性曲线绕 $(-1,0)$ 逆时针所转圈数为 N

有 $Z=P-2N$ ，显然系统稳定等价于 $Z=0$

(2) 在奈奎斯特图 $(-1, 0)$ 的左侧，记曲线从上向下穿过的次数为 N_+ ，从下向上穿过的次数为 N_- （若起点在轴上，则记为半次），则有 $N=N_+-N_-$

5.相角裕量： $A(\omega_c) = 1$ ， $\gamma = \varphi(\omega_c) + 180^\circ$

幅值裕量： $\varphi(\omega_g) = 180^\circ$ ， $K_g = \frac{1}{A(\omega_g)}$

6.低频段：反映系统稳态性能；中频段：反映系统平稳性和快速性；
高频段：反映系统抗干扰能力

7.开环频率特性和动态性能：相角裕量越大，则超调量越小，系统平稳性越好；剪切频率越大，则系统调节时间越短，系统快速性越好

六、系统校正

1.相位超前校正： $G_c(s) = \frac{\tau s + 1}{\alpha \tau s + 1}$ ， $\alpha < 1$

利用超前相位角来补偿原系统相角滞后，增大相角裕度，因此要使最大相位超前角尽可能出现在校正后系统的剪切频率处

步骤：

(1) 根据要求确定 K

(2) 求出原系统的相角裕度 γ_0

(3) 计算相位超前角： $\varphi_c = \gamma - \gamma_0 + \varepsilon$ ， $\varepsilon = 5^\circ \sim 20^\circ$

(4) 取 $\varphi_m = \varphi_c$ ，计算 $\alpha = \frac{1 - \sin \varphi_m}{1 + \sin \varphi_m}$

(5) 在原系统伯德图中找出增益为 $-10 \lg \frac{1}{\alpha}$ 的频率即为校正后系统的剪切频率，也是最大相位超前角所对应的频率， $\omega_m = \omega_c$

(6) 根据 $\omega_m = \frac{1}{\sqrt{\alpha}\tau}$ 算出 τ

相位超前校正不能使系统的低频得到改善，同时抗高频干扰能力变差。超前校正可以增加系统相角裕度和剪切频率增大

2. 相位滞后校正： $G_c(s) = \frac{\tau s + 1}{\beta \tau s + 1}$, $\beta > 1$

利用滞后幅频特性使系统剪切频率减小从而增大相角裕度，但要避免最大相位滞后角出现在剪切频率的附近

步骤：

(1) 根据要求确定 K

(2) 求出原系统的相角裕度 γ_0

(3) 找出原系统 $-180^\circ + \gamma_1 + \varepsilon$ 处的频率 ω_{c1} ，即为校正后系统的剪切频率， $\gamma = 10^\circ \sim 15^\circ$

(4) 令原系统在 ω_{c1} 处的增益为 $20\lg\beta$ ，来确定 β

(5) 取 $\omega = \frac{1}{\tau} = (0.2 \sim 0.5)\omega_c$ 算出 τ

相位滞后校正可以改善系统的稳态精度，但降低了系统的快速性，同时增加了系统的相角裕度并可以提高对高频干扰的抑制

3. PID 控制器： $u(t) = K_p e(t) + K_i \int_0^t e(\tau) d\tau + K_d \frac{de(t)}{dt}$

P（比例）控制： $G_c(s) = K_p$

I（积分）控制： $G_c(s) = \frac{K_i}{s}$

D（微分）控制： $G_c(s) = K_d s$