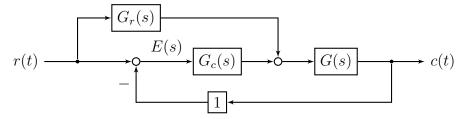
西北工业大学考试试题(卷)评分标准

2015 - 2016 学年第 1 学期

一、(20 分)已知控制系统结构图如下所示,已知 $G(s)=\frac{1}{s+1},G_c(s)=1$ 。若 $G_r(s)=\frac{k_1s+k_2}{s+1},r(t)=t,(t>0)$,是否存在 k_1,k_2 使稳态误差为零?若 $G_r(s)=Ae^{-\theta s},r(t)=sin(t),(t>0)$ 是否存在 $A,\theta,(\theta\in(0,2\pi))$ 使系统稳态输出 c(t)=sin(t) ?



答: 当 $G_r(s) = \frac{k_1 s + k_2}{s+1}, r(t) = t, (t > 0)$ 时, 得:

$$\frac{E(s)}{R(s)} = \left(1 - \frac{k_1 s + k_2}{s+1} \cdot \frac{1}{s+1}\right) \frac{1}{1 + \frac{1}{s+1}}$$

$$= \frac{(s+1)^2 - (k_1 s + k_2)}{(s+2)(s+1)}$$

$$= \frac{s^2 + (2 - k_1)s + (1 - k_2)}{(s+2)(s+1)}$$

所以, 当 $k_1 = 2, k_2 = 1$ 时,

$$E(s) = \frac{s^2 + (2 - k_1)s + (1 - k_2)}{(s + 2)(s + 1)} \cdot R(s)$$

$$= \frac{s^2}{(s + 2)(s + 1)} \cdot \frac{1}{s^2}$$

$$= \frac{1}{(s + 2)(s + 1)}$$

$$e_{ss} = \lim_{s \to 0} sE(s)$$

当 $G_r(s) = Ae^{-\theta s}, r(t) = sin(t), (t > 0)$ 时:

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

$$G_r(j\omega) = Ae^{-j\theta\omega}$$

$$\frac{C(j\omega)}{R(j\omega)} = \frac{G(j\omega) + G_r(j\omega)G(j\omega)}{1 + G(j\omega)}$$

$$=\frac{1+Ae^{-j\theta\omega}}{2+j\omega}$$

稳态时,

$$\frac{C(j\omega)}{R(j\omega)}\bigg|_{\omega=1} = \frac{1 + Ae^{-j\theta\omega}}{2 + j\omega}\bigg|_{\omega=1}$$
$$= \frac{1 + Ae^{-j\theta}}{2 + j}$$
$$= 1$$

得:

$$A = \sqrt{2}$$

$$\theta = 2n\pi - \frac{\pi}{4}$$

$$= \frac{7\pi}{4}$$

二、(20分)单位负反馈控制系统开环传递函数,

$$G(s) = \frac{20}{s(s+1)(s+5)}$$

串联校正网络:

$$G_c(s) = k \cdot \frac{aT_a s + 1}{T_a s + 1}$$

能否调整 k,a,T_a 使校正后系统截止频率保持不变,同时使相角裕度提高 60°。答:

$$\phi_m = \arcsin \frac{a-1}{a+1}$$

$$= 60^{\circ}$$

$$a = \frac{2+\sqrt{3}}{2-\sqrt{3}}$$

$$\omega_c = 2 = \omega_m$$

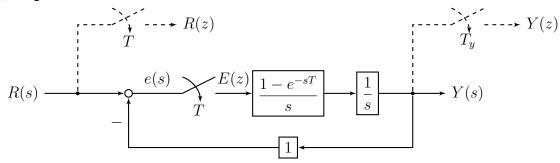
$$= \frac{1}{T_a\sqrt{a}}$$

$$T_a = \frac{1}{2}\sqrt{\frac{2-\sqrt{3}}{2+\sqrt{3}}}$$

$$k = \frac{1}{\sqrt{a}}$$

$$= \sqrt{\frac{2-\sqrt{3}}{2+\sqrt{3}}}$$

三、(20 分)已知控制系统结构图如下所示。当 $T_y=T, r(t)=t, (t>0)$ 时求系统稳态误差;当 $T_y=\frac{T}{2}, R(z)=1$ 时,求 Y(z) 。



常见 Z 变换表:

$$\begin{array}{ccccc} f(t) & F(s) & F(Z) \\ \delta(t) & 1 & 1 \\ 1(t) & \frac{1}{s} & \frac{1}{1-z^{-1}} \\ t & \frac{1}{s^2} & \frac{Tz^{-1}}{(1-z^{-1})^2} \\ e^{-at} & \frac{1}{s+a} & \frac{1}{1-e^{-aT}z^{-1}} \\ a^{t/T} & \frac{1}{s-(1/T)\ln a} & \frac{1}{1-az^{-1}} \end{array}$$

答: 当 r(t) = t, (t > 0) 时:

$$\begin{split} \frac{E^*(s)}{R^*(s)} &= \frac{1}{1 + \left[\frac{1 - e^{-sT}}{s^2}\right]^*} \\ \frac{E(z)}{R(z)} &= \frac{1}{1 + \left(\frac{Tz^{-1}}{(1 - z^{-1})^2} - \frac{Tz^{-2}}{(1 - z^{-1})^2}\right)} \\ &= \frac{1}{1 + \frac{Tz^{-1}(1 - z^{-1})}{(1 - z^{-1})^2}} \\ &= \frac{1 - z^{-1}}{1 - z^{-1} + Tz^{-1}} \\ E(z) &= \frac{1 - z^{-1}}{1 - z^{-1} + Tz^{-1}} \cdot \frac{Tz^{-1}}{(1 - z^{-1})} \\ &= \frac{Tz^{-1}}{(1 - z^{-1})(1 + (T - 1)z^{-1})} \end{split}$$

系统极点为 z = 1 - T 。当 $T \in (0, 2)$ 时,系统稳定。稳态误差为:

$$\lim_{z \to 1} (1 - z^{-1}) E(z) = 1$$

当 $R(z) = 1, T_y = \frac{T}{2}$ 时, 利用修正 Z 变换方法可计算 Y(z):

$$Y^*(s) = \left[E^*(s) \cdot \frac{1 - e^{-sT}}{s^2} \right]_{\frac{T}{2}}^*$$

$$= \frac{1 - z^{-2}}{1 - z^{-2} + Tz^{-2}} \cdot \left(\frac{\frac{T}{2}z^{-1}}{(1 - z^{-1})^2} - \frac{\frac{T}{2}z^{-3}}{(1 - z^{-1})^2} \right)$$

$$= \frac{1 - z^{-2}}{1 - z^{-2} + Tz^{-2}} \cdot \frac{\frac{T}{2}z^{-1}(1 - z^{-2})}{(1 - z^{-1})^2}$$
$$= \frac{\frac{T}{2}z^{-1}(1 + z^{-1})^2}{1 - z^{-2} + Tz^{-2}}$$

四、(20分)已知控制系统模型如下:

$$y(n+1) = y(n) + v(n)$$

$$v(n+1) = v(n) + u(n)$$

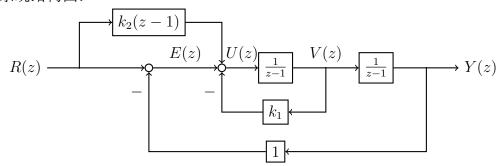
$$u(n) = e(n) - k_1 v(n) + k_2 (r(n+1) - r(n))$$

$$e(n) = r(n) - y(n)$$

求脉冲传递函数 $G(z)=\frac{Y(z)}{R(z)}$,其中 $Y(z)=\mathcal{Z}[y(n)],R(z)=\mathcal{Z}[r(n)]$; 零初始条件下, $k_2=0,r(n)=1,(n\geq 0)$ 时,为使系统超调量 $\sigma\%=0$,且调节时间尽可能小, k_1 应取何值?零初始条件下,r(n)=n,(t>0) 时, k_1,k_2 取何值可使 $\lim_{n\to\infty}e(n)=0$?

答:

系统结构图:



由梅森公式,得:

$$G(z) = \frac{\frac{k_2}{z-1} + \frac{1}{(z-1)^2}}{1 + \frac{k_1}{z-1} + \frac{1}{(z-1)^2}}$$

$$= \frac{1 + k_2(z-1)}{(z-1)^2 + (z-1)k_1 + 1}$$

$$= \frac{k_2 z - k_2 + 1}{z^2 + (k_1 - 2)z - k_1 + 2}$$

当系统极点为实数时, 满足 σ % = 0, 其中具有重极点时调节时间最小, 因此

$$(k_1 - 2)^2 = 4(2 - k_1)$$
$$k_1 = \pm 2$$

舍去 $k_1 = -2(不稳定)$,得: $k_1 = 2$ 。 零初始条件下, $r(n) = n, R(z) = \frac{z^{-1}}{(1-z^{-1})^2}$ 时,

$$E(s) = R(s) - G(s)R(s)$$

$$= \frac{(z-1)^2 + (z-1)k_1 - (z-1)k_2}{k_2 z - k_2 + 1} \cdot \frac{z^{-1}}{(1-z^{-1})^2}$$

判断稳定性:

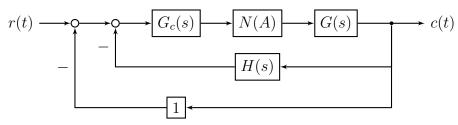
$$\frac{(w+1)^2}{(w-1)^2} + \frac{(w+1)(k_1-2)}{w-1} - k_1 + 2 = 0$$
$$(w+1)^2 + (w+1)(w-1)(k_1-2) - (k_1-2)(w-1)^2 = 0$$
$$w^2 + 2(k_1-1)w - 2k_1 + 5 = 0$$

当 $1 < k_1 < \frac{5}{2}$ 时系统稳定,且有:

$$\lim_{n \to \infty} e(n) = \lim_{z \to 1} (z - 1)E(z)$$
$$= k_1 - k_2$$

因此, 当 $1 < k_1 < \frac{5}{2}, k_1 = k_2$ 时可使 $\lim_{n \to \infty} e(n) = 0$

五、(20 分) 已知控制系统结构图如下所示,已知 $G_c(s)=1, H(s)=s, G(s)=\frac{1}{s(s+1)^3}, N(A)=\frac{1}{A+k}$,求使系统稳定、无自振的 k 的范围。



答: 系统等效开环传递函数为:

$$G(s) = \frac{1}{s(s+1)^2}$$

计算 Nyquist 曲线与虚轴交点:

$$\omega_x = 1$$
$$G(\omega_x) = -\frac{1}{2}$$

Nyquist 曲线不包围负倒描述函数或与其相交:

$$-\frac{1}{N(A)} < -\frac{1}{2}, A \in (0, \infty)$$
$$-A - k < -\frac{1}{2}$$
$$k > \frac{1}{2}$$