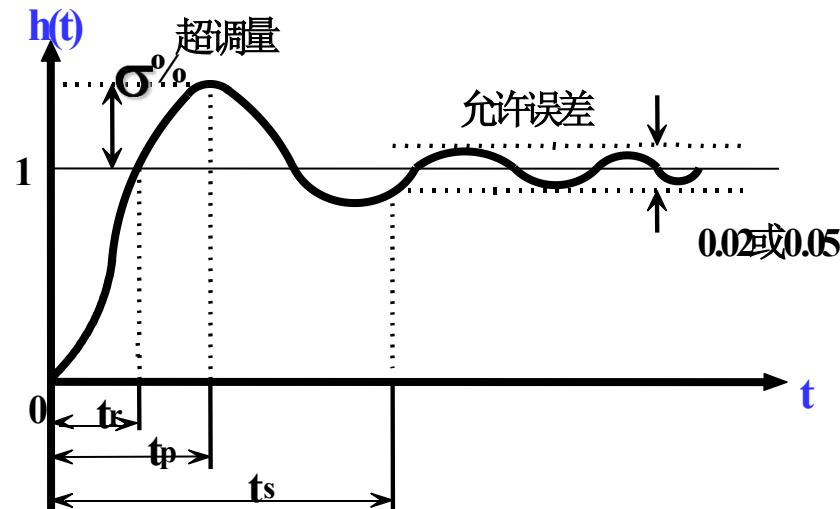


3-5 线性系统的准确性分析

一、误差和稳态误差

1 误差定义

定义1（从输出端定义）



$$e(t) = c_{\text{希}}(t) - c_{\text{实}}(t) = e_{tt} + e_{ss}$$

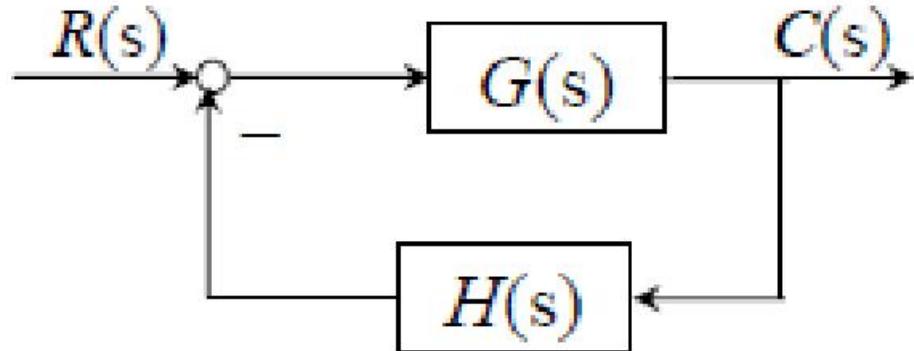
希望输出

实际输出

瞬态分量 稳态分量

如果系统稳定，稳态误差

$$e_{ss} = \lim_{t \rightarrow \infty} e(t)$$



$$e(t) = c_{\text{希}}(t) - c_{\text{实}}(t)$$

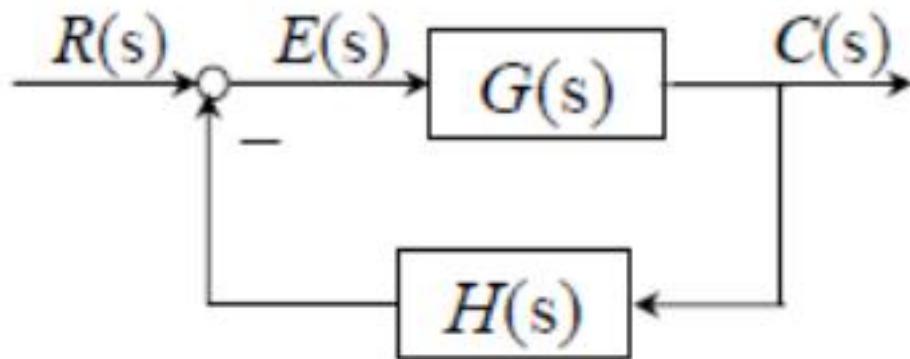
$$\text{即 } E(s) = C_{\text{希}}(s) - C_{\text{实}}(s)$$

$$\text{设 } C_{\text{希}}(s) = \frac{1}{H(s)} R(s)$$

$$\begin{aligned} \varepsilon(s) &= R(s) - H(s)C(s) \\ &= R(s) - H(s) \frac{1}{H(s)} R(s) = 0 \end{aligned}$$

$$\text{误差 } E(s) = \text{希望输出} - \text{实际输出} = \frac{1}{H(s)} R(s) - C(s)$$

定义2 (从输入端定义)

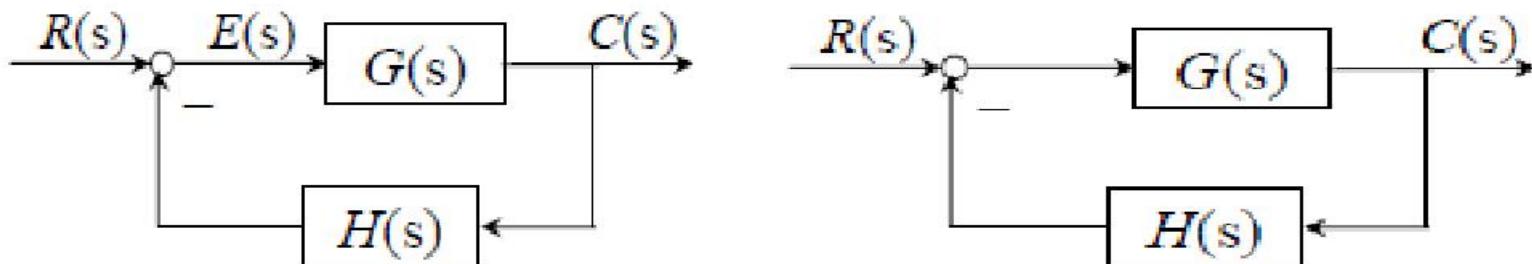


$$E(s) = R(s) - H(s)C(s) \quad (\text{给定-反馈})$$

如果系统稳定， 稳态误差

$$e_{ss} = \lim_{t \rightarrow \infty} e(t)$$

两种误差定义小结



定义1 从输出端定义误差: $E(s) = \frac{1}{H(s)} R(s) - C(s)$

定义2 从输入端定义误差: $E(s) = R(s) - H(s)C(s)$ (给定-反馈)

两种误差的关系

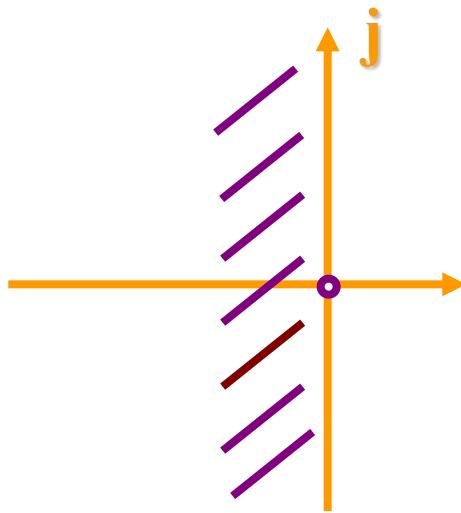
$$E(s) = \frac{1}{H(s)} R(s) - C(s) = \frac{1}{H(s)} [R(s) - H(s)C(s)] = \frac{1}{H(s)} E(s)$$

当单位反馈时，两者相等。

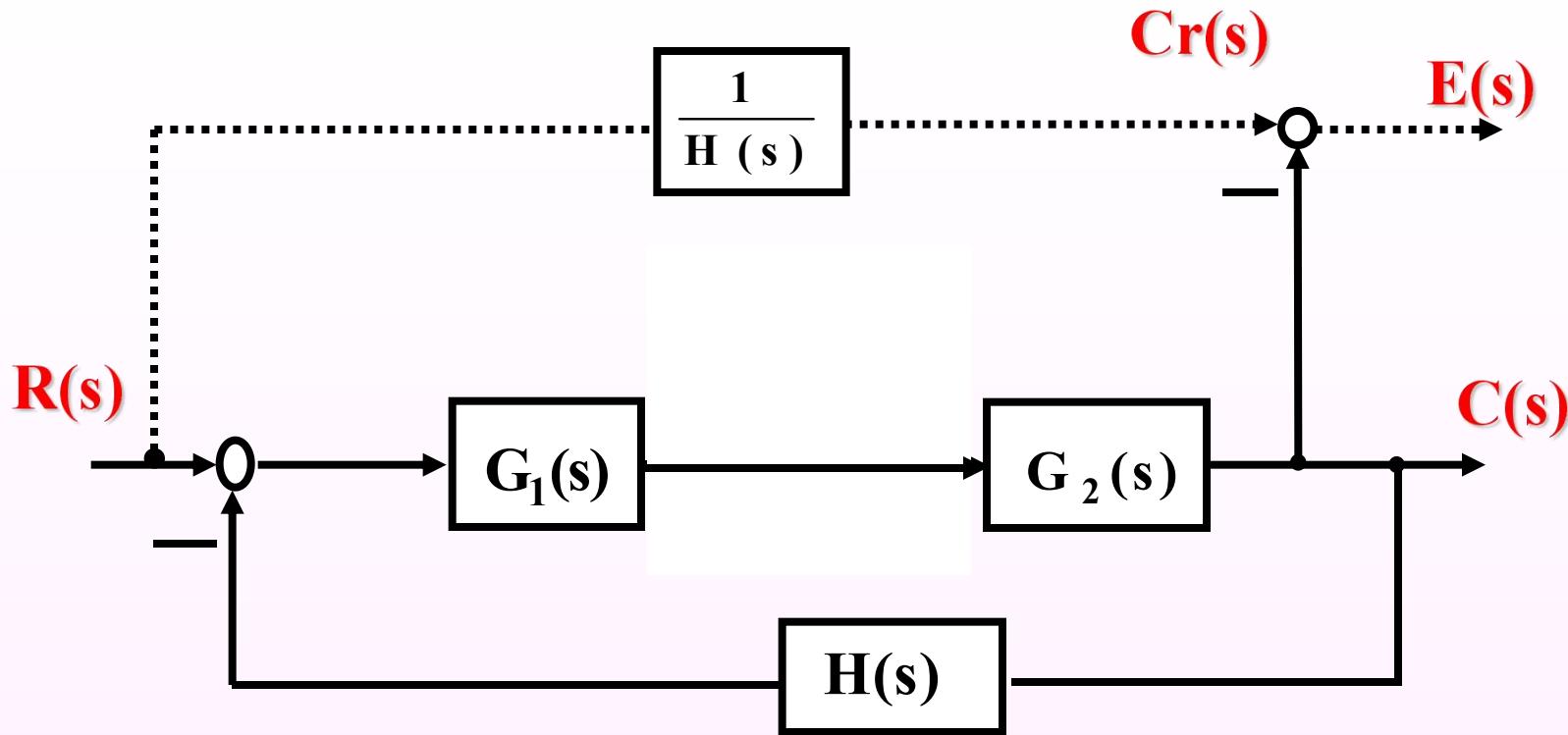
2 e_{ss} 的计算-- 终值定理法

若 $sE(s)$ 解析—— $sE(s)$ 在 s 平面虚轴和右半平面无极点，则

$$e_{ss} = \lim_{t \rightarrow +\infty} e(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sE(s)$$



[例] 典型控制系统结构如图，在输入信号 $R(s)$ 和扰动信号 $N(s)$ 同时作用下，求 e_{ss} .

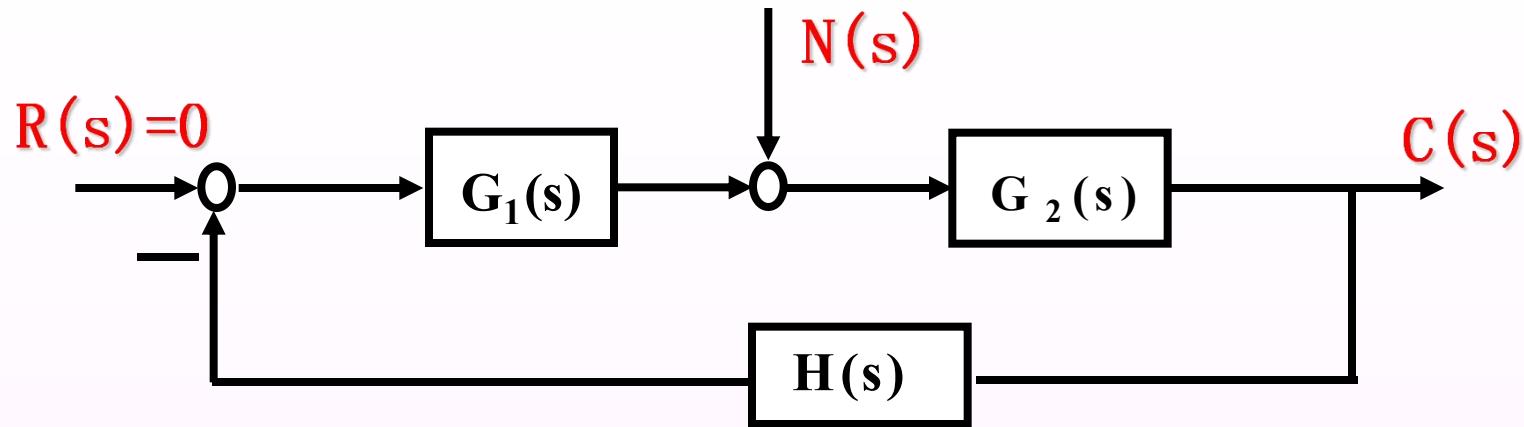


1) $R(s)$ 引起的误差 $E(s)=?$

$$E_1(s) = C_r(s) - C(s) \quad \text{设 } \frac{C_r(s)}{R(s)} = \frac{1}{H(s)}$$

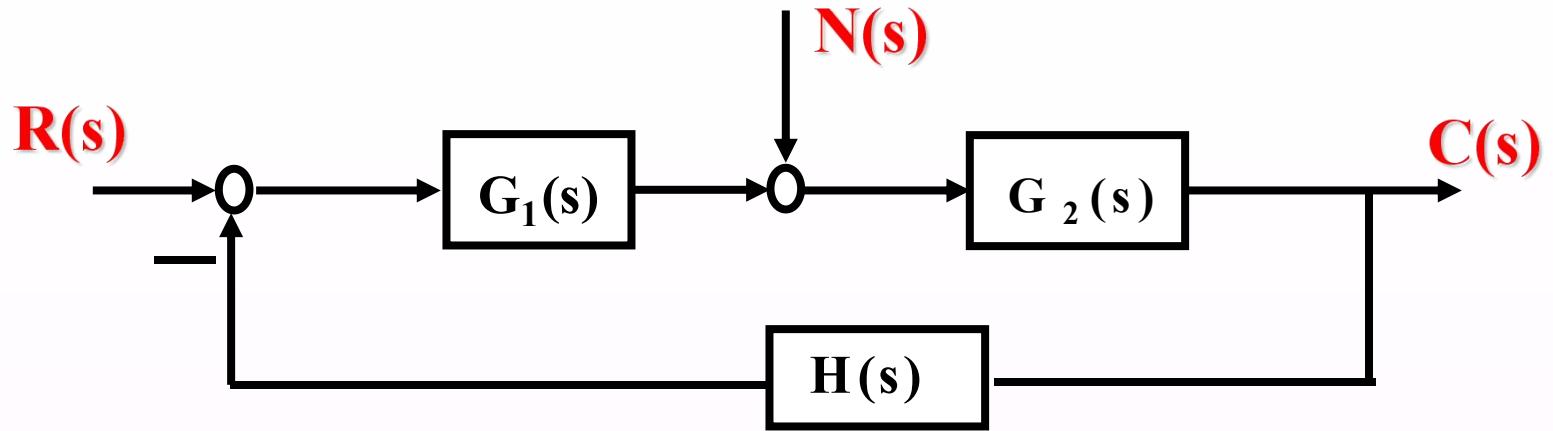
$$\varepsilon(s) = R(s) - B(s) = R(s) - \frac{1}{H(s)} R(s) H(s) = 0$$

[例] 典型控制系统结构如图，在输入信号 $R(s)$ 和扰动信号 $N(s)$ 同时作用下，求 e_{ss} .



2) $N(s)$ 引起的误差 $E(s)=?$

$$\begin{aligned}E_2(s) &= C_n(s) - C(s) = 0 - C(s) \\&= 0 - \phi_{cn}(s)N(s)\end{aligned}$$

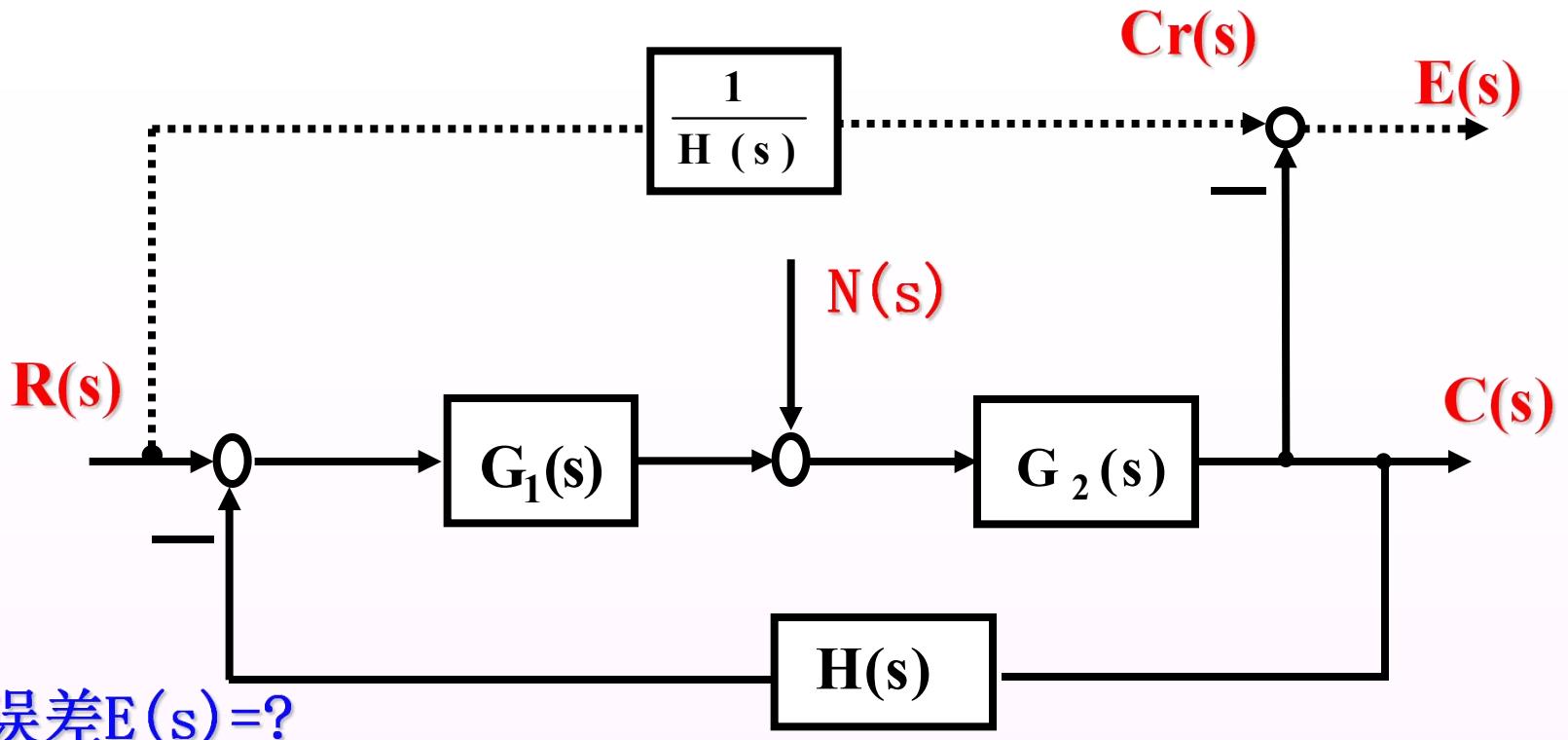


2) $N(s)$ 引起的误差 $E_2(s)=?$

$$E_2(s) = C_n(s) - C(s) = 0 - C(s)$$

3) 总误差 $E(s)=?$

$$\begin{aligned}
 E(s) &= E_1(s) + E_2(s) \\
 &= \left[\frac{1}{H(s)} R(s) - \phi_{cr}(s)R(s) \right] + [0 - \phi_{cn}(s)N(s)] \\
 &= \frac{1}{H(s)} R(s) - [\phi_{cr}(s)R(s) + \phi_{cn}(s)N(s)]
 \end{aligned}$$



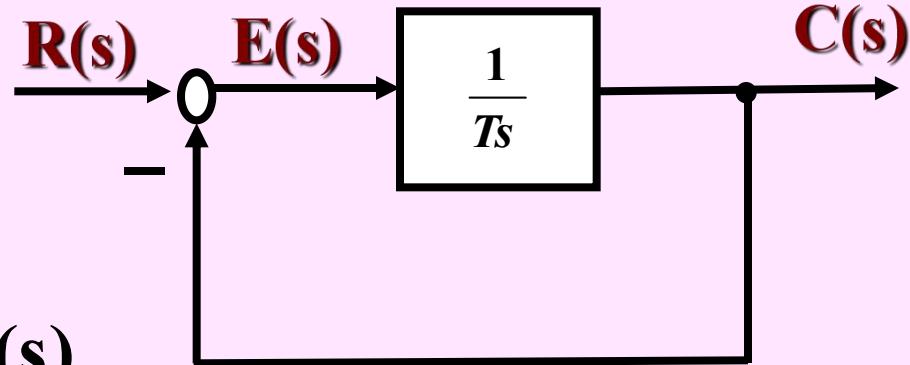
3) 总误差 $E(s) = ?$

$$\begin{aligned}
 E(s) &= E_1(s) + E_2(s) \\
 &= \left[\frac{1}{H(s)} R(s) - \phi_{cr}(s)R(s) \right] + \left[0 - \frac{G_2(s)}{1 + G_1 G_2 H} N(s) \right] \\
 &= \frac{1}{H(s)} R(s) - [\phi_{cr}(s)R(s) + \phi_{cn}(s)N(s)] \\
 &= \frac{1}{H(s)} R(s) - C(s)
 \end{aligned}$$

如果系统解析 $e_{ss} = \lim_{s \rightarrow 0} sE(s)$

[例] 单位反馈系统, $G(s)=1/TS$, 试求 $r(t)=1(t)$

和 $r(t)=\sin\omega t$ 时, 求 e_{ss} .



解: 1. $E(s) = R(s) - C(s)$

$$= R(s) - \frac{G(s)}{1+G(s)} R(s)$$

$$= \frac{1}{1+G(s)} R(s) = \frac{s}{s+1/T}$$

$$\because sE(s) \text{ 解析} \quad \therefore e_{ss} = \lim_{s \rightarrow 0} sE(s) = 0$$

终值定理法求 e_{ss} 的步骤:

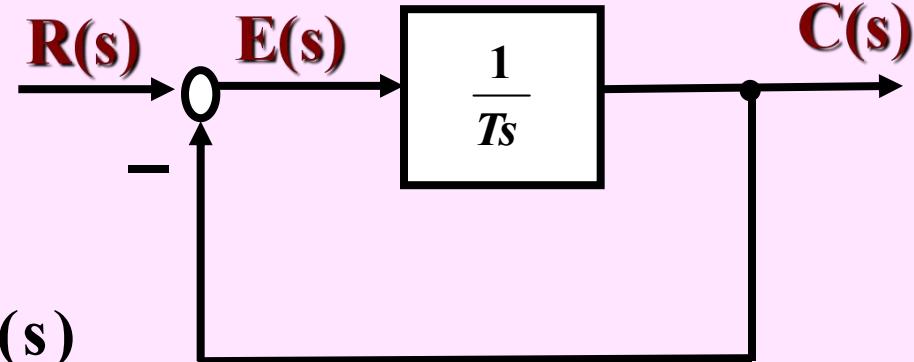
1) 系统必须稳定

2) 求 $E(s)$

3) $e_{ss} = \lim_{s \rightarrow 0} sE(s)$ (系统解析)

[例] 单位反馈系统, $G(s)=1/TS$, 试求 $r(t)=1(t)$

和 $r(t)=\sin\omega t$ 时, 求 e_{ss} .



$$\text{解: 2. } E(s) = R(s) - C(s)$$

$$\begin{aligned} &= R(s) - \frac{G(s)}{1 + G(s)} R(s) \\ &= \frac{1}{1 + G(s)} R(s) \end{aligned}$$

$$R(s) = \frac{\omega}{s^2 + \omega^2} \quad E(s) = \frac{1}{1 + G(s)} R(s) = \frac{s}{s + \frac{1}{T}} \frac{\omega}{s^2 + \omega^2}$$

$\therefore sE(s)$ 不解析

$$\begin{aligned} E(s) &= \frac{\omega s}{(s + 1/T)(s^2 + \omega^2)} = -\frac{T\omega}{(T^2\omega^2 + 1)} \cdot \frac{1}{(s + 1/T)} \\ &\quad + \frac{T\omega}{(T^2\omega^2 + 1)} \cdot \frac{s}{(s^2 + \omega^2)} + \frac{T^2\omega^3}{(T^2\omega^2 + 1)} \cdot \frac{1}{(s^2 + \omega^2)} \end{aligned}$$

$$e_u(t) = \frac{T\omega}{T^2\omega^2 + 1} \cos\omega t + \frac{T^2\omega^2}{T^2\omega^2 + 1} \sin\omega t$$

$$e(t) = L^{-1}(e(t))$$

$$e_{ss} = \lim_{t \rightarrow \infty} e(t)$$

二、开环传递函数的两种形式

1) 零、极点乘积形式

$$G(s)H(s) = K^* \frac{\prod_{i=1}^m (s - z_i)}{\prod_{j=1}^n (s - p_j)}$$

其中： z_i 为传递函数开环零点， p_j 为传递函数开环极点

K^* 为根轨迹增益

特点：s首一项系数为“+1”

注意：型别以开环系统典型环节乘积形式来划分

2) 典型环节的乘积形式

$$G(s)H(s) = \frac{K(\tau_1 s + 1)(\tau_2^2 s^2 + 2\zeta_1 \tau_2 s + 1) \cdots (\tau_i s + 1)}{s^\gamma (T_1 s + 1)(T_2^2 s^2 + 2\zeta_2 T_2 s + 1) \cdots (T_j s + 1)}$$

其中：K为开环增益 γ 为系统型别

特点：常数项为“1”

注意：型别以开环系统典型环节乘积形式来划分

最基本的典型环节如下：

- (1) 比例环节 $K (K>0)$ 。
- (2) 积分环节 $1/s$ 和微分环节 s 。
- (3) 惯性环节 $\frac{1}{Ts+1}$ 和一阶微分环节 $Ts+1 (T>0)$ 。
- (4) 振荡环节 $\frac{1}{s^2/\omega_n^2 + \frac{2\xi s}{\omega_n} + 1}$ 和二阶微分环节 $s^2/\omega_n^2 + \frac{2\xi s}{\omega_n} + 1 (\omega_n>0, 0<\xi<1)$ 。

[例] 单位反馈系统

$$G(s) = \frac{k(2s+1)}{s(s+2)(3s+2)}$$

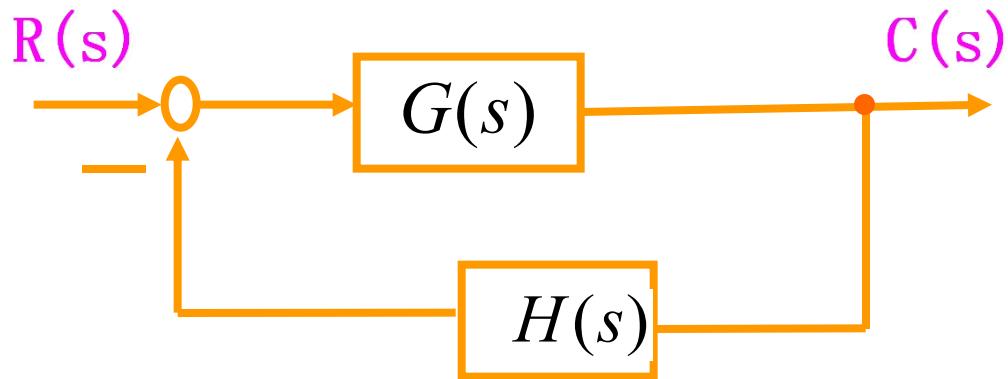
其根轨迹增益为 $\frac{2k}{3}$ ，开环增益为 $\frac{k}{4}$ ，
型别 γ 为 1 阶次为 3。

分析：

$$\begin{aligned} G(s) &= \frac{k(2s+1)}{s(s+2)(3s+2)} = \frac{2k(s+1/2)}{3s(s+2)(s+2/3)} \\ &= \frac{k(2s+1)}{2*2s(\frac{1}{2}s+1)(\frac{3}{2}s+1)} \end{aligned}$$

三、输入 $r(t)$ 作用下 e_{ss} 分析

方法1) 终值定理法



$$E(s) = \frac{1}{H(s)}R(s) - C(s) = \frac{1}{H(s)} \frac{R(s)}{1 + G(s)H(s)}$$

$$e_{ss} = \lim_{s \rightarrow 0} sE(s) = \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{1}{H(s)} \frac{R(s)}{1 + G(s)H(s)}$$

$$C(s) = \frac{R(s)}{1 + G(s)H(s)}$$

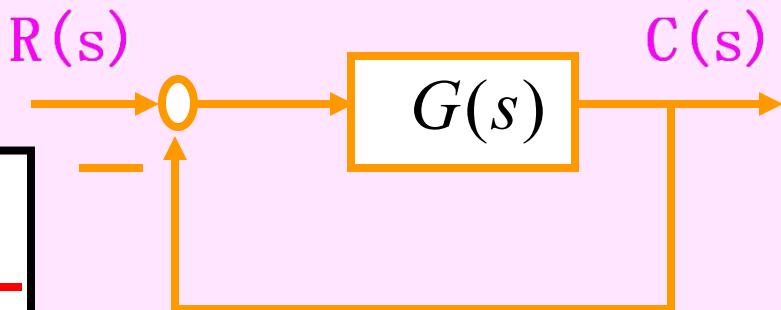
$$e_{ss} = \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{1}{H(s)} \frac{R(s)}{1 + \frac{K}{s^v}}$$

$$G(s)H(s) = \frac{K}{s^v} \frac{\prod_{i=1}^m (\tau_i s + 1)}{\prod_{j=1}^n (T_j s + 1)}$$

稳态误差与系统的开环增益、型别及输入有关

方法2) 误差系数法

$R(t)$	误差系数	ess
$R_0 1(t)$	$k_p = \lim_{s \rightarrow 0} G(s)H(s)$	$\frac{R_0}{1 + k_p}$
$V_0 t$	$k_v = \lim_{s \rightarrow 0} s G(s)H(s)$	$\frac{V_0}{k_v}$
$A_0 t^2 / 2$	$k_a = \lim_{s \rightarrow 0} s^2 G(s)H(s)$	$\frac{A_0}{k_a}$



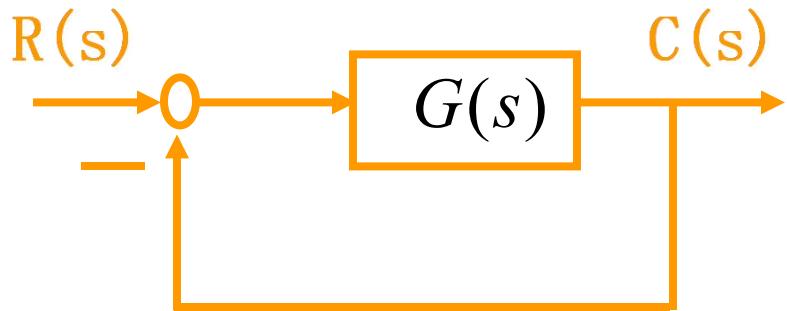
K_p : 位置误差系数

Kv : 速度误差系数

Ka : 加速度误差系数

[注意] 适用条件: 1) 单位反馈系统

2) 输入信号为上面三种形式 (或组合)



系统型别与稳态误差的关系表

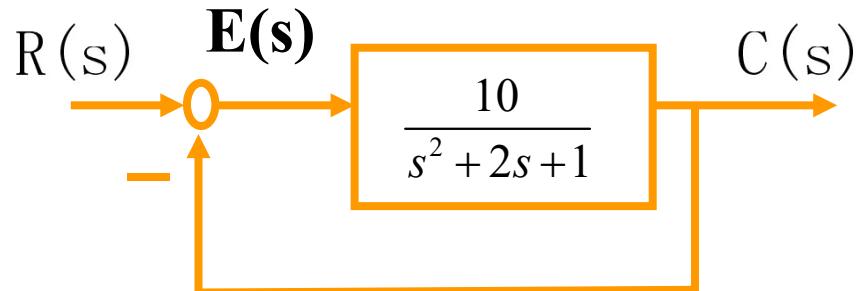
系统型别	静态误差系数			稳态误差 e_s		
	K_p	K_v	K_a	阶跃输入 $R \cdot 1(t)$	斜坡输入 Rt	加速度输入 $\frac{Rt^2}{2}$
0	K	0	0	$\frac{R}{1+K}$	∞	∞
I	∞	K	0	0	$\frac{R}{K}$	∞
II	∞	∞	K	0	0	$\frac{R}{K}$
III	∞	∞	∞	0	0	0

系统型别与稳态误差的关系：

增加系统的型别，可减小稳态误差。

[例] 求 $r(t) = 5 * 1(t)$, $e_{ss}=?$

解: 法1



$$E(s) = \frac{1}{1+G(s)} R(s) = \frac{1}{1 + \frac{10}{s^2 + 2s + 1}} \frac{5}{s} = \frac{s^2 + 2s + 1}{s^2 + 2s + 11} \frac{5}{s}$$

$$sE(s) = \frac{s^2 + 2s + 1}{s^2 + 2s + 11} * 5$$

$$s_{1,2} = -1 \pm j\sqrt{10}$$

解析

$$e_{ss} = \lim_{s \rightarrow 0} sE(s) = \frac{5}{11}$$

法2

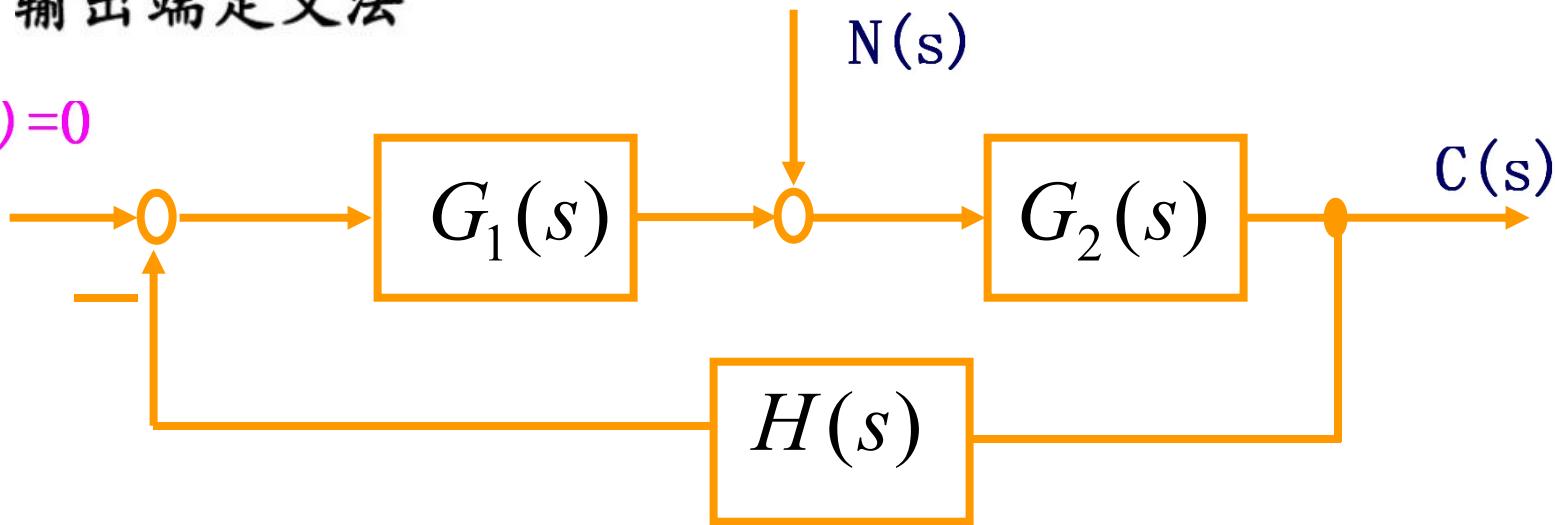
$$K_p = \lim_{s \rightarrow 0} G(s) = 10$$

$$e_{ss} = \frac{1}{1+K_p} = \frac{5}{11}$$

四、扰动作用下ess分析

输出端定义法

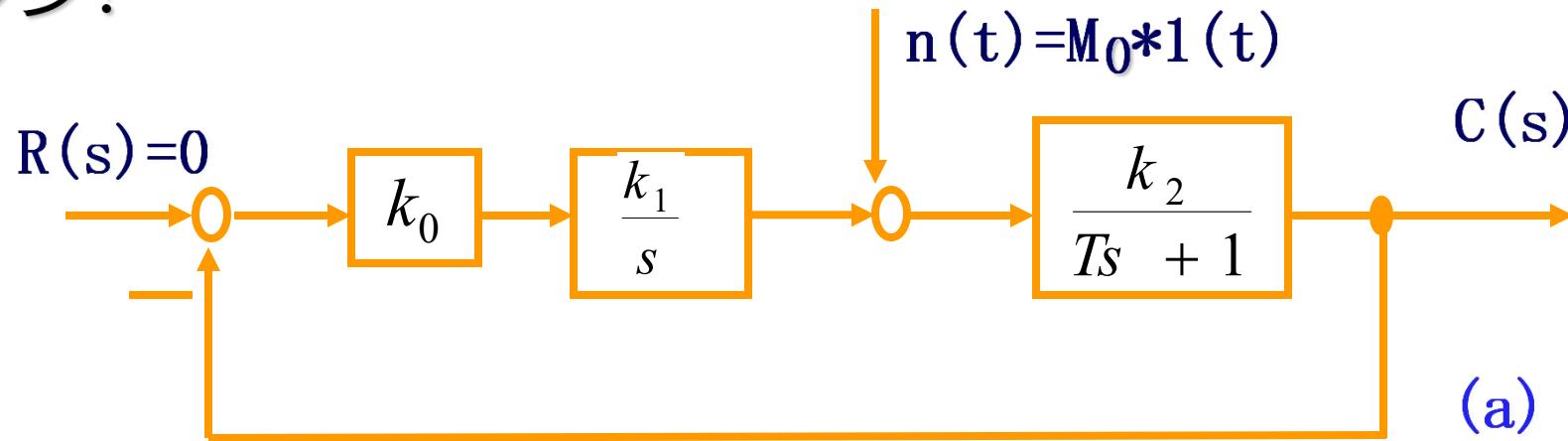
$$R(s)=0$$



$$E(s) = 0 - C(s) = - \frac{G_2}{1 + G_1 G_2 H} N(s)$$

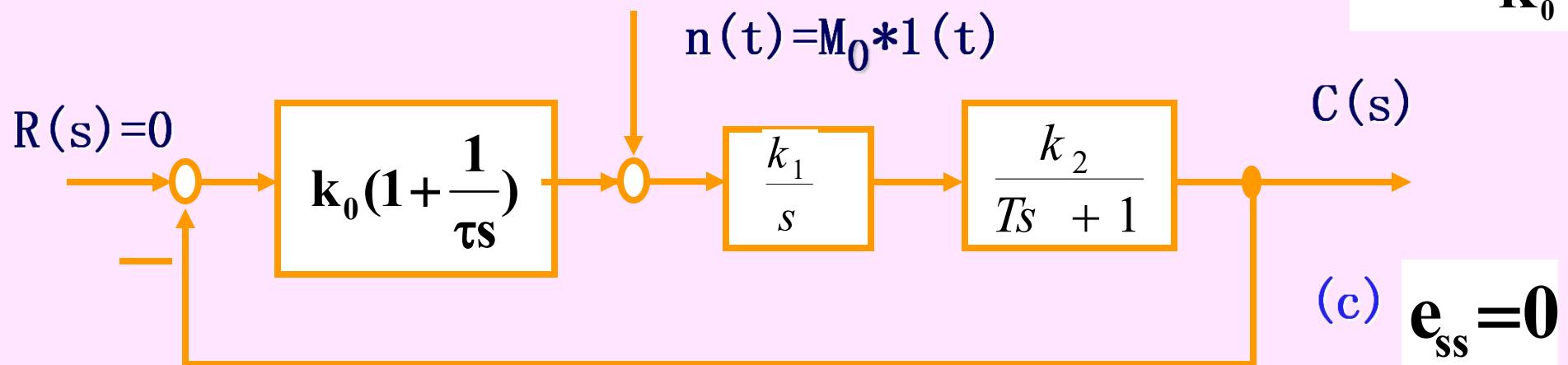
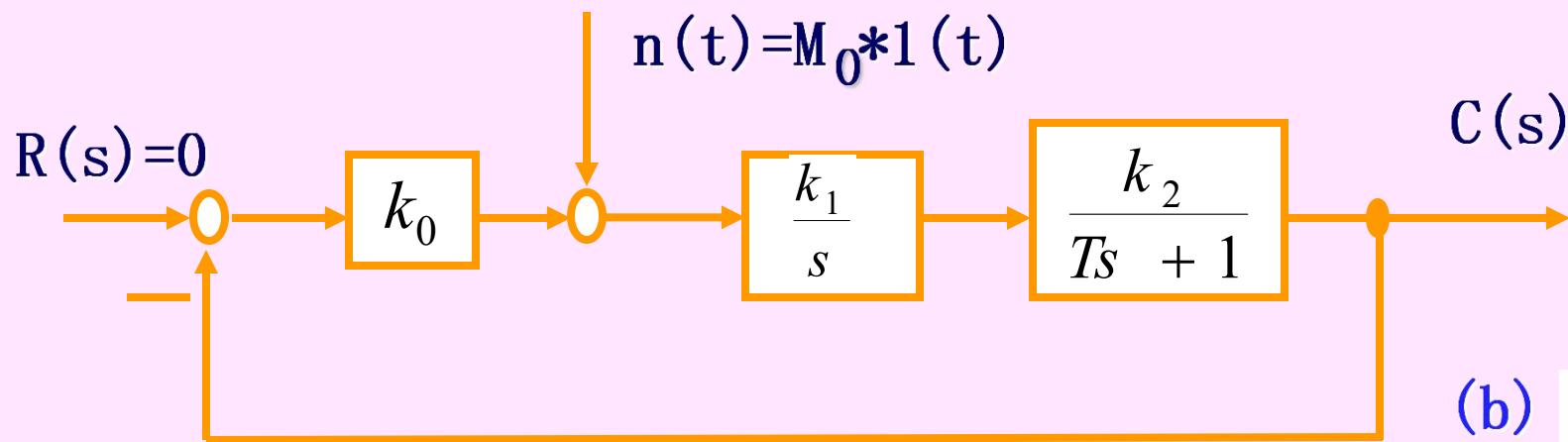
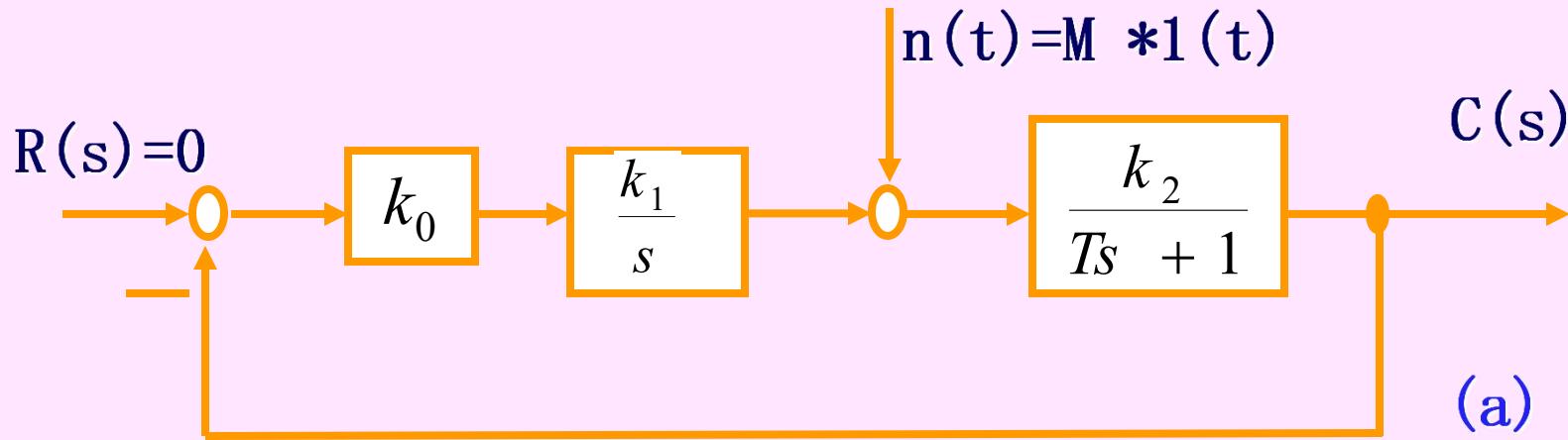
$$e_{ss} = \lim_{s \rightarrow 0} s E(s) = - \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{G_2}{1 + G_1 G_2 H} N(s)$$

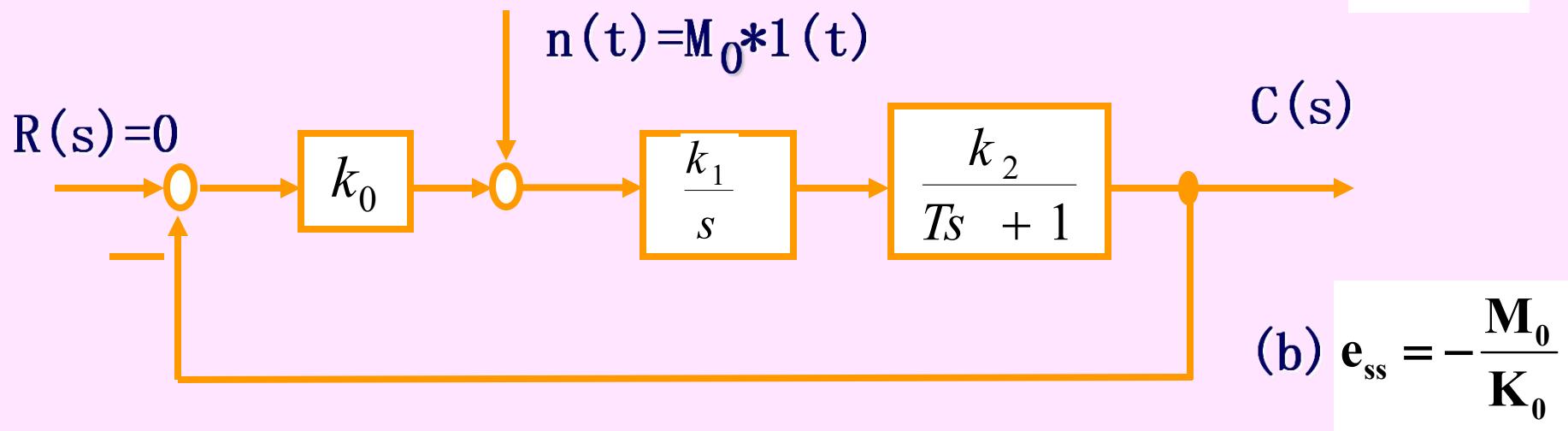
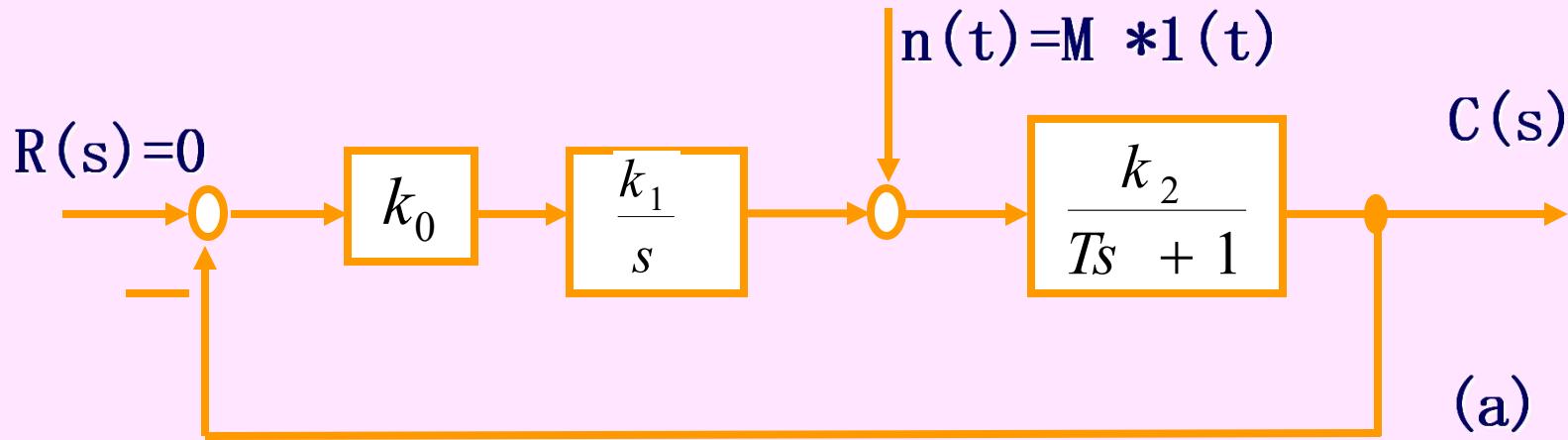
[例]两系统具有相同的开环传递函数，且扰动信号也相同，仅扰动的作用点不同，求其ess；系统（c）的ess为多少？



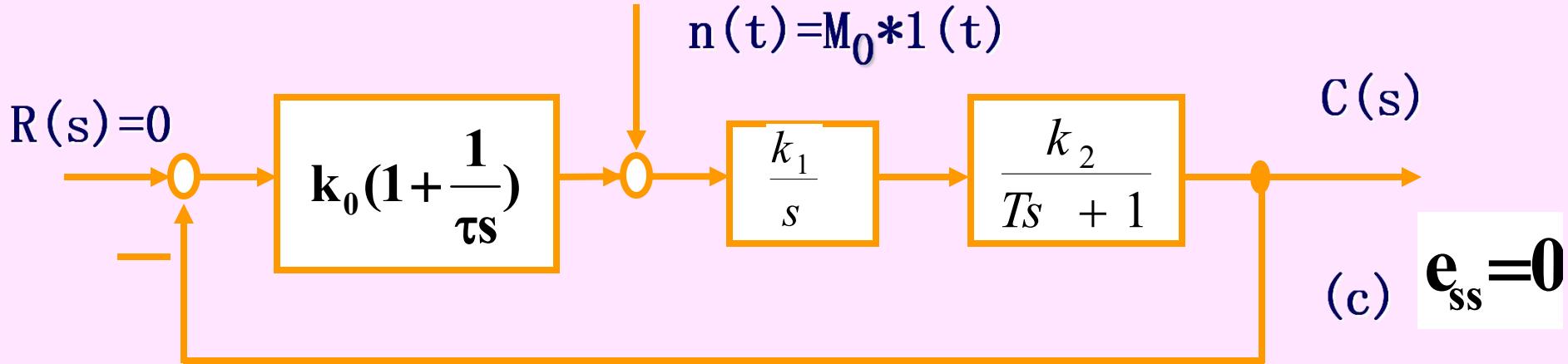
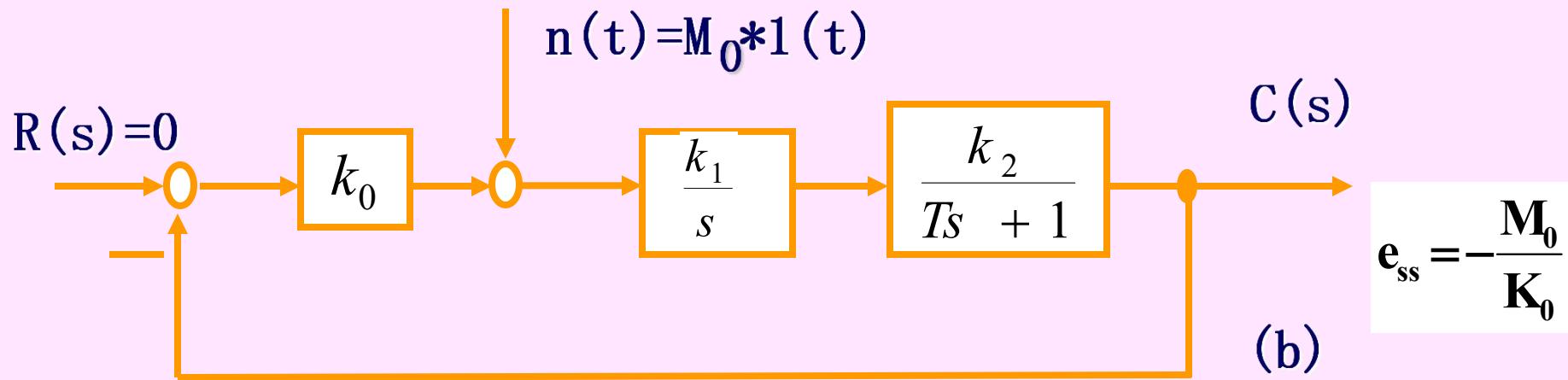
$$e_{ss} = \lim_{s \rightarrow 0} sE(s) = -\lim_{s \rightarrow 0} sC(s) = -\lim_{s \rightarrow 0} s \frac{\frac{k_2}{Ts+1}}{1 + \frac{k_1 k_2}{s(Ts+1)}} M_0$$

$$= 0$$





小结：1) 比较a)和b)两系统具有相同开环传递函数和扰动信号，
但扰动点作用不同，稳态误差不同



2) 比较b) c) 扰动作用下的 e_{ss} 与扰动点前的前向通道传递函数中积分环节的个数和增益有关，与扰动点后的前向通道传递函数积分环节的个数和增益无关。

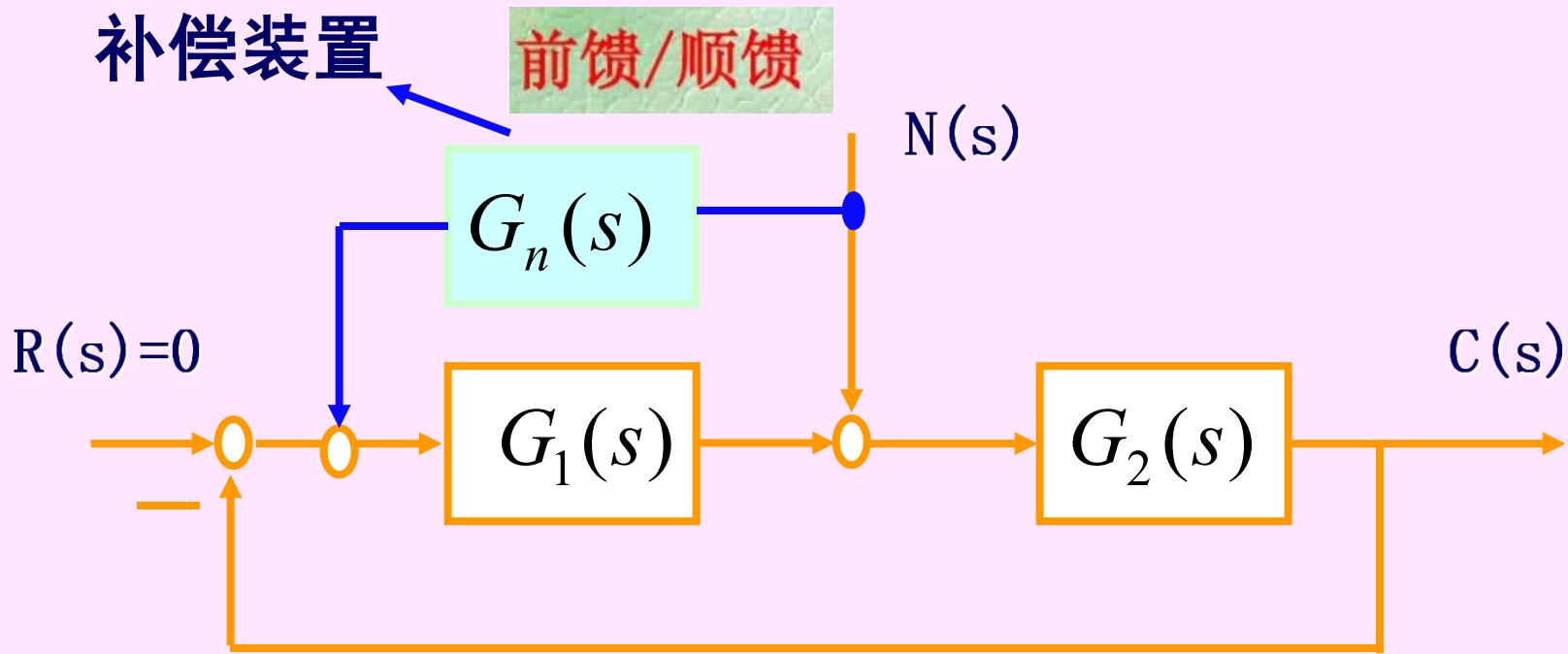
五、减小和消除稳态误差方法 — 复合控制方法

复合控制：顺馈控制 + 反馈控制

定义：使系统 $E(s)=0$ 的补偿为全补偿

使系统 $e_{ss}=0$ 的补偿为稳态全补偿

1 按扰动补偿的复合控制

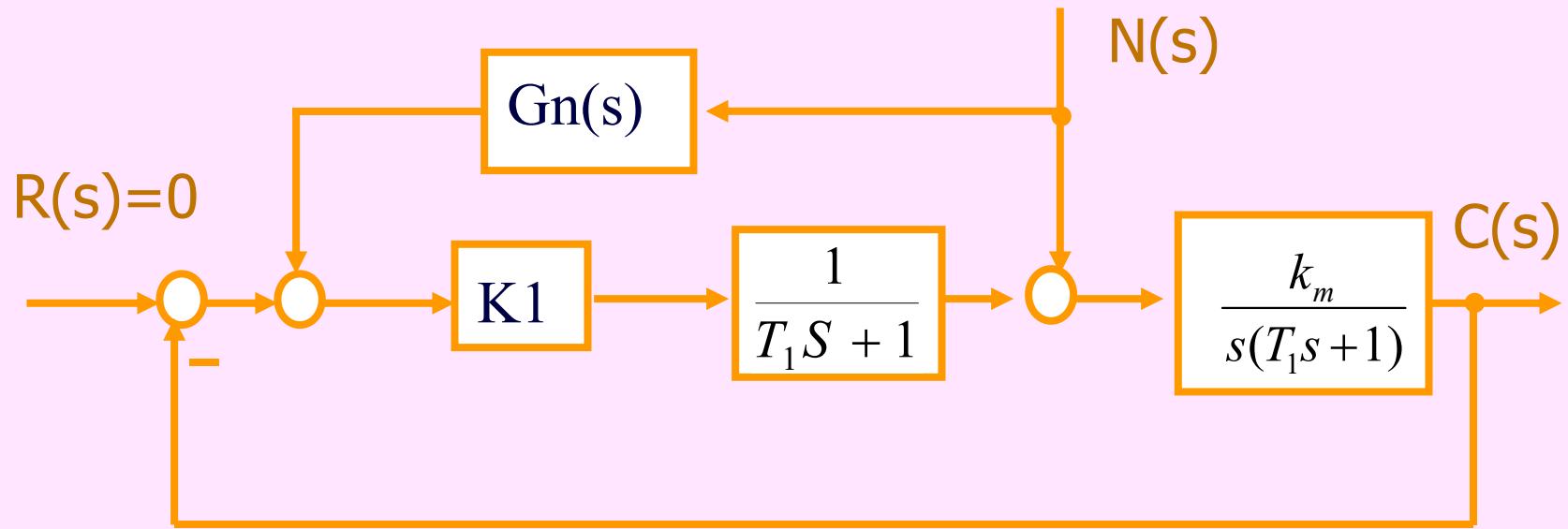


$$C(s) = \frac{G_2(1 + G_1 G_n)}{1 + G_1 G_2} N(s)$$

$$E(s) = 0 - C(s) = 0$$

$$G_n(s) = -\frac{1}{G_1(s)}$$

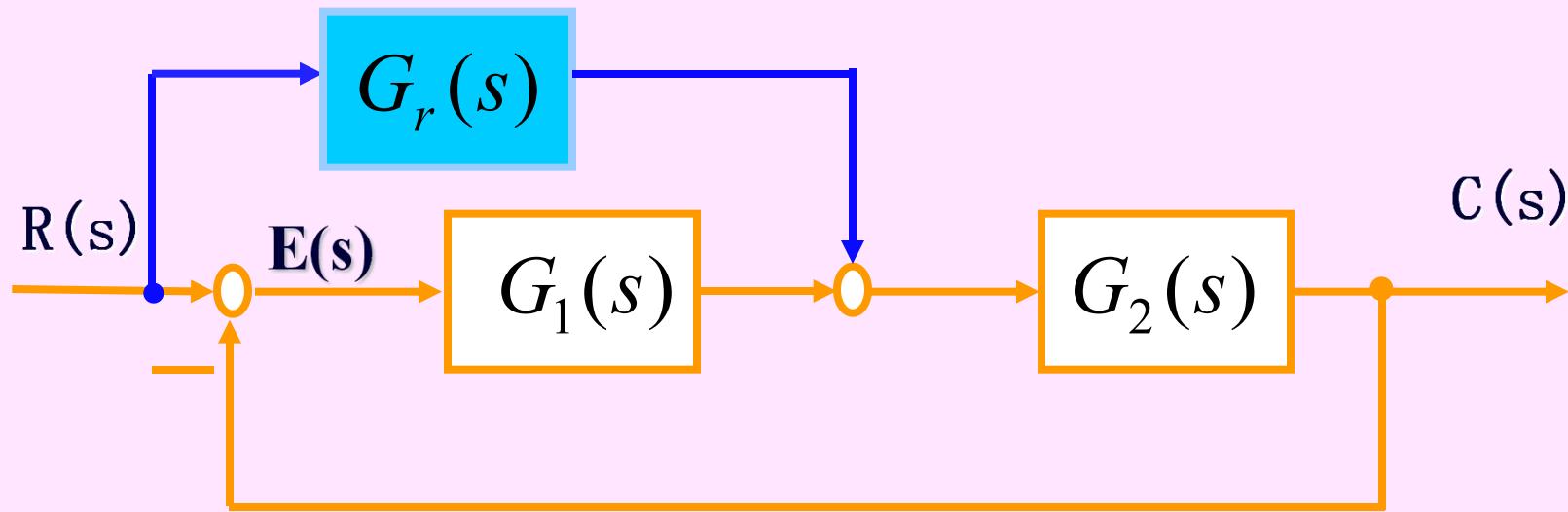
[例] 图示位置随动系统, $N(s)$ 为负载扰动力矩, 要求选择补偿装置 $G_n(s)$, 使系统输出不受扰动影响, 若使 $e_{ss} = 0$, $G_n(s) = ?$



使 $E(s) = 0$, 则 $G_n(s) = -\frac{1}{G_1(s)} = -\frac{1}{k_1 / (T_1 s + 1)}$

2 按输入补偿的复合控制

目的：通过附加补偿装置 $G_r(s)$,使系统在输入信号作用下的误差为零。

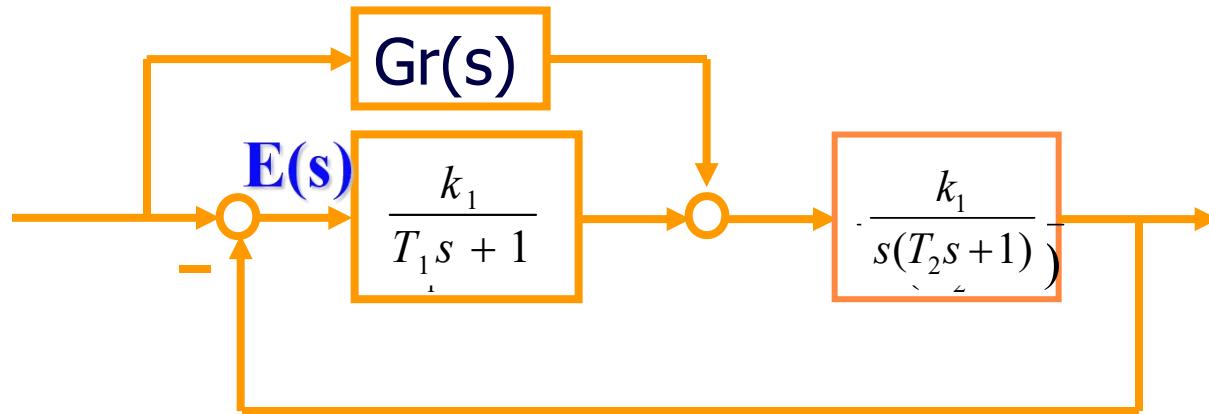


$$E(s) = R(s) - C(s) = \frac{1 - G_r(s)G_2(s)}{1 + G_1(s)G_2(s)} R(s) = 0$$

$$G_r(s) = \frac{1}{G_2(s)}$$

按输入补偿的复合控制实例

[例] 单位反馈系统, $r(t) = V_0 t$, 要求采用按输入补偿的复合控制, 使系统 $e_{ss}=0$ 时的补偿装置 $G_r(s)=?$



误差 $e(t)=0$

$e_{ss}=0$

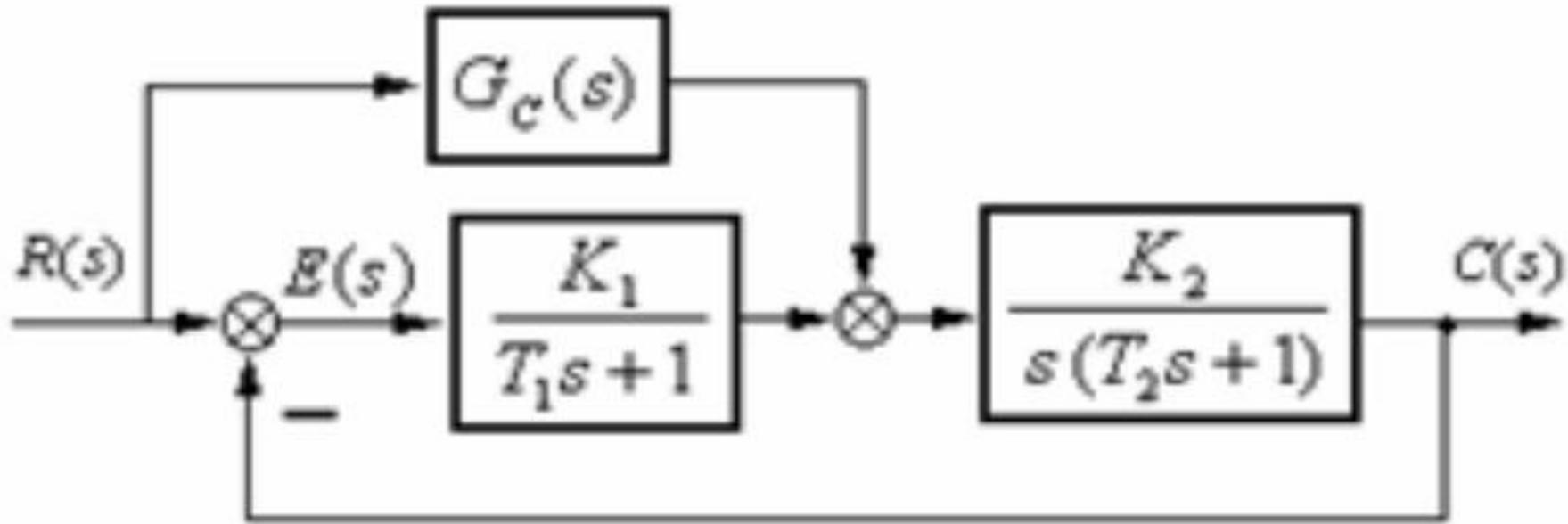
$$G_r(s) = \frac{s(T_1 s + 1)}{k_1}$$

$$G_r(s) = \frac{s}{k_1}$$

[例] 复合控制系统如图所示,

图中K₁、K₂、T₁、T₂是大于0的常数

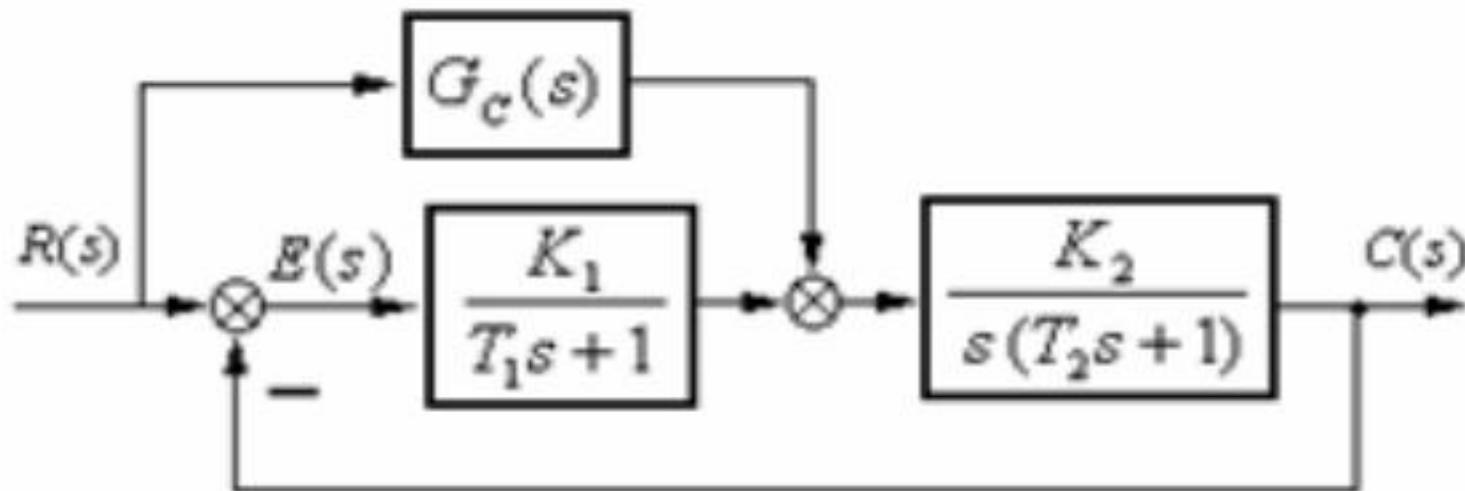
- (1)确定当闭环系统稳定时, 参数K₁、K₂、T₁、T₂应满足的条件;
- (2)当输入r(t)=V₀t时, 选择校正装置G_c(s), 使得系统无稳态误差 (误差定义为R(s)-C(s))



[例] 复合控制系统如图所示,

图中K1、K2、T1、T2是大于0的常数

(1) 确定当闭环系统稳定时, 参数K1、K2、T1、T2应满足的条件;



解 (1) 系统误差传递函数为

$$\Phi_e(s) = \frac{E(s)}{R(s)} = \frac{1 - \frac{K_2}{s(T_2s+1)}G_c(s)}{1 + \frac{K_1K_2}{s(T_1s+1)(T_2s+1)}} = \frac{s(T_1s+1)(T_2s+1) - K_2G_c(s)(T_1s+1)}{s(T_1s+1)(T_2s+1) + K_1K_2}$$

解 (1) 系统误差传递函数为

$$\Phi_e(s) = \frac{E(s)}{R(s)} = \frac{1 - \frac{K_2}{s(T_2s+1)}G_c(s)}{1 + \frac{K_1K_2}{s(T_1s+1)(T_2s+1)}} = \frac{s(T_1s+1)(T_2s+1) - K_2G_c(s)(T_1s+1)}{s(T_1s+1)(T_2s+1) + K_1K_2}$$

$$D(s) = T_1 T_2 s^3 + (T_1 + T_2)s^2 + s + K_1 K_2$$

s^3	$T_1 T_2$	1
s^2	$T_1 + T_2$	$K_1 K_2$
s^1	$\frac{T_1 + T_2 - T_1 T_2 K_1 K_2}{T_1 + T_2}$	
s^0	$K_1 K_2$	

因 K_1, K_2, T_1, T_2 均大于 0, 所以只要

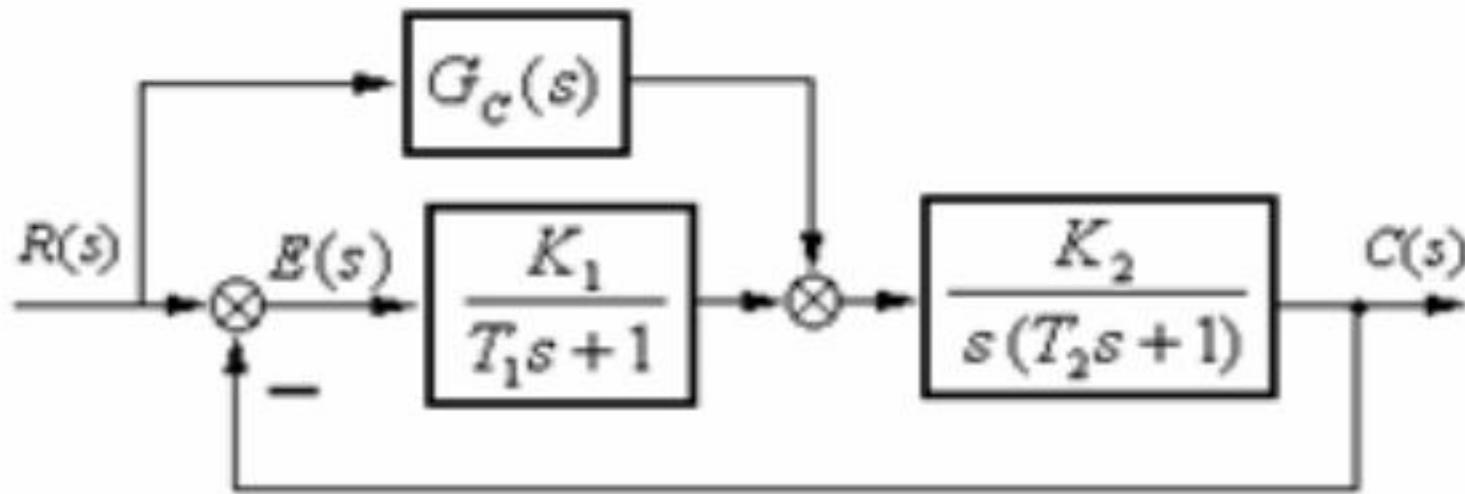
$$\frac{T_1 + T_2}{T_1 T_2} > K_1 K_2$$

即可满足稳定条件。

[例] 复合控制系统如图所示,

图中K₁、 K₂、 T₁、 T₂是大于0的常数

(2)当输入 $r(t)=V_0t$ 时, 选择校正装置 $G_c(s)$, 使得系统无稳态误差 (误差定义为 $R(s)-C(s)$)



(2) 在斜坡输入信号作用下其稳态误差为

$$e_s = \lim_{s \rightarrow 0} \Phi_e(s)R(s) = \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{s(T_1s+1)(T_2s+1) - K_2G_c(s)(T_1s+1)}{s(T_1s+1)(T_2s+1) + K_1K_2} \frac{V_0}{s^2} = \\ \lim_{s \rightarrow 0} \frac{V_0}{K_1K_2} \left[1 - K_2 \frac{G_c(s)}{s} \right]$$

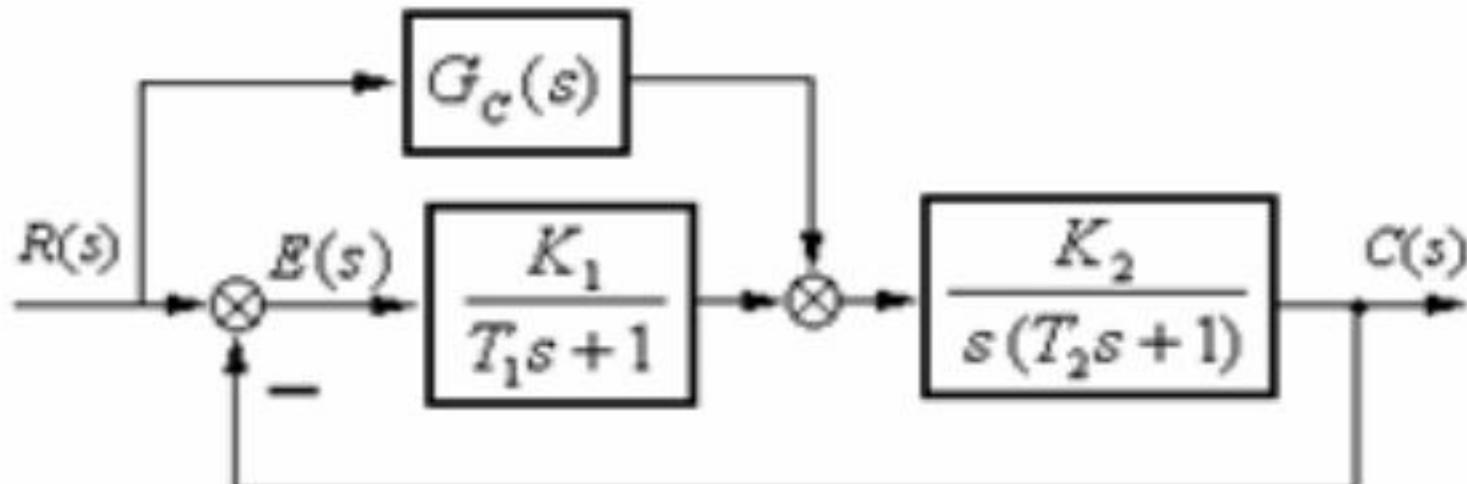
(2) 在斜坡输入信号作用下其稳态误差为

$$e_s = \lim_{s \rightarrow 0} s \Phi_e(s) R(s) = \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{s(T_1s+1)(T_2s+1) - K_2 G_c(s)(T_1s+1)}{s(T_1s+1)(T_2s+1) + K_1 K_2} \frac{V_0}{s^2} = \\ \lim_{s \rightarrow 0} \frac{V_0}{K_1 K_2} \left[1 - K_2 \frac{G_c(s)}{s} \right]$$

令 $e_s = 0$, 得

$$G_c(s) = \frac{s}{K_2}$$

由此可见, 校正装置 $G_c(s) = \frac{s}{K_2}$ 时, 可保证无稳态误差。



小结：

一、误差和稳态误差

1. 误差定义
2. 计算方法

二、开环传递函数的两种形式

三、输入 $r(t)$ 作用下ess分析

四、扰动作用下ess分析

五、减小和消除稳态误差方法

—复合控制方法