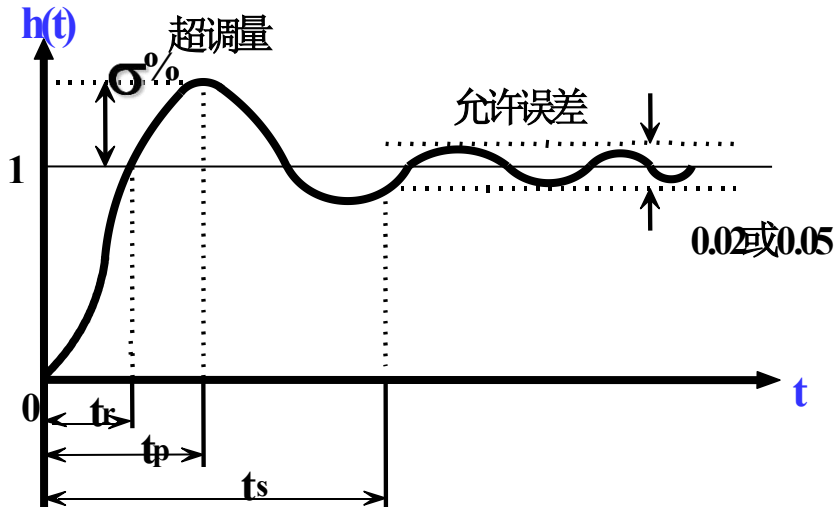


## 3-5 线性系统的准确性分析

# 一、误差和稳态误差

## 1 误差定义

定义1 （从输出端定义）



瞬态分量      稳态分量

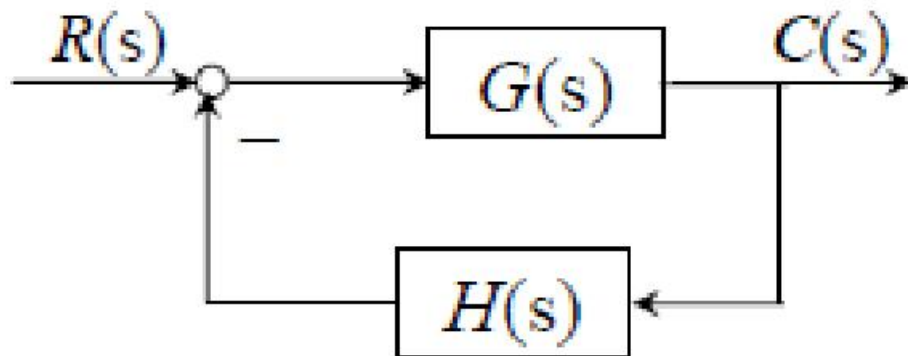
$$e(t) = c_{\text{希}}(t) - c_{\text{实}}(t) = e_{\text{tt}} + e_{\text{ss}}$$

希望输出

实际输出

如果系统稳定，稳态误差

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



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

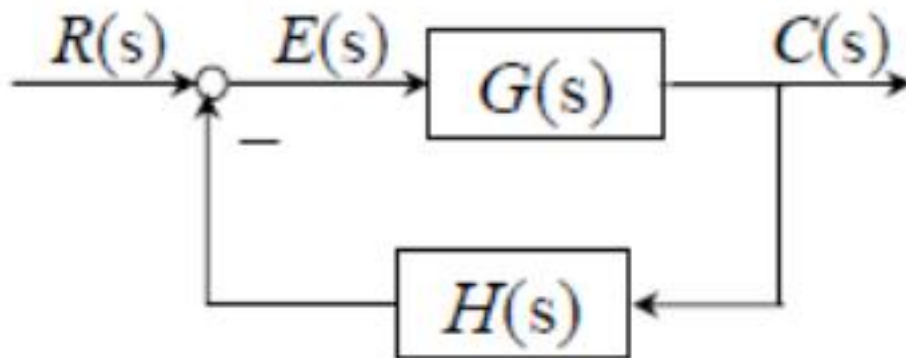
$$\text{即 } E(s) = C_{\text{希}}(s) - C_{\text{实}}(s)$$

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

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

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

## 定义2 （从输入端定义）

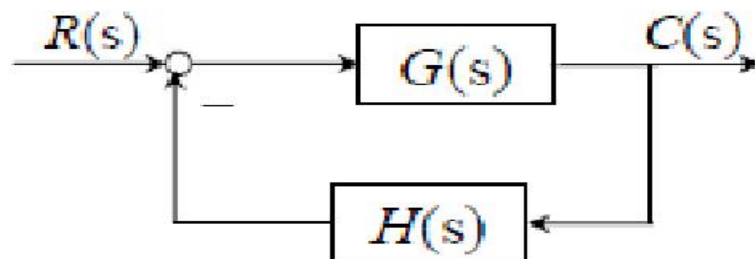
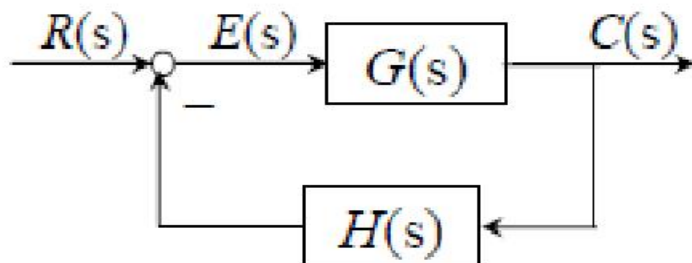


$$E(s) = R(s) - H(s)C(s) \quad (\text{给定-反馈})$$

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:  $\mathbf{E(s)} = \frac{1}{H(s)} R(s) - C(s)$

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

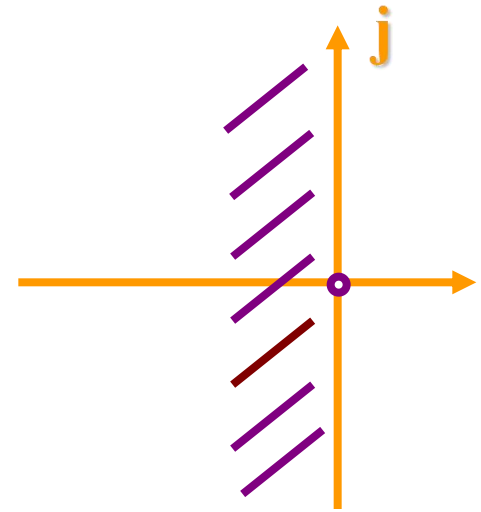
$$\mathbf{E(s)} = \frac{1}{H(s)} R(s) - C(s) = \frac{1}{H(s)} [R(s) - H(s)C(s)] = \frac{1}{H(s)} E(s)$$

当单位反  
馈时，两  
者相等。

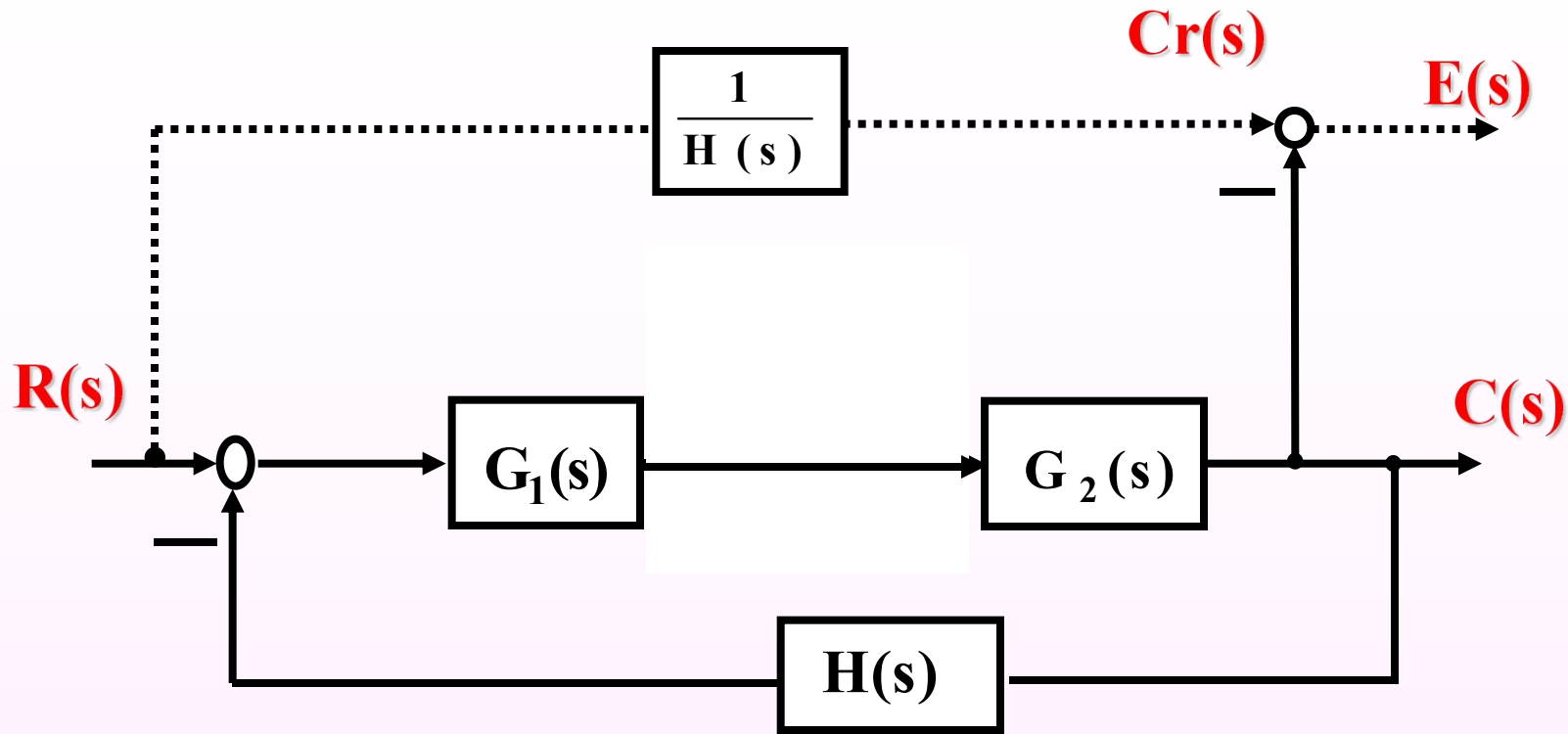
## 2 $e_{ss}$ 的计算——终值定理法

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 $e_{ss}$ 。

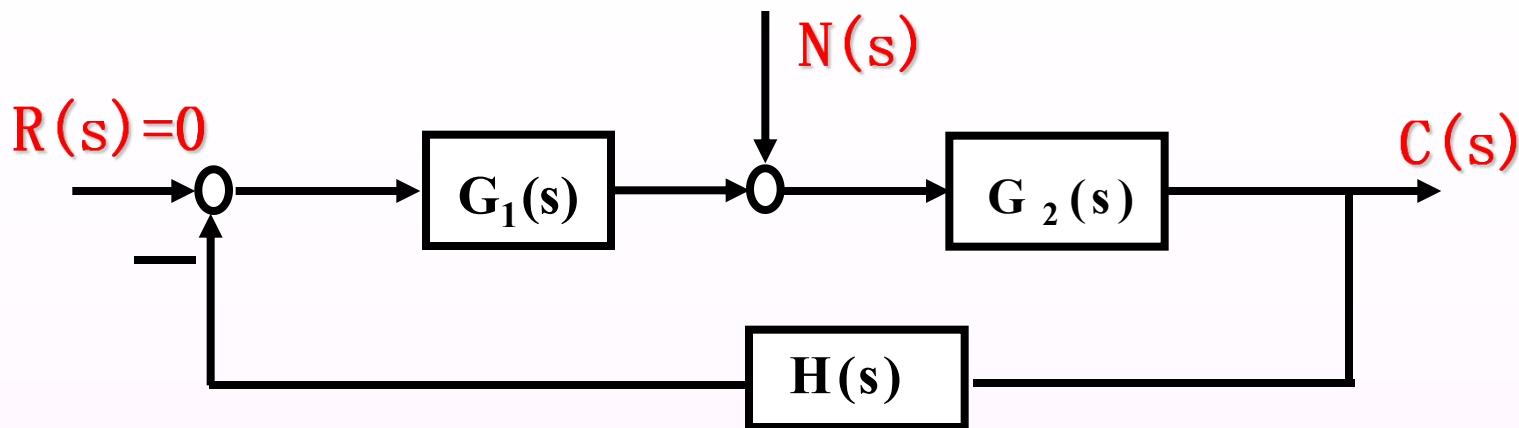


1)  $R(s)$ 引起的误差 $E(s)=?$

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

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

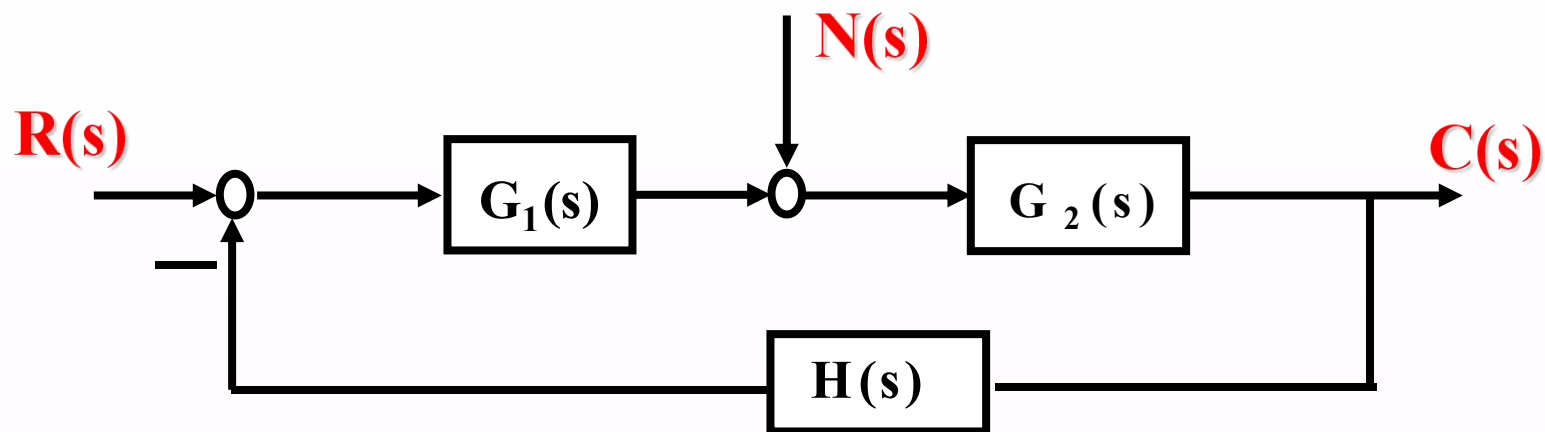
**[例]** 典型控制系统结构如图，在输入信号 $R(s)$ 和扰动信号 $N(s)$ 同时作用下，求  $e_{ss}$ 。



2)  $N(s)$ 引起的误差 $E(s)=?$

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



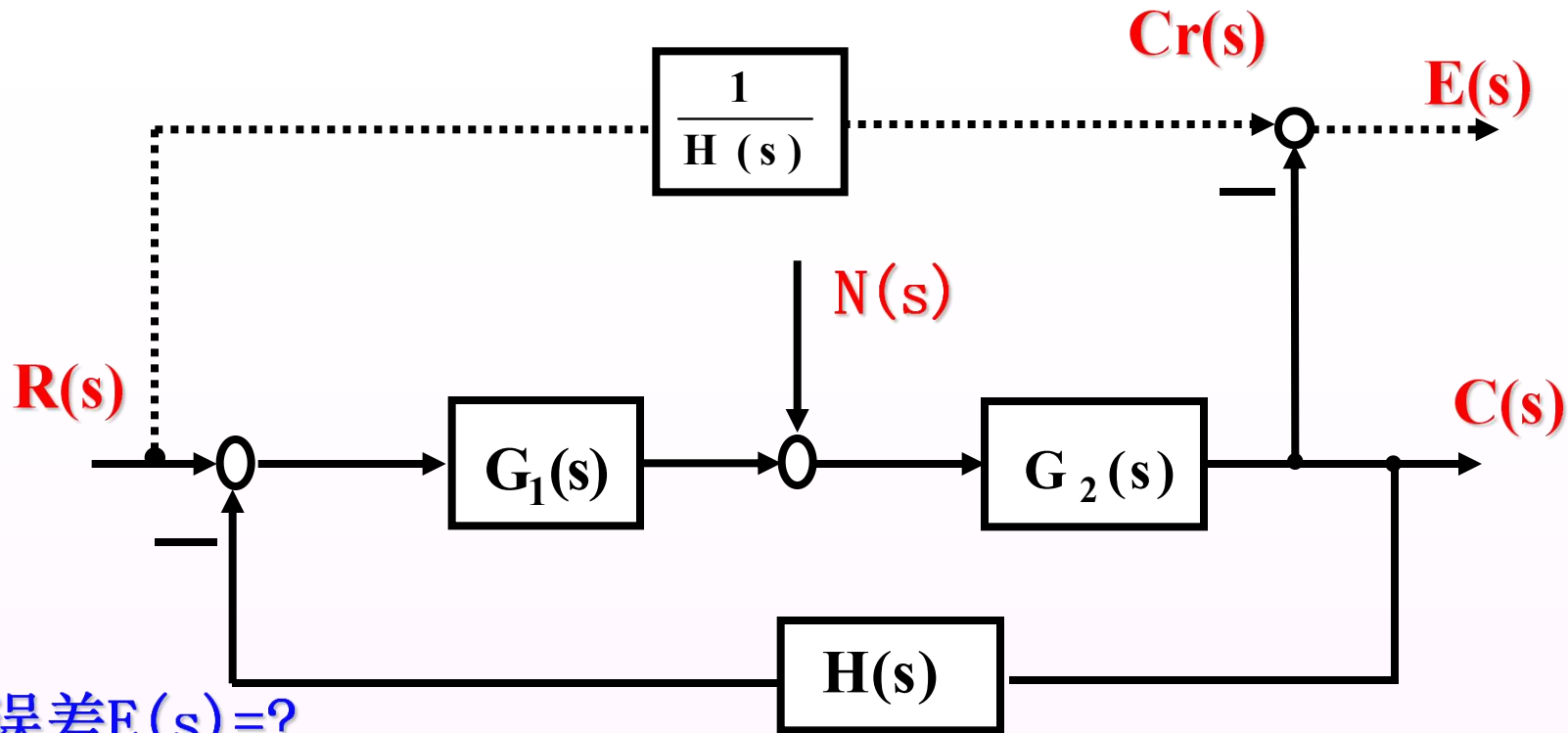


2)  $N(s)$ 引起的误差 $E(s)=?$

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

3) 总误差 $E(s)=?$

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



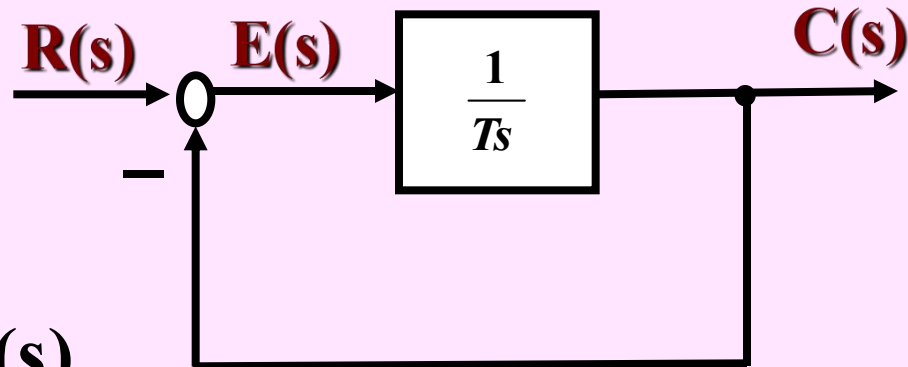
3) 总误差 $E(s)=?$

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

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.  $E(s) = R(s) - C(s)$

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

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

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

**终值定理法求  $e_{ss}$  的步骤:**

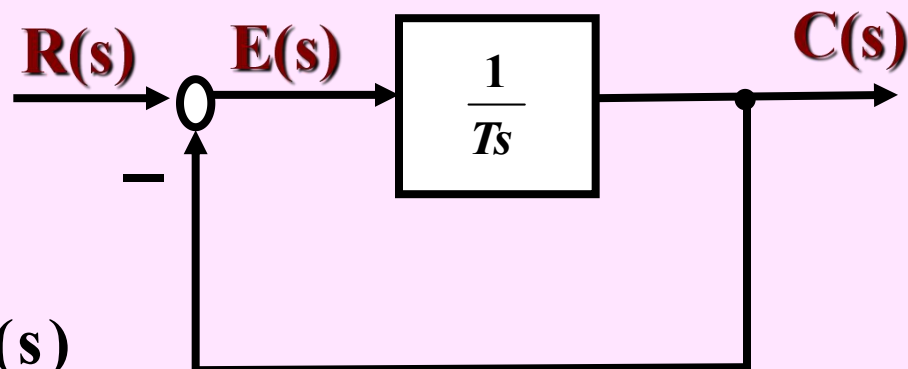
1) 系统必须稳定

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  $e_{ss}$ .



**解:2.**  $E(s) = R(s) - C(s)$

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

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

$\therefore sE(s)$  不解析

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

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

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

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

## 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  $\gamma$ 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  $\frac{1}{s^2/\omega_n^2 + \frac{2\zeta s}{\omega_n} + 1}$  和二阶微分环节  $s^2/\omega_n^2 + \frac{2\zeta s}{\omega_n} + 1$  ( $\omega_n > 0, 0 < \zeta < 1$ )。

**[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  $\frac{k}{4}$ ，

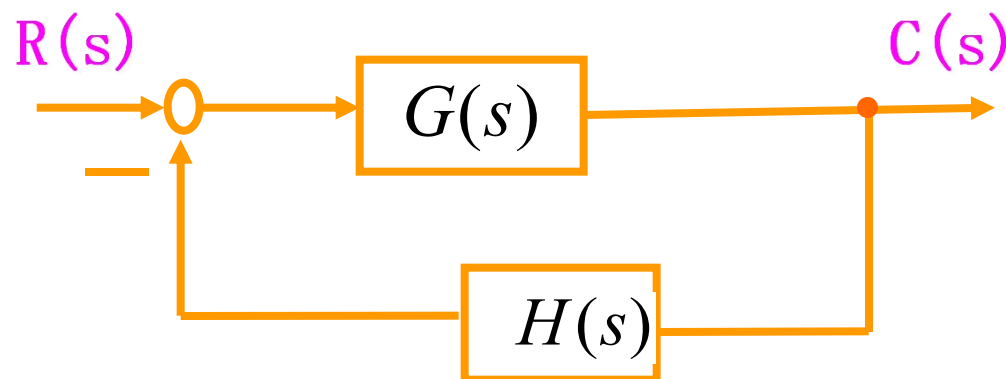
型别  $\gamma$  为 1 阶次为 3。

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



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

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

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

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

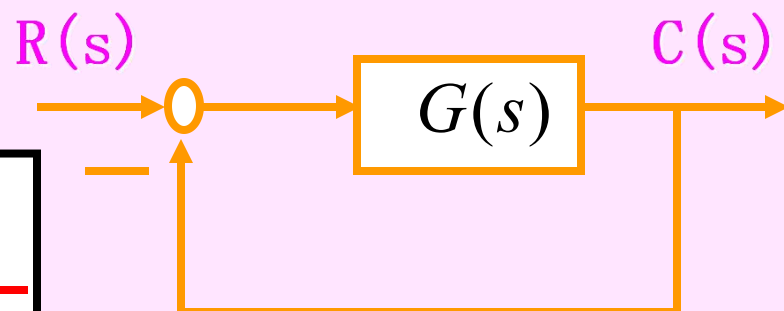
$$G(s)H(s) = \frac{K}{s^v} \frac{\prod_{i=1}^m (\tau_i s + 1)}{\prod_{j=1}^n (T_j s + 1)}$$

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



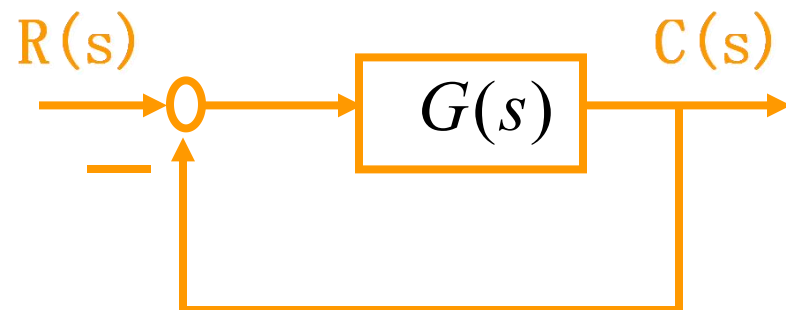
$K_p$ : 位置误差系数

$K_v$ : 速度误差系数

$K_a$ : 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

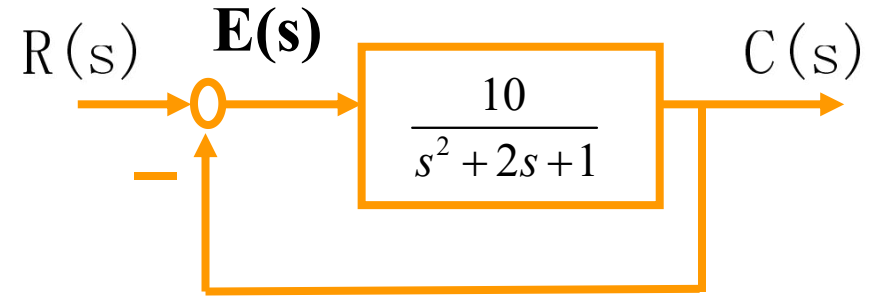
系统型别	静态误差系数			稳态误差 $e_{ss}$		
	$K_p$	$K_v$	$K_a$	阶跃输入 $R \cdot 1(t)$	斜坡输入 $Rt$	加速度输入 $\frac{Rt^2}{2}$
0	$K$	0	0	$\frac{R}{1+K}$	$\infty$	$\infty$
I	$\infty$	$K$	0	0	$\frac{R}{K}$	$\infty$
II	$\infty$	$\infty$	$K$	0	0	$\frac{R}{K}$
III	$\infty$	$\infty$	$\infty$	0	0	0

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**



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

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

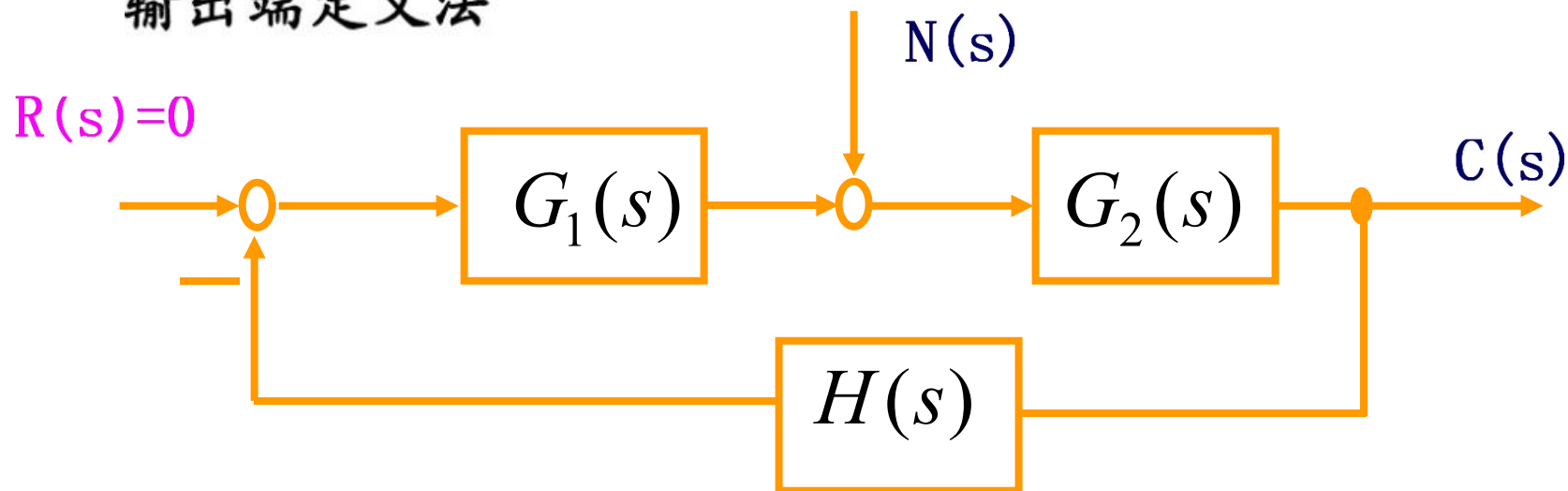
$$s_{1,2} = -1 \pm j\sqrt{10} \quad \text{解析} \quad e_{ss} = \lim_{s \rightarrow 0} sE(s) = \frac{5}{11}$$

**法2**

$$K_p = \lim_{s \rightarrow 0} G(s) = 10 \quad e_{ss} = \frac{1}{1+K_p} = \frac{5}{11}$$

## 四、扰动作用下ess分析

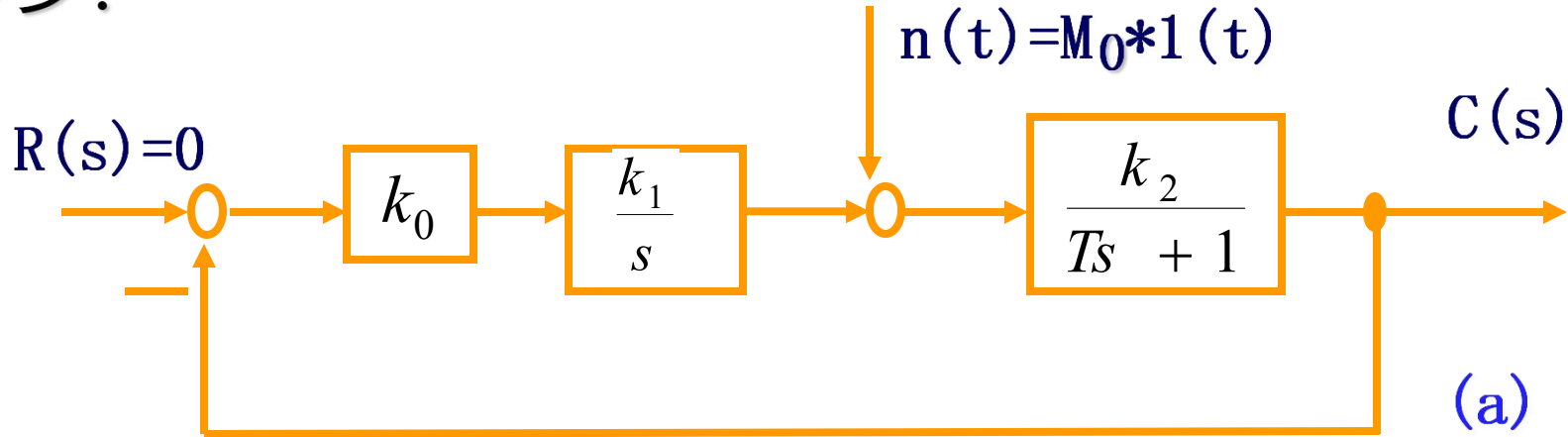
输出端定义法



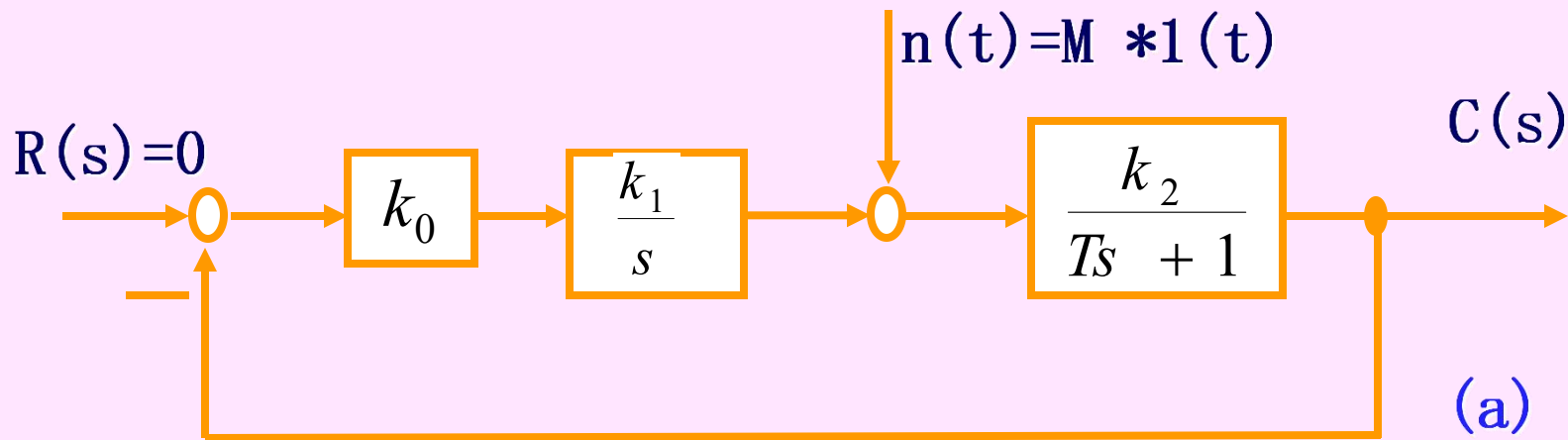
$$E(s) = 0 - C(s) = -\frac{G_2}{1 + G_1 G_2 H} N(s)$$

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

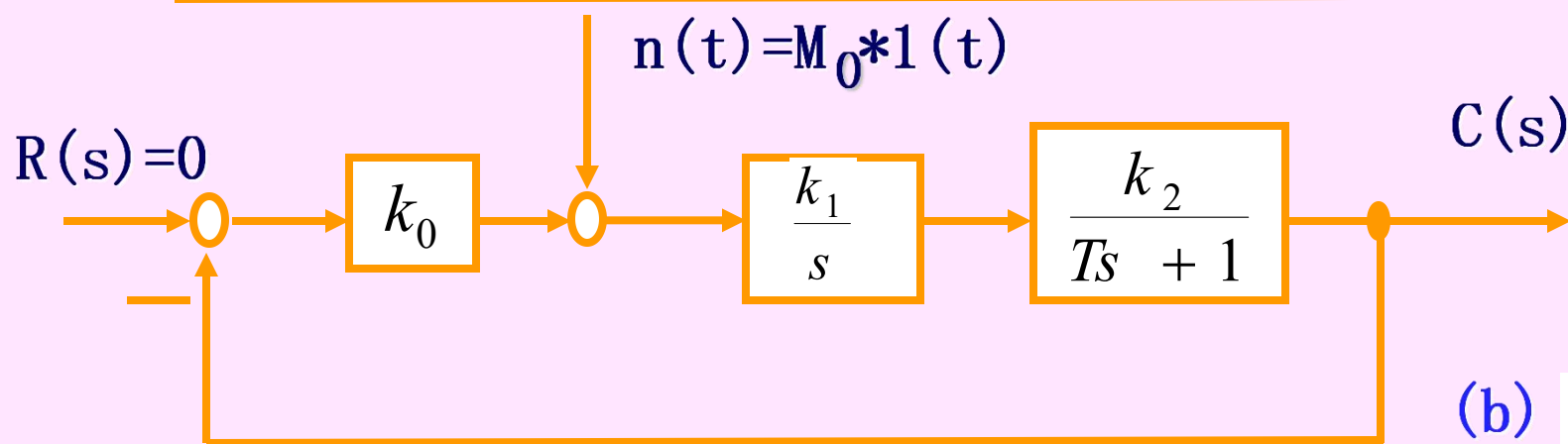
**[例]**两系统具有相同的开环传递函数，且扰动信号也相同，仅扰动的作用点不同，求其 $e_{ss}$ ；系统（c）的 $e_{ss}$ 为多少？



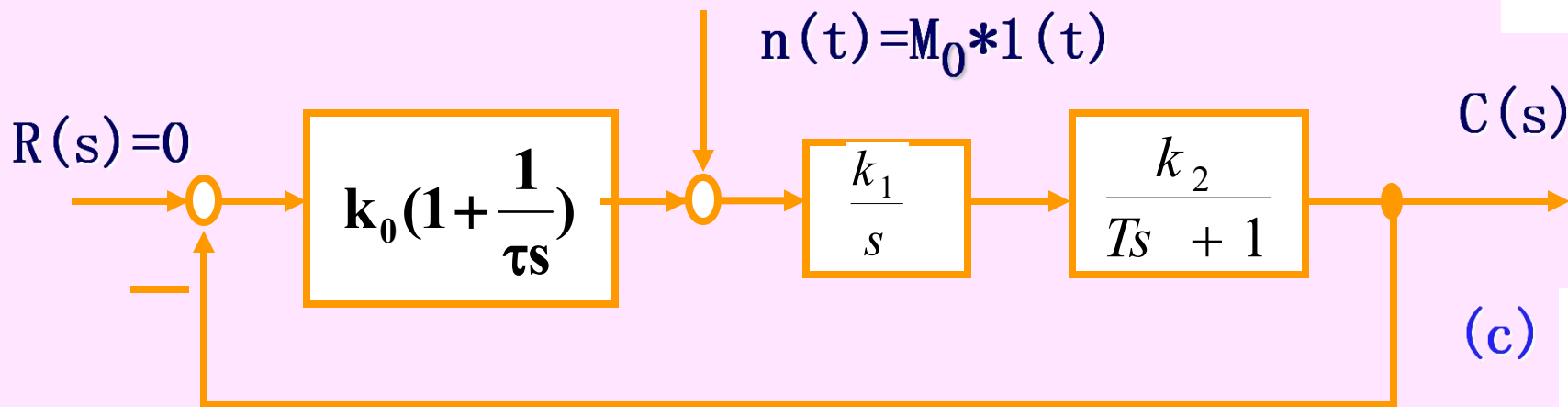
$$e_{ss} = \lim_{s \rightarrow 0} sE(s) = -\lim_{s \rightarrow 0} sC(s) = -\lim_{s \rightarrow 0} s \frac{\frac{k_2}{Ts + 1} \frac{M_0}{s}}{1 + \frac{k_1 k_2}{s(Ts + 1)}} = 0$$



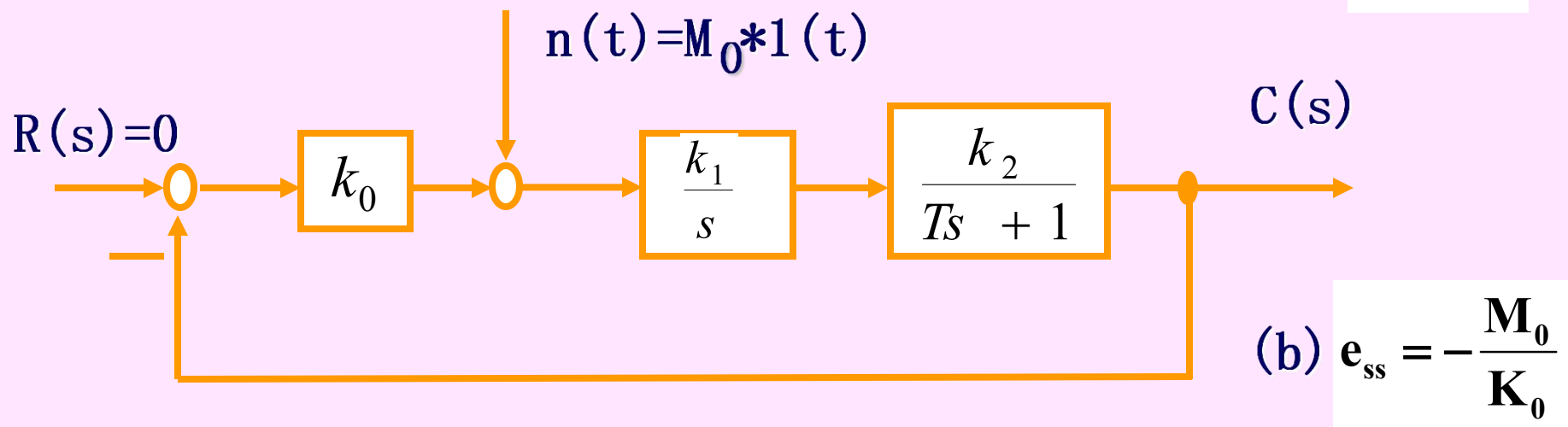
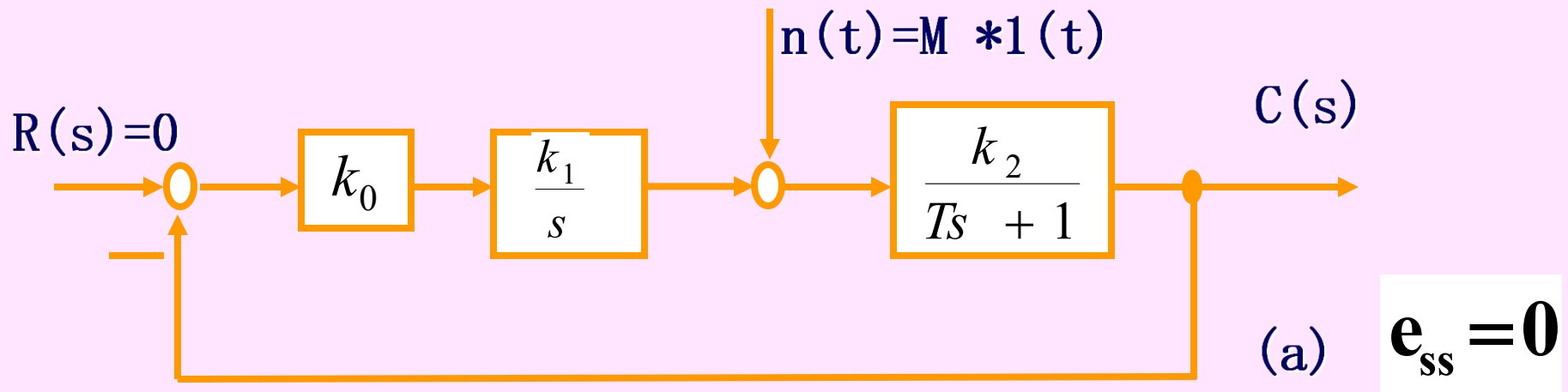
(a)  $e_{ss} = 0$



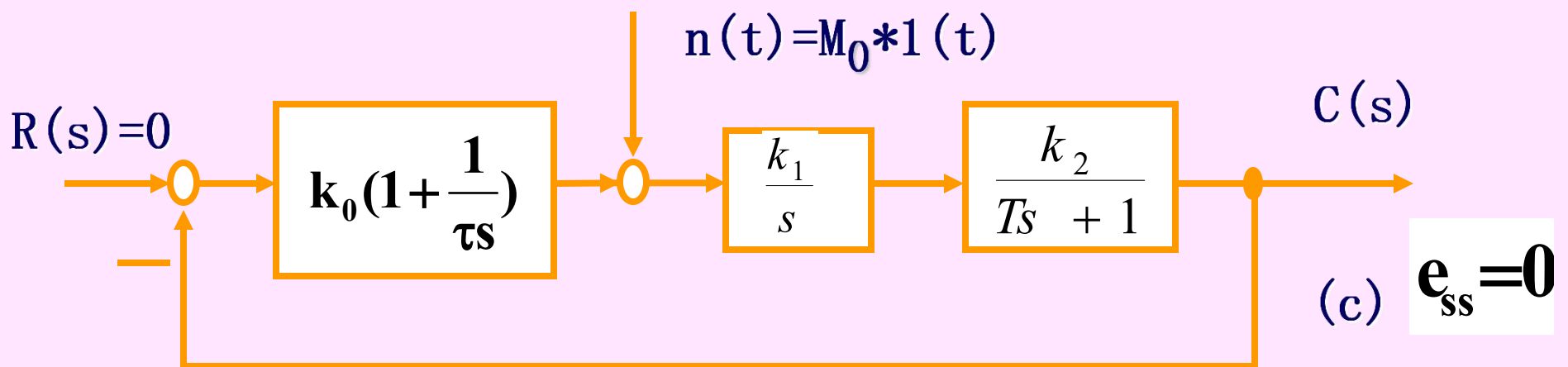
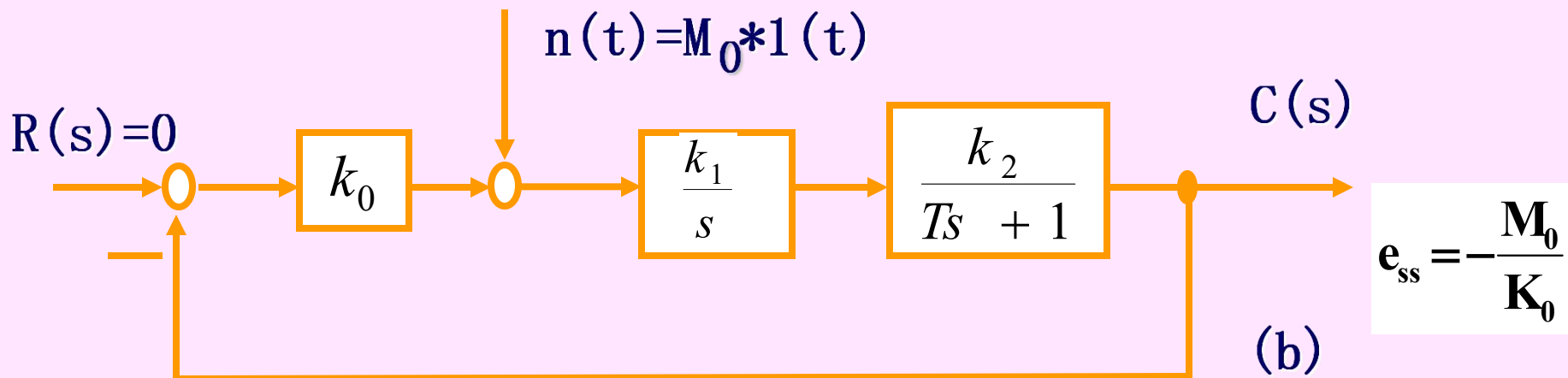
(b)  $e_{ss} = -\frac{M_0}{K_0}$



(c)  $e_{ss} = 0$



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

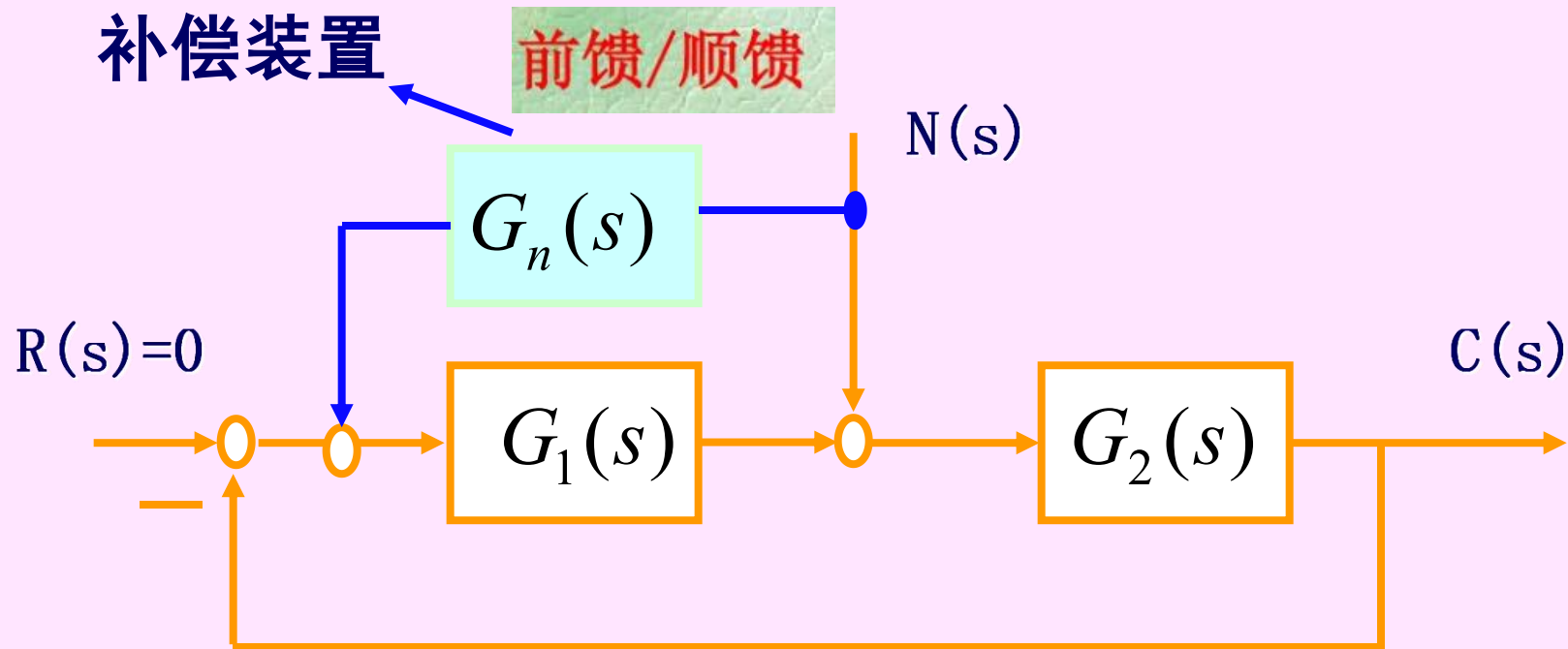
### — 复合控制方法

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

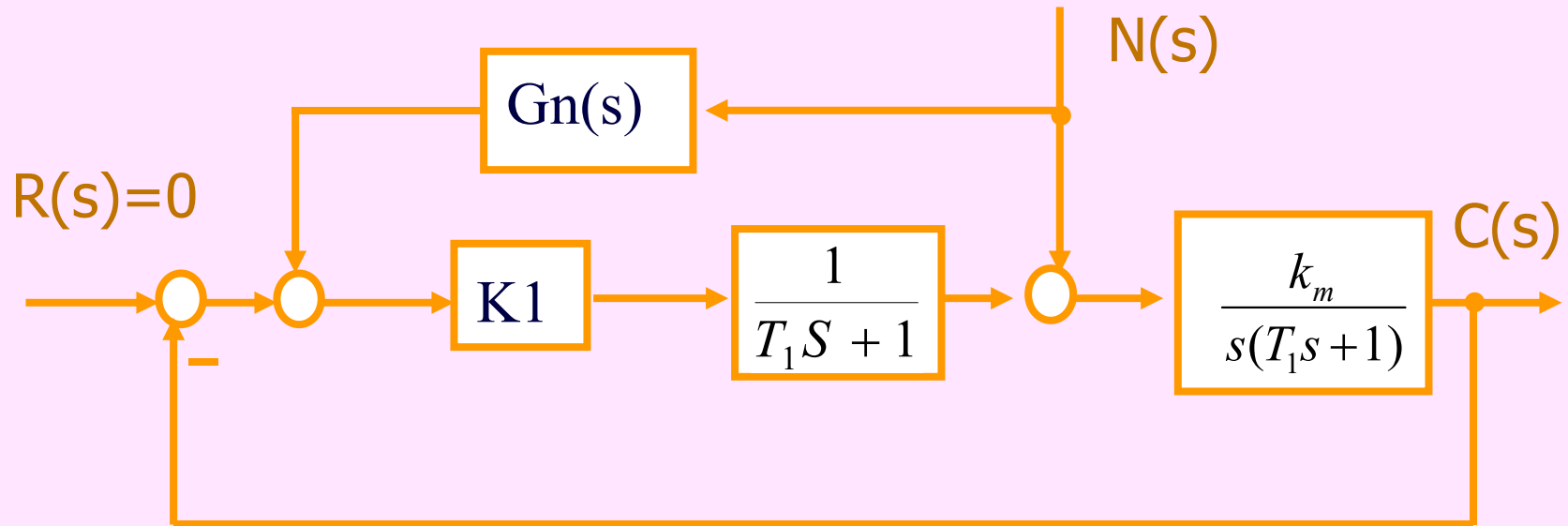


$$C(s) = \frac{G_2(1 + G_1 G_n)}{1 + G_1 G_2} N(s)$$

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

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

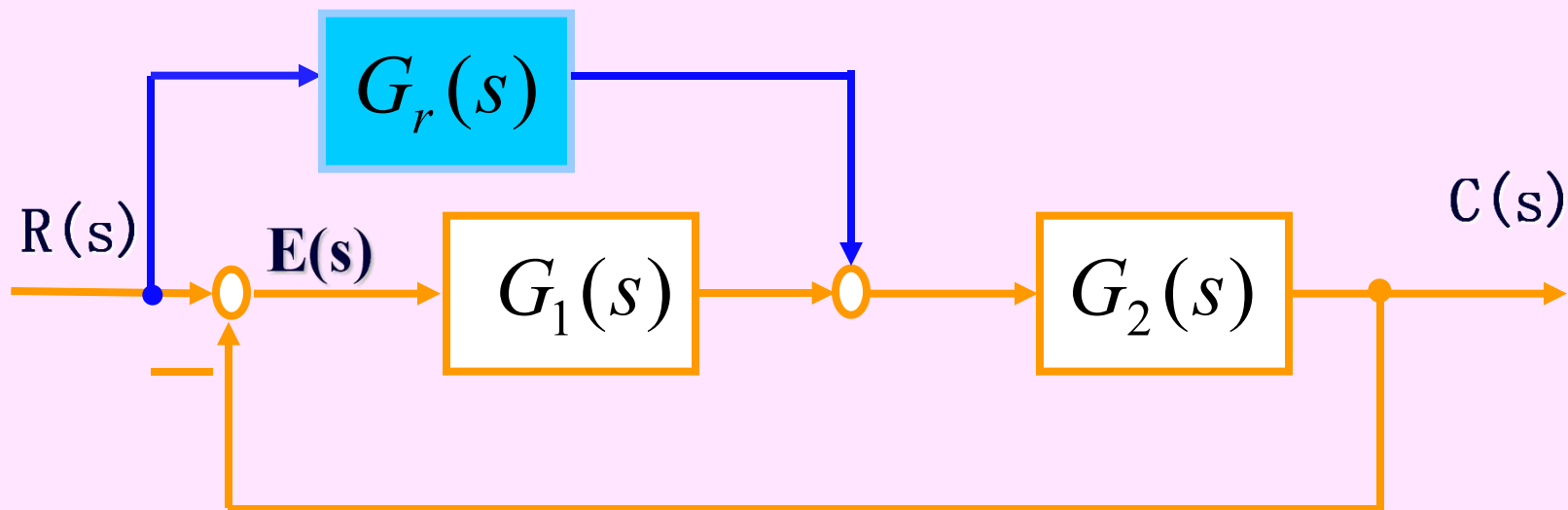
**[例] 图示位置随动系统， $N(s)$ 为负载扰动力矩，要求选择补偿装置 $G_n(s)$ ，使系统输出不受扰动影响，若使 $e_{ss} = 0$ ， $G_n(s) = ?$**



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。

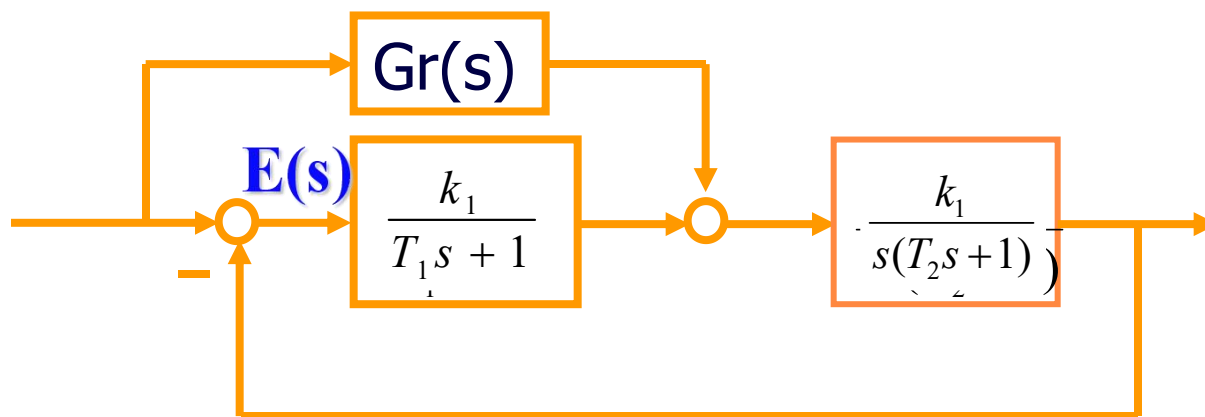


$$E(s) = R(s) - C(s) = \frac{1 - G_r(s)G_2(s)}{1 + G_1(s)G_2(s)} R(s) = 0$$

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

## 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 $e(t) = 0$

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

$e_{ss} = 0$

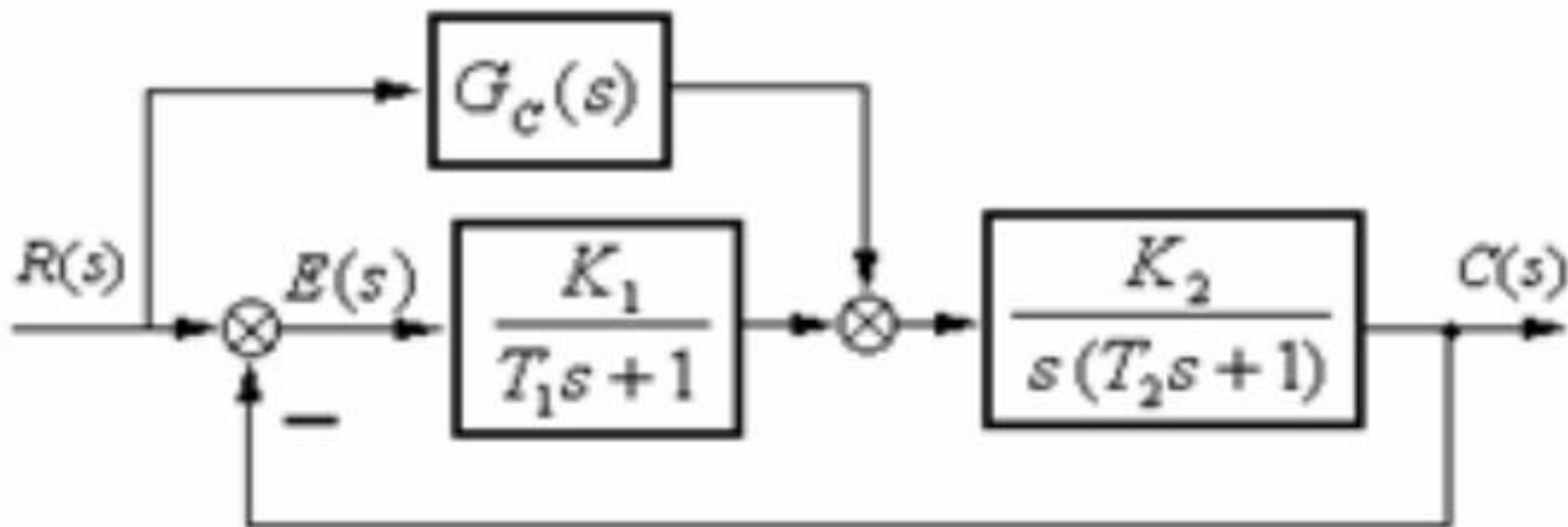
$$G_r(s) = \frac{s}{k_1}$$

**[例]** 复合控制系统如图所示，

图中 $K_1$ 、 $K_2$ 、 $T_1$ 、 $T_2$ 是大于0的常数

(1) 确定当闭环系统稳定时，参数 $K_1$ 、 $K_2$ 、 $T_1$ 、 $T_2$ 应满足的条件；

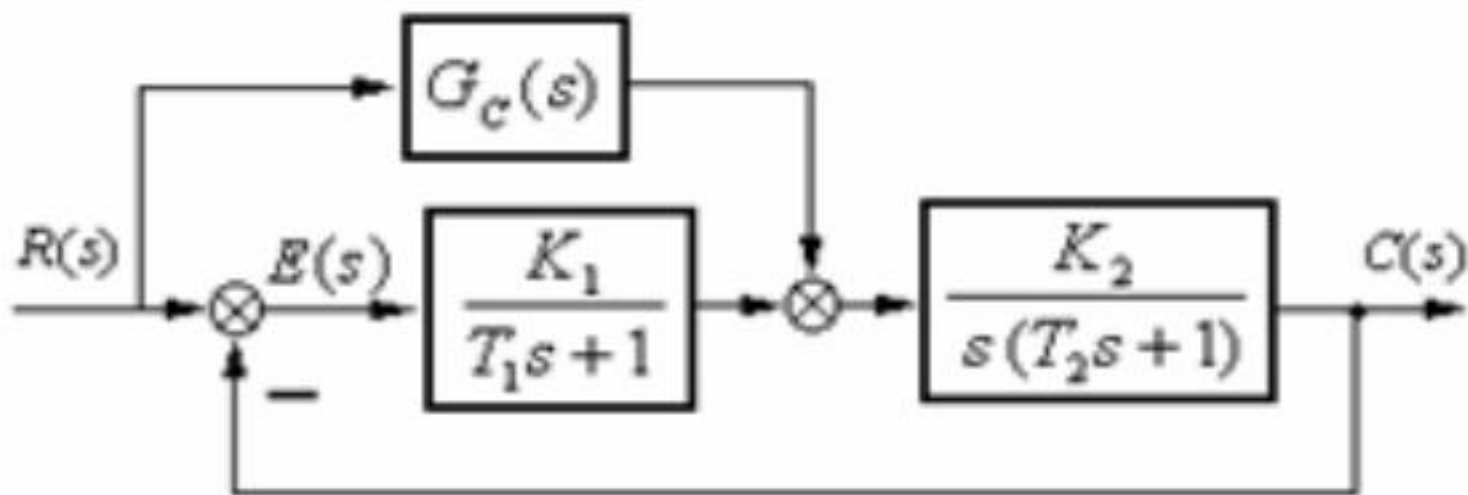
(2) 当输入 $r(t)=V_0t$ 时，选择校正装置 $G_c(s)$ ，使得系统无稳态误差（误差定义为 $R(s)-C(s)$ ）



**[例]** 复合控制系统如图所示，

图中 $K_1$ 、 $K_2$ 、 $T_1$ 、 $T_2$ 是大于0的常数

(1) 确定当闭环系统稳定时，参数 $K_1$ 、 $K_2$ 、 $T_1$ 、 $T_2$ 应满足的条件；



解 (1) 系统误差传递函数为

$$\Phi_e(s) = \frac{E(s)}{R(s)} = \frac{1 - \frac{K_2}{s(T_2 s + 1)} G_c(s)}{1 + \frac{K_1 K_2}{s(T_1 s + 1)(T_2 s + 1)}} = \frac{s(T_1 s + 1)(T_2 s + 1) - K_2 G_c(s)(T_1 s + 1)}{s(T_1 s + 1)(T_2 s + 1) + K_1 K_2}$$

解 (1) 系统误差传递函数为

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

$$D(s) = T_1T_2s^3 + (T_1 + T_2)s^2 + s + K_1K_2$$

$$\begin{array}{l} s^3 \\ s^2 \\ s^1 \\ s^0 \end{array} \left| \begin{array}{cc} T_1T_2 & 1 \\ T_1 + T_2 & K_1K_2 \\ \frac{T_1 + T_2 - T_1T_2K_1K_2}{T_1 + T_2} & \\ K_1K_2 & \end{array} \right.$$

因  $K_1$ 、 $K_2$ 、 $T_1$ 、 $T_2$  均大于 0, 所以只要

$$\frac{T_1 + T_2}{T_1T_2} > K_1K_2$$

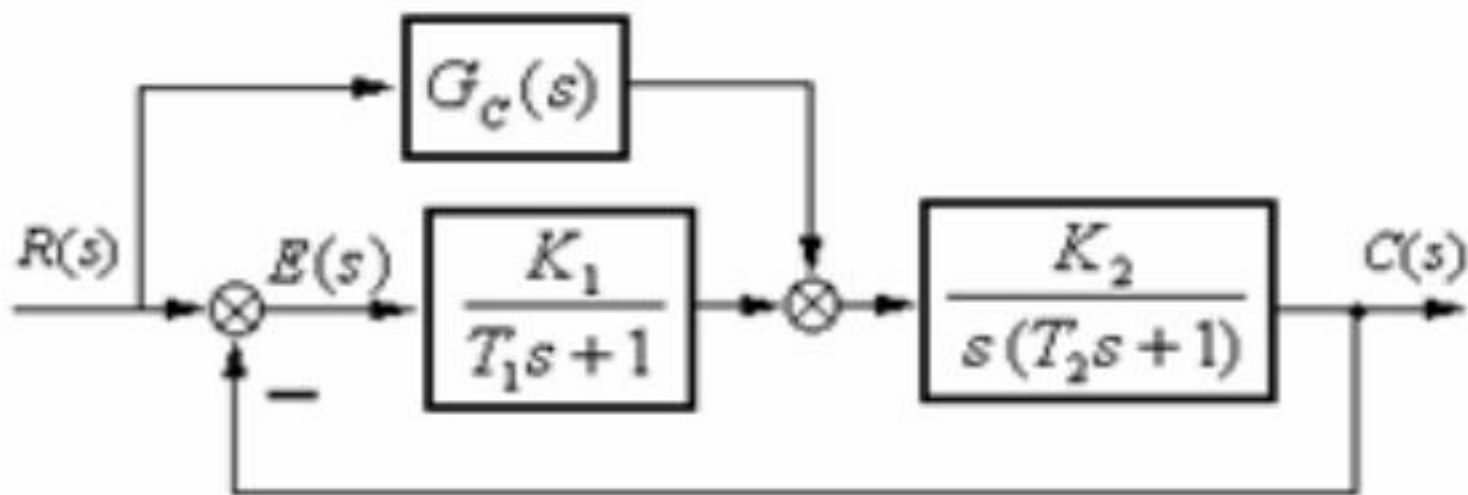
即可满足稳定条件。



**[例]** 复合控制系统如图所示，

图中 $K_1$ 、 $K_2$ 、 $T_1$ 、 $T_2$ 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

$$e_s = \lim_{s \rightarrow 0} s \Phi_e(s) R(s) = \lim_{s \rightarrow 0} \frac{s(T_1 s + 1)(T_2 s + 1) - K_2 G_c(s)(T_1 s + 1)}{s(T_1 s + 1)(T_2 s + 1) + K_1 K_2} \frac{V_0}{s^2} =$$
$$\lim_{s \rightarrow 0} \frac{V_0}{K_1 K_2} \left[ 1 - K_2 \frac{G_c(s)}{s} \right]$$

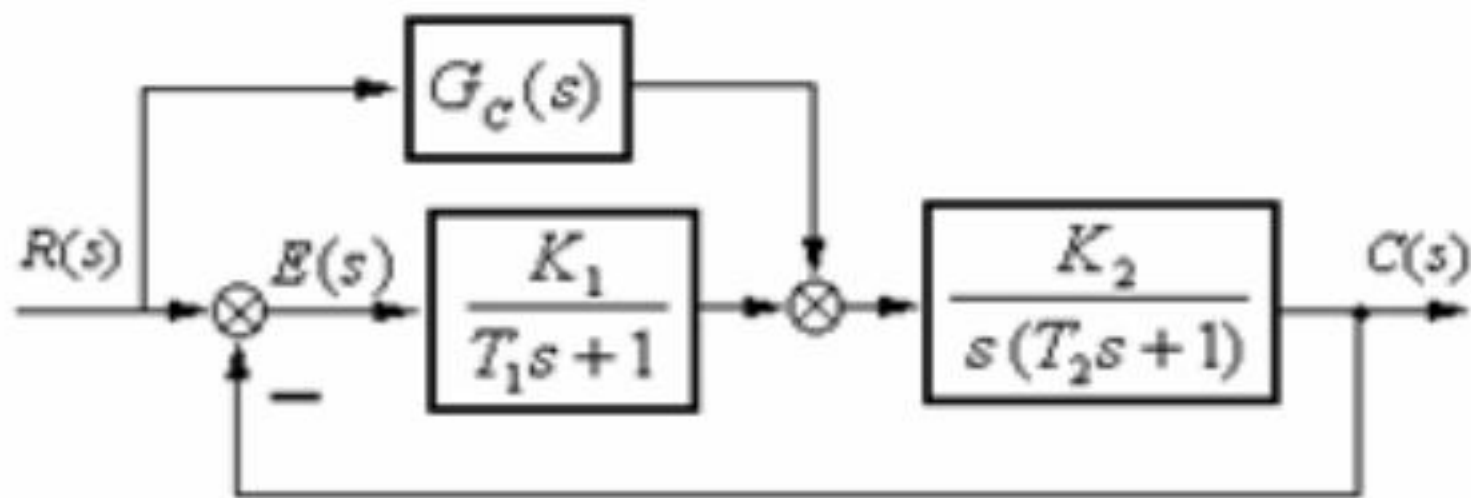
(2) 在斜坡输入信号作用下其稳态误差为

$$e_s = \lim_{s \rightarrow 0} s \Phi_e(s) R(s) = \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{s(T_1 s + 1)(T_2 s + 1) - K_2 G_c(s)(T_1 s + 1)}{s(T_1 s + 1)(T_2 s + 1) + K_1 K_2} \frac{V_0}{s^2} =$$
$$\lim_{s \rightarrow 0} \frac{V_0}{K_1 K_2} \left[ 1 - K_2 \frac{G_c(s)}{s} \right]$$

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 $e_{ss}$ 分析

## 四、扰动作用下 $e_{ss}$ 分析

## 五、减小和消除稳态误差方法

—复合控制方法