# 第六章线性系统的校正方法

6-1、控制系统校正问题的提出

对控制系统的基本要求:

•稳定—要有稳定余量

• 快速 一符合瞬态性能指标

•准确——瞬态和稳态性能指标

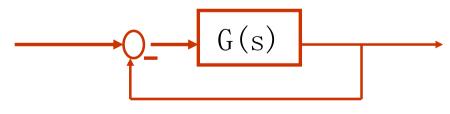
研究下述例子,可知校正的基本原理。

### 一、校正的作用举例:

设单位反馈系统的开环传递函数为:

$$G(s) = \frac{K}{s(1+s)(1+0.0125 \ s)}$$

要求控制该过程在单位斜坡输入时,系统的稳态误差不超过1%。



$$0125 \ s)$$

 $G(s) = \frac{K}{s(1+s)(1+0.0125 \ s)}$ 

可得:K >100

• 解: 由稳态误差要求:
$$e_{ss} = \frac{1}{K_{v}} = \frac{1}{\lim_{s \to 0} sG(s)} = \frac{1}{K} \le 0.01$$

$$G(s) = \frac{K}{s(1+s)(1+0.0125 \ s)}$$

另一方面,利用Routh判据,其闭环特征方程为:

$$D(s) = 1 + G(s)H(s) = 0.0125s^3 + 1.0125s^2 + s + K = 0$$

Routh 表 
$$s^3$$
 0.0125 1  $K$   $s^2$  1.0125  $K$   $s^1$  1.1025 - 0.0125  $K$  1.0125  $S^0$   $S^0$ 

可知系统稳定的条件是 0 < K < 81。

稳态误差要求k>=10 矛盾 稳定性要求k<81

改变参数不行



改变系统结构

•校正系统的思路是什么?

思路

•校正系统要注意些什么?

校正原则

•在系统的什么部位实施这种校正?

校正方式:

•用什么来校正系统?

典型环节:

•如何确定参数?

具体方法

### 一、校正的思路

从频率特性的角度

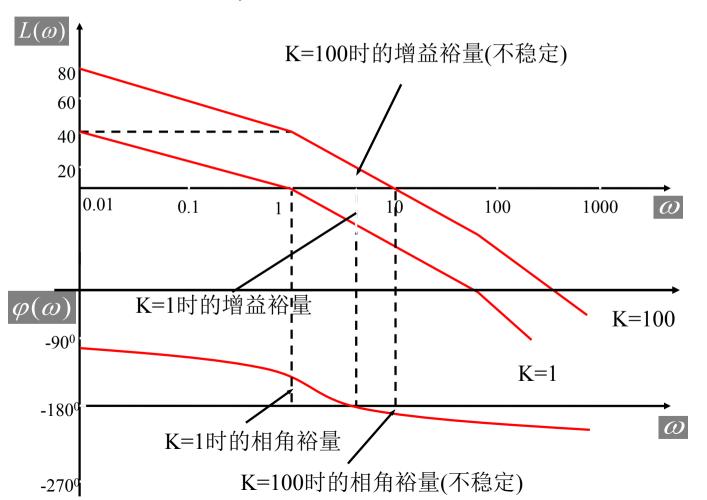
--改变不同频率时系统特性

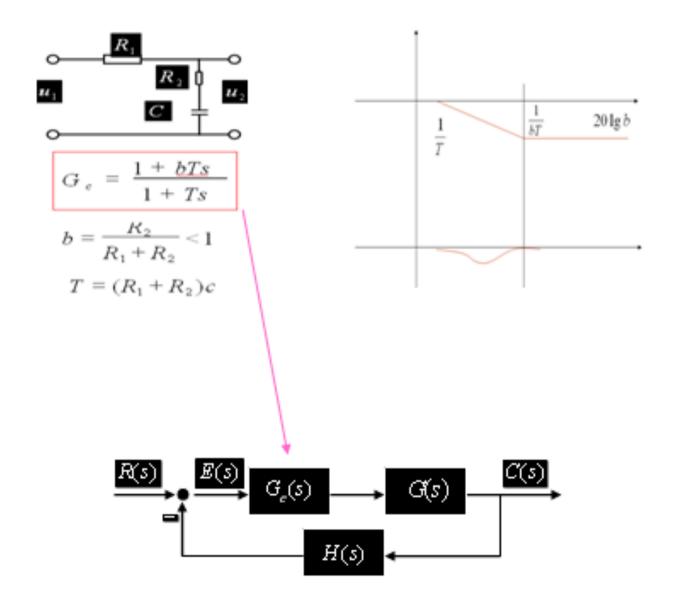
从根轨迹的角度

——配置新的零极点一改变根轨迹的走向

## 校正的思路----频率特性

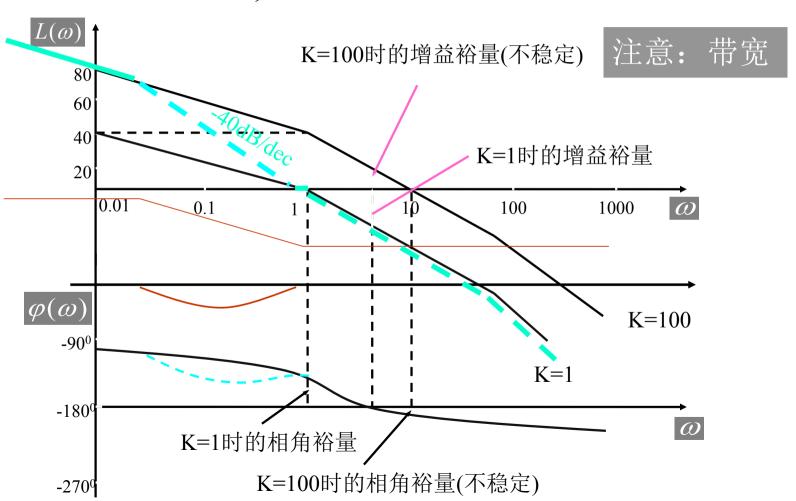
满足稳定性k=1,满足稳态误差要求k=100时Bode图

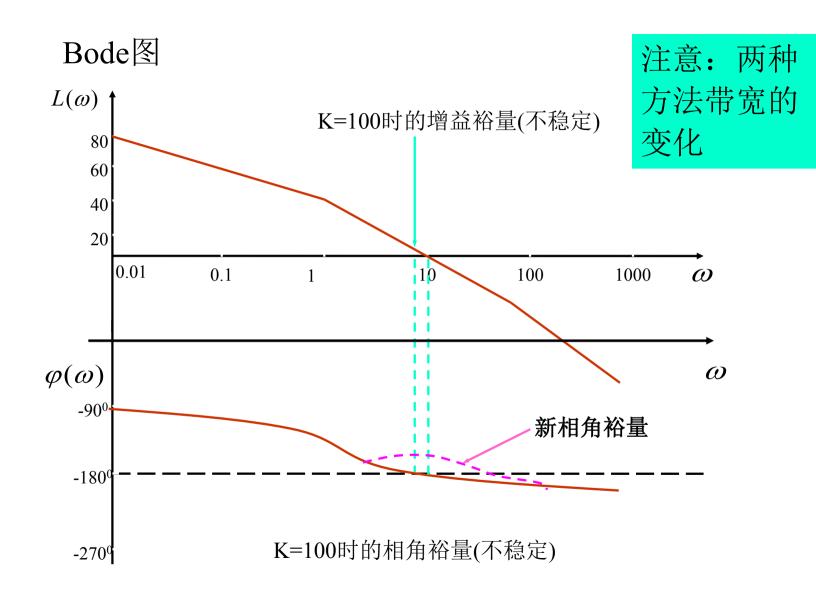


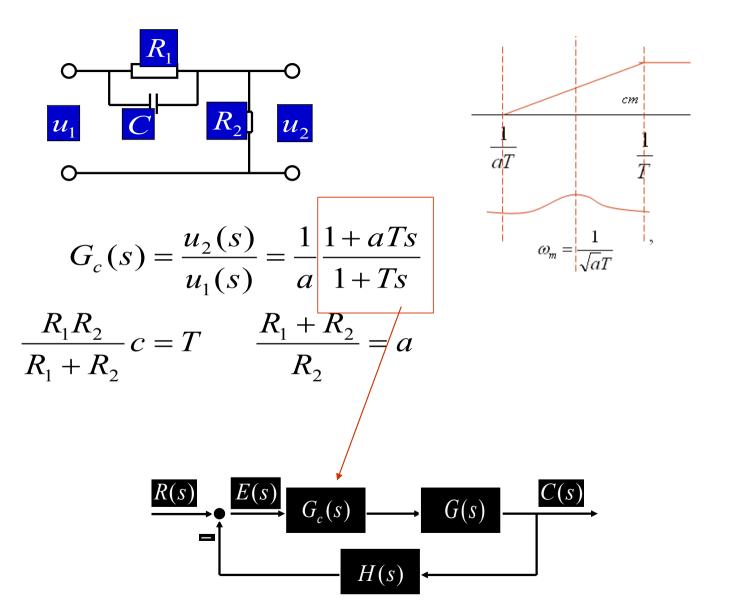


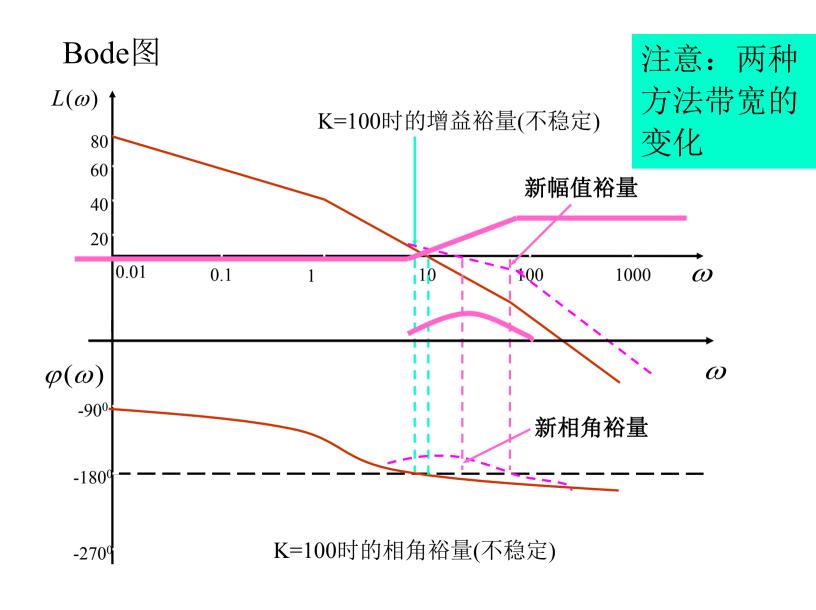
## 校正的思路

满足稳定性k=1,满足稳态误差要求k=100时Bode图

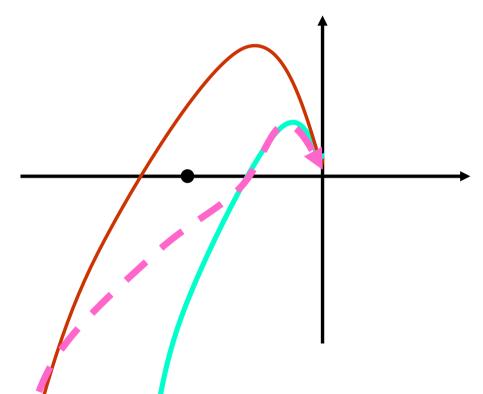








# 上述做法在幅相曲线效果====>> 基于频率特性校正



通过增加适当<mark>环节,修改系统频率特性,改善系统</mark> 稳定性及性能

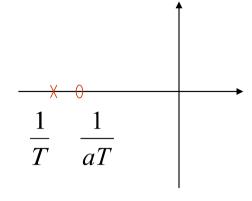
$$aG_c(s) = \frac{1 + aTs}{1 + Ts}$$

$$a_m = \frac{1}{\sqrt{aT}}$$

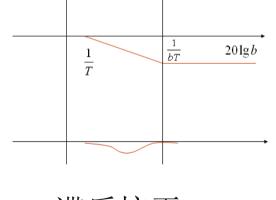
$$\frac{1}{\sqrt{aT}}$$

 $\frac{1 + bTs}{1 + Ts}$ 

 $G_c =$ 

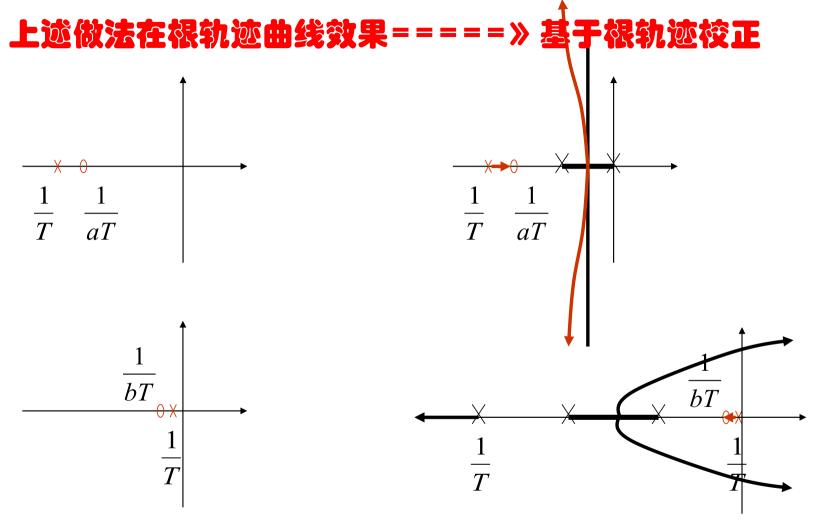


超前校正



$$\begin{array}{c|c}
 & 1 \\
\hline
 & bT \\
\hline
 & 1 \\
\hline
 & T
\end{array}$$

滞后校正



通过给系统增加适当的零极点,改善系统稳定性及性能

# 二、校正的原则

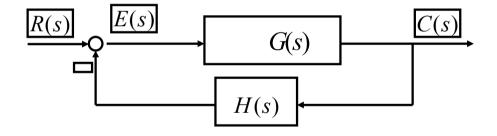
稳定

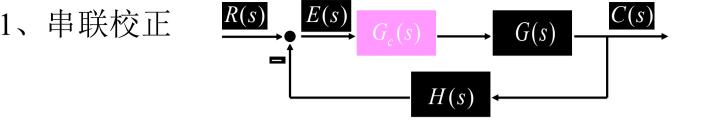
快速

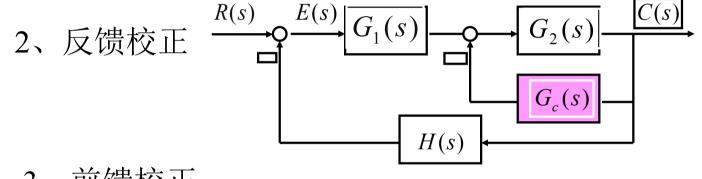
准确

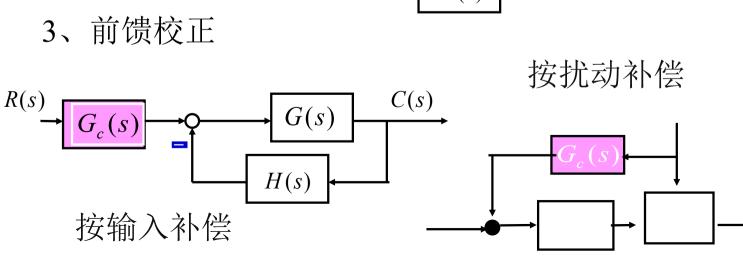
# 三、校正的方式

 $G_c(s)$ 

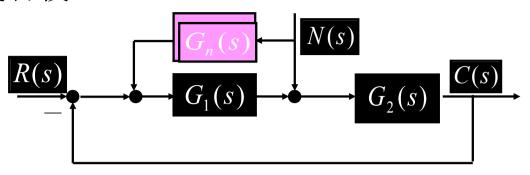








## 4、复合校正

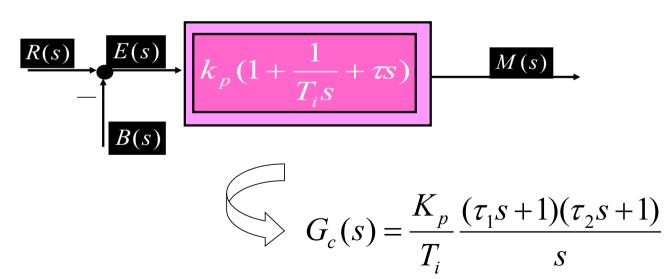


按扰动补偿反馈复合校正。

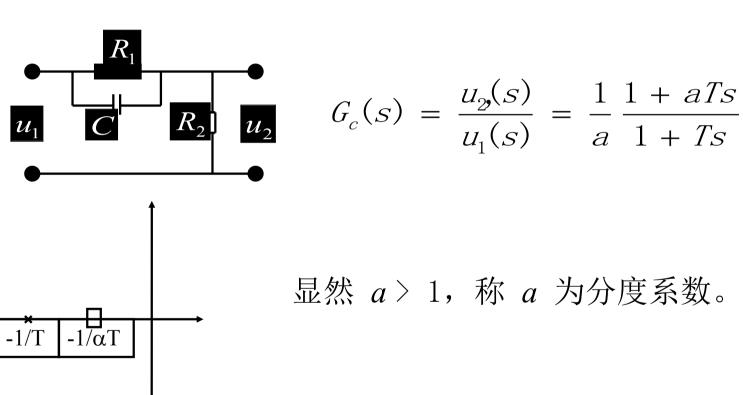
#### 四、典型校正环节

(一)、PID控制校正规律

比例—积分—微分(PID —Proportion Integral and Differential )控制规律



#### (二) 超前网络



显然 a > 1,称 a 为分度系数。

$$aG_{c}(s) = \frac{1 + aTs}{1 + Ts}$$

$$Lc(\omega m) = 20 \text{ lg } |aGc(\omega)| = 10 \text{ lg} a$$

$$\frac{1}{aT}$$

$$\frac{1}{T}$$

$$\varphi_{cm} = arctg \frac{a-1}{2\sqrt{a}} = \arcsin \frac{a-1}{a+1}$$

$$\omega_{m} = \frac{1}{\sqrt{aT}}$$

$$\angle G_{c}(j\omega) = arctgaT\omega - arctgT\omega$$

$$\frac{d\varphi_{c}(\omega)}{d\omega} = \frac{\frac{(1+aT^{2}\omega^{2})(a-1)T - (a-1)T\omega \not \geq aT^{2}\omega}{(1+aT^{2}\omega^{2})^{2}}}{1+(\frac{(a-1)T\omega}{1+aT^{2}\omega^{2}})^{2}}$$

$$= \frac{(a-1)T(1-aT^{2}\omega^{2})}{(1+aT^{2}\omega^{2})^{2}+(a-1)^{2}T^{2}\omega^{2}} = 0$$

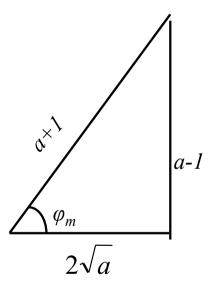
$$\rightleftharpoons \omega_{m} = \frac{1}{\sqrt{1-aT^{2}\omega^{2}}}, \qquad c_{m}$$

得
$$\omega_m = \frac{1}{\sqrt{aT}}$$
,  $\omega_m$ 即是 $\frac{1}{aT}$ 和 $\frac{1}{T}$ 的几何中心 
$$\omega_m = \frac{1}{\sqrt{aT}}$$
, 
$$\log \omega_m = \frac{1}{2}(\lg \frac{1}{aT} + \lg \frac{1}{T}) = \frac{1}{2}(\lg \omega_1 + \lg \omega_2)$$

将
$$\omega_m = \frac{1}{\sqrt{aT}}$$
代入(1)式,可得: $\varphi_{cm} = arctg \frac{a-1}{2\sqrt{a}} = arcsin \frac{a-1}{a+1}$ 

$$a\uparrow, \phi_{m}\uparrow$$
 (非线性天系)一般 $a\uparrow$  超过20,

 $\varphi_{\rm m} = 65^{0}$ ,

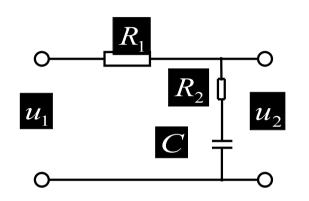


在ωm处的对数幅值  $L_c(\omega_m) = 20 \lg |aG_c(\omega)| = 10 \lg a$  $\varphi_{cm} = arctg \frac{a-1}{2\sqrt{a}} = \arcsin \frac{a-1}{a+1}$  $\angle G_c(j\omega) = arctgaT\omega - arctgT\omega$ 

# 超前装置的特点和作用:

- (1)通过相角超前特性提高系统的 $\gamma$ 和 $\omega_c$ ,改善动态性能.
- (2)无源时使开环增益下降a倍,需其他部分提高放大倍数以使增益不变.
- (3)抗高频干扰不强,适用于系统满足稳态精度要求, 噪声电平不高,但σ%,t。不满足要求时的系统校正.

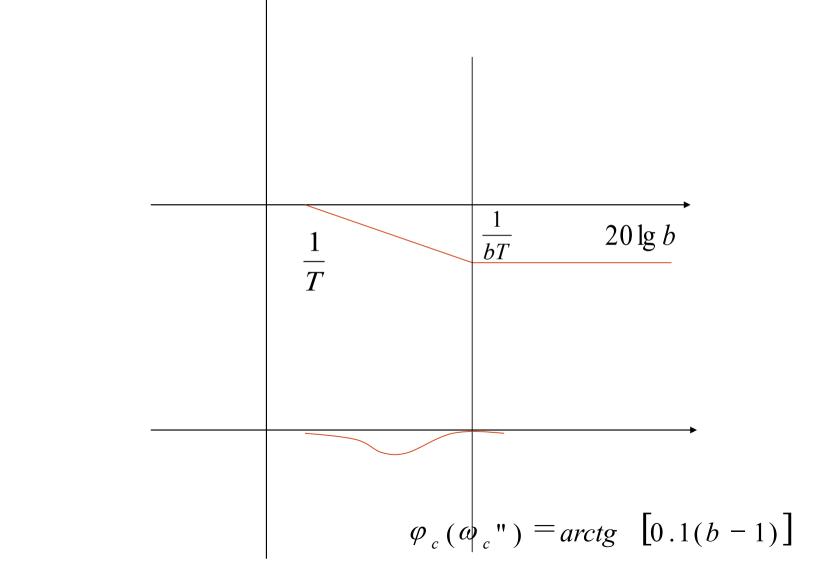
# (三) 迟后网络



$$\therefore G_c = \frac{1 + bTs}{1 + Ts}$$

其中
$$b = \frac{R_2}{R_1 + R_2} < 1$$
称为分度系数,表示滞 后深度

 $T = (R_1 + R_2)c$ 称时间常数



因此,一般都将  $\frac{1}{bT}$ 远小于  $\omega_c$ ",取  $\frac{1}{bT} = \frac{\omega_c}{10}$  由  $\varphi_c(\omega_c) = arctgbT$   $\omega_c$ "一arctgT  $\omega_c$ "

将  $\omega_c$ " =  $\frac{10}{hT}$ 代入 ,可得 :

$$\varphi_{c}(\omega_{c}") = arctg \quad \frac{10 \frac{(b-1)}{b}}{1 + \frac{100}{b}} = arctg \quad [0.1(b-1)]$$

迟后网络当取 $1/bT=\omega_c$ "对开环频率特性的幅值有利影响和相角不利影响。bT愈大,即1/bT愈离 $\omega_c$ "远,对 $\omega_c$ "处的相角影响愈小。

#### 滞后装置的特点

主要利用其高频衰减作用

降低带宽

增加抗干扰能力

相位裕量稍小

动态性能稍低

### 五、串联校正

一.频率响应法校正设计

要求:满足系统静、动态性能.即稳态误差,截止频率和相角裕度.

分析法 — 试探,校验 综合法 — 期望,实现 为要反复几次

#### 二.串联超前校正

要点:利用超前环节的相位超前特性,使交接频率 1/aT 和 1/T 位于穿越频率的两旁,用  $\phi_m$  来补偿系统的相位裕量。

#### 步骤:

- (1)根据稳态误差要求,确定开环增益 K。
- (2)计算未校正系统的相角裕度。
- (3)计算超前网络的参数a和T。

方法1:根据 $\omega_c$ "的要求计算,

方法2: 
$$\varphi_m = \arcsin \frac{a-1}{a+1} = \theta + \triangle \theta$$
 确定a

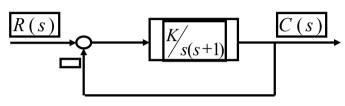
显然,要产生最大的相角补偿  $\varphi_m$ ,应使  $\omega_m = \omega_c$ " 设原来校正系统为L'( $\omega$ )则有:

$$-L'(\omega_c") = L_c(\omega_m) = 10 \lg a$$
 然后,由 $\omega_m = \frac{1}{\sqrt{aT}}$ 得 $T = \frac{1}{\omega_m \sqrt{a}}$ 

注:若不满足要求,重选  $\omega_m = \omega_c$ ",使  $\omega_c$ " 增大,重复 (3) (4).

例6-3.如下系统,要求 $e_{ss} \leq 0.1$ (在单位斜坡输入下), 开环截止频率  $\omega_c$ "  $\geq$  4. 4rad/s, 相角裕度 γ"≥45<sup>0</sup>,幅值裕度h"≥10dB,试设计超前网络.

解: 由 
$$e_{ss} = \frac{1}{K} \le 0.1$$

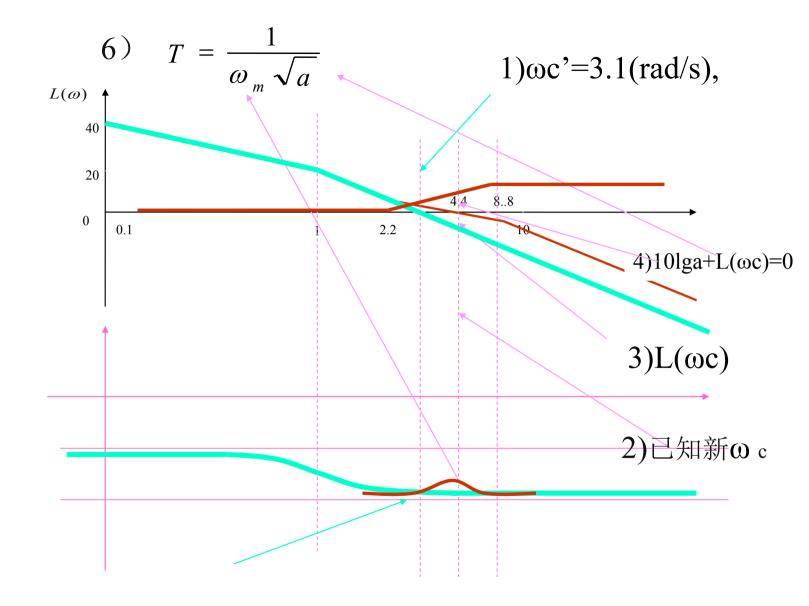


可得K=10.固有系统开环传递函数为:

$$G(s) = \frac{10}{s(s+1)}$$
  
画出对数Bode图.L(\omega)

由图中可得未校正系统的ω。'=3.1(rad/s),其相角裕量 为:  $\gamma = 180^{\circ} - 90^{\circ} - arctg \ \omega_{c}' = 17.9^{\circ}$ 

幅值裕量:∞.



试选  $\omega_c$ "= 4.4,由图上可量得  $L'(\omega_c$ ") = -6.

于是由
$$10 \lg a = 6$$
得 $a = 4(3.981)$ 

于是由 $10 \lg a = 6$ 得a = 4(3.981)

于是由
$$10 \lg a = 6$$
得 $a = 4(3.981)$ 
$$T = \frac{1}{\omega \sqrt{a}} = \frac{1}{4.4 2} = 0.114$$

超前网络为  $4G_c(s) = \frac{1+0.456 \ s}{1+0.114 \ s}$ 

校正后开环传递函数为 $G_c(s)G(s) = \frac{10(1+0.456s)}{s(1+0.114s)(1+s)}$ 

此时,未校正系统在 u 。" 的相角裕量为:

$$\gamma(\omega_c") = 180^0 - 90^0 - arctg\omega_c" = 12.8^0$$

$$\varphi_m = \arcsin\frac{a-1}{a+1} = 36.9^0$$
於验: 
$$\therefore \gamma" = \varphi_m + \gamma(\omega_c") = 49.7^0 > 45^0$$
满足要求。

$$\omega_{m} \sqrt{a}$$
 1) $\omega$ c'=3.1(rad/s),

 $\omega_{m} \sqrt{a}$  1) $\omega$ c'=3.1(rad/s),

 $\omega_{m} \sqrt{a}$  4)10lga+L( $\omega$ c)=0

 $\omega_{m} \sqrt{a}$  4)10lga+L( $\omega$ c)=0

 $\omega_{m} \sqrt{a}$  6)  $\omega$  6)  $\omega$  6)  $\omega$  6

3)
$$\varphi_m = \arcsin \frac{a-1}{a+1} = \theta + \triangle \theta = 45-17.9+5$$
4) $10\log = L(\omega c)$ 
6)  $\omega c$ 

$$aG_c(s) = \frac{1+aTs}{1+Ts}$$

$$T = \frac{1}{\omega_m \sqrt{a}}$$

校正后开环传递函数为 $G_c(s)G(s)$ 

# 校验:

串联超前校正的局限性:

- 1、由于串联超前网络会使 $\omega_c$ " 比原 $\omega_c$ 增大,当需补偿相角超前量过大时,会使 a 取的很大, $\omega_c$ "过高,对于有些系统克服高频噪声不利。
- 2、对于固有系统频率特性在截止频率相角迅速减小系统,不宜用超前校正。

#### 三、串联迟后校正

要点:迟后校正是利用迟后网络的较高频率衰减特性,使已校正的系统截止频率下降,从而使系统获得足够的相角裕度。应使迟后校正发生在较低频段,使系统幅频特性早过0dB。

步骤:

- (1)根据稳态误差要求,确定K;
- (2)画出固有系统对数频率特性,确定其 $\omega_c$ ,  $\gamma$  和h。
- (3)根据相角裕度  $\gamma$  "要求,选择已校正系统的截止 频率  $\alpha$  。"。

考虑到迟后网络在 $\omega_c$ "会产生一定的相角迟后 $\varphi_c(\omega_c$ ")

即
$$\gamma$$
"= $\gamma(\omega_c$ ")+ $\varphi_c(\omega_c$ ") 
$$\varphi_c(\omega_c$$
")可先取- $6^0$ 

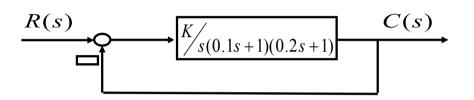
(4)确定迟后参数 b和T, (T要考虑实现可能)

$$20 \lg b + L'(\omega_c") = 0$$

$$\frac{1}{bT} = 0.1\omega_c"$$

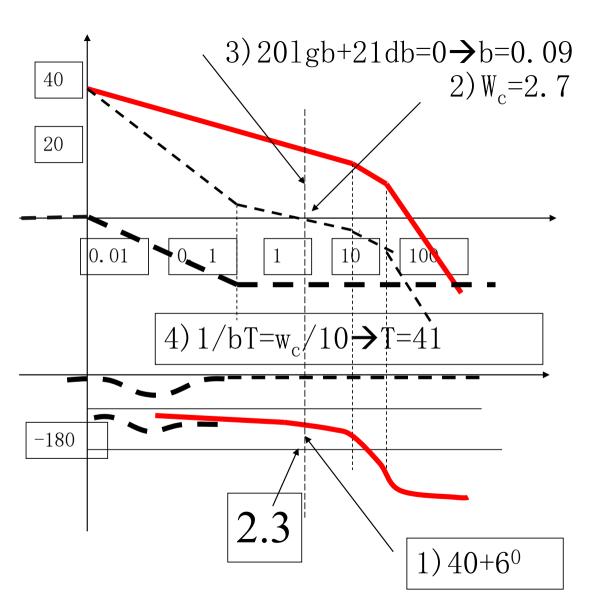
(5)验算已校正系统的幅值裕度和相角裕度。

例6-4、如图,要求静态速度误差系数不小于30,幅值裕度不小于10dB,相角裕度不小于40<sup>0</sup>,截止频率不小于2.3rad/s



解:1)首先确定K值.

故固有传递函数为:  $G(s) = \frac{30}{s(0.1s+1)(0.2s+1)}$ 



说明未校正系统不稳定,此系统即为截止频率处相角迅速减小的情况,不宜采用超前校正。

$$\gamma''(\omega_c'') = 90^0 - arctg(0.1\omega_c'') - arctg(0.2\omega_c'')$$

取
$$\gamma = 40 + 6^0$$
(未校正时),得 $\omega_c$ "= 2.7 $rad/s$ 

查 $L'(\omega_c")$ ,得当 $\omega_c"=2.7rad/s$ 时, $L'(\omega_c")=2.1dB$ 

曲 20 lg 
$$b + L'(\omega_c") = 0 \Rightarrow 20$$
 lg  $b = -21$ , 得  $b = 0.09$  再由  $\frac{1}{bT} = 0.1\omega_c"$  得  $T = \frac{10}{\omega_c"b} = 41$  (s)

$$\therefore G_{c}(s) = \frac{1 + bTs}{1 + Ts} = \frac{1 + 3.7 s}{1 + 41 s}$$

此时:

$$\gamma = 90^{\circ} + arctg(3.7\omega_c") - arctg(41\omega_c") - arctg(0.1\omega_c")$$

$$-arctg(0.2\omega_c") = 41.3^{\circ}$$

为较为精确的确定幅值裕度,此时应试算出 $\omega_g$ ",即校正后的 $\phi(\omega)$ 过180<sup>0</sup>时的 $\omega$ 值,试算得 $\omega_c$ " = 6.8 rad/s。求得幅相裕度为14dB,符合要求。

- (1)迟后校正利用的是迟后网络的较高频率衰减特性,应注意1/bT离 $\omega_c$ "足够远(10倍),以减少其相角迟后的影响。
- (2)在现实中, 若T过大, 往往实现较为困难。

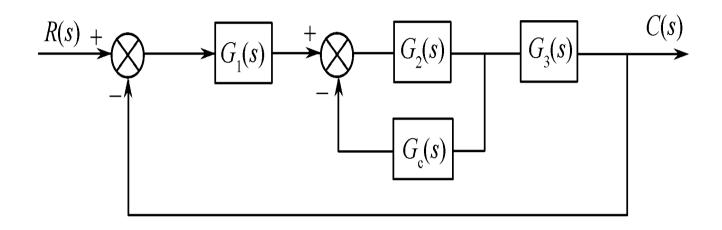
串联迟后与串联超前的异同:

相同点:提高系统稳态特性,同时增大相角裕度。

不同点:

- (1)超前——利用相角超前特性。 迟后——利用幅值高频衰减特性。
- (2) 无源网络中,超前需附加增益,迟后不需要附加增益。
- (3) 超前带宽大于迟后校正带宽。

# 六、反馈校正



反馈校正系统方框图

## 反馈校正的设计

$$G(s) = G_{1}(s)G_{2B}(s)G_{2}$$

$$= \frac{G_{1}(s)G_{2}(s)G_{3}(s)}{1 + G_{2}(s)G_{c}(s)}$$

$$= \frac{G_{1}(s)G_{2}(s)G_{3}(s)}{1 + G_{2}(s)G_{c}(s)}$$

$$|G_{2}(j\omega)G_{c}(j\omega)| >> 1$$

$$G(j\omega) \approx \frac{G_{1}(j\omega)G_{2}(j\omega)G_{3}(j\omega)}{1 + G_{2}(j\omega)G_{c}(j\omega)} = \frac{G_{1}(j\omega)G_{3}(j\omega)}{G_{c}(j\omega)}$$

 $G_2(j\omega)$ 部分的特性几乎被反馈校正环节的特性取代

 $G_{c}(j\omega)$ 

# § 6.4 采用根轨迹法进行串联校正

## 6.4.1 串联超前校正

假设一个系统在所要求的增益下是不稳定的,或 虽稳定,但系统的瞬态响应特性较差(超调量过大、 调节时间过长)时,就应对根轨迹进行校正,以便使 闭环系统的极点位于根平面上希望的位置上。

# 例6-2 设单位反馈系统开环传递函数为

$$G(s) = \frac{12}{s(s+2)}$$

要求系统超调量 $M_p \le 20\%$ ,过渡过程时间 $t_s \le 1s$ ,试确定校正装置 $G_c(s)$ 。

主导极点 
$$p_{1,2} = -3.5 \pm j6.06$$
 
$$t_s = \frac{3.5}{\zeta \omega_n}$$
 
$$s_{1,2} = -\zeta \omega_n \pm \omega_n \sqrt{\zeta^2 - 1}$$

$$G(s)H(s) = G_{c}(s)\frac{12}{s(s+2)} = \frac{s - (-z)}{s - (-p)}\frac{12}{s(s+2)}$$

$$\{\angle(sd+z) - \angle(sd+p)\} + \{-(\angle(sd-0) + \angle(sd+2))\} = \pm(2k+1)\pi$$

$$\varphi_{c} = 44^{\circ} \qquad -224^{\circ}$$

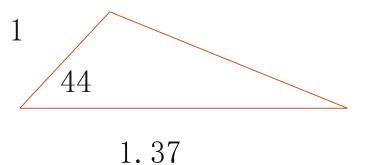
3) 确定极点

$$|K_c \frac{s - z}{s - p}| \frac{12}{s(s+2)}| = 1$$

$$\mu = \left| \frac{s - z}{s - p} \right| = \left| \frac{s(s + 2)}{12K_c} \right|_{s = \pm \frac{1}{2}} \leq \frac{1}{2} \left| \frac{s}{s} \right|_{s = \pm \frac{1}{2}} \leq \frac{1}{2} \left| \frac{$$

$$=1.37_{Kc=5}$$

$$=2.2_{Kc=8}$$



为补偿超前校正装置的幅值衰减,再串入一个放大倍数为*Kc*的补偿放大器。校正后系统的开环传递函数为

$$G_c(s)G_0(s)K_c = \frac{(s+3.4)60}{(s+8.9)s(s+2)}$$

4)校验系统的性能指标,如果系统不能满足要求指标,适当调整零、极点位置

通过此例可归纳出用根轨迹法设计超前校正装置的步骤为:

- (1) 根据要求的性能指标,确定希望主导极点的位置;
- (2)绘制原系统根轨迹,如果根轨迹不能通过希望的闭环主导极点,则表明仅调整增益不能满足给定要求,需加校正装置。如果原系统根轨迹位于期望极点的右侧,则应串入超前校正装置;

3) 计算超前校正装置应提供的超前相角

$$\varphi_c = \pm (2k+1)\pi - \angle G_0(s_d)$$

- (4) 按式求校正装置零、极点位置;
- (5) 由幅值条件,确定校正后系统增益;
- (6) 校验系统的性能指标,如果系统不能满足要求指标,适当调整零、极点位置。如果需要大的静态误差系数,则应采用其他方案。

## 6.4.2 串联滞后校正

当系统具有满意的动态特性,但其稳态性能不令人满意是时,校正的目的主要是为了增大开环增益,且不应使瞬态特性有明显的变化,故常采用滞后校正。

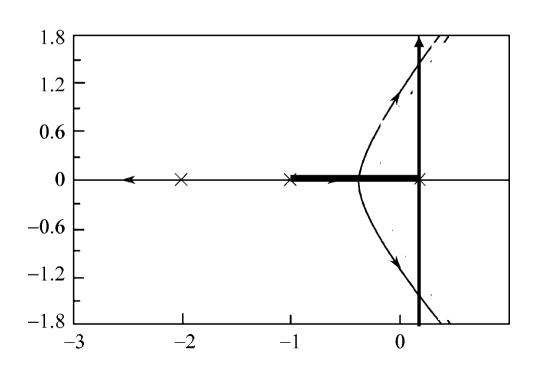
#### 例6-3 已知单位反馈系统的开环传递函数

$$G_0(s) = \frac{K}{s(s+1)(s+2)}$$

要求系统满足阻尼比 $\zeta=0.5$ ,无阻尼自然振荡频率

$$\omega_n = 0.67 \, rad /$$
 ,静态速度误差系数  $K_v \ge 5 \, s^{-1}$  ,  
试确定校正装置。

## 解(1)作出原系统根轨迹如图6-23所示。

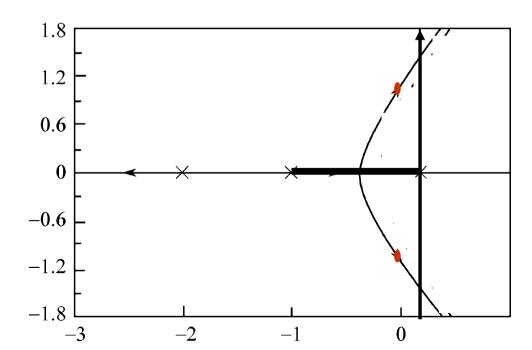


## 解(1)作出原系统根轨迹如图6-23所示。

(2) 求得希望的闭环极点

$$S_d = -0.33 \pm j0.58$$

其在根轨迹上, 其系统动态特性满足要求。



#### 解(1)作出原系统根轨迹如图6-23所示。

(2) 求得希望的闭环极点

$$S_d = -0.33 \pm j0.58$$

其在根轨迹上, 其系统动态特性满足要求。

(3)由幅值条件,确定原系统在希望极点上的增益

$$K = |s(s+1)(s+2)|_{s=s_d} = 1.06$$

$$K_v = \lim_{s \to 0} s \frac{1.06}{s(s+1)(s+2)} = 0.53$$

(4) 为满足静态速度误差系数  $K_{v}$ '= 5 的要求, 采用滞后校正,计算

$$\beta = \frac{K_{v}'}{K_{v}} = \frac{5}{0.53} = 9.4$$

$$\beta = 10$$

则滞后校正装置

取

$$G(s) = \frac{s + 0.1}{s + 0.01}$$

S + 0.01 S + 0.0

不能太小

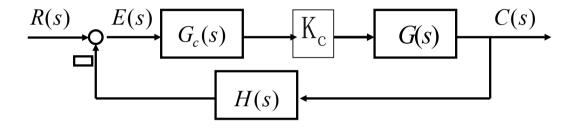
原则: 当s很小时10倍, 当s较大时影响较小

$$G(s) = \frac{10s+1}{100s+1} = 0.1 \frac{s+0.1}{s+0.01}$$

$$(6) 校正后系统开环传递函数
 Kv'= 5
 Gc(s)G0(s) = 0.1 \frac{K_cK(s+0.1)}{s(s+1)(s+2)(s+0.01)}$$
 $K:1.06-->0.98$ 
 $K_c = -0.25 \pm j0.51$ 

1.8

#### 7) 校验



$$K_{v} = \lim_{s \to 0} sG_{c}(s)G_{0}(s) = \lim_{s \to 0} 0.1 \frac{10*0.98(s+0.1)}{s(s+1)(s+2)(s+0.01)} = 4.9$$

滞后校正的设计步骤为:

- (1) 做出原系统的根轨迹;
- (2) 根据要求的瞬态响应指标,确定希望的闭环主导极点;
  - (3) 由幅值条件,确定原系统在希望极点上的增益

- (4) 确定满足性能指标,而应增大的误差系数值;
- (5) 由应增大的误差系数值确定校正装置
- (6)确定滞后校正装置的零、极点。原则是使零、极点靠近坐标原点,且二者相距倍;
- (7) 绘出校正后系统的根轨迹,并求出希望的主导极点,校验系统性能

- (8) 由希望的闭环极点,根据幅值条件,适当调整放大器的增益;
- (9) 校验校正后系统各项性能指标,如不满足要求,可适当调整校正装置零、极点。