#### 无源校正装置:

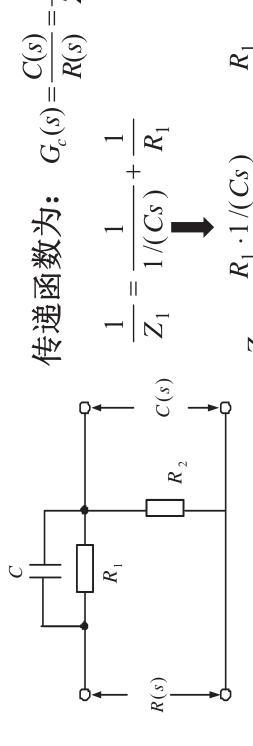
常由RC无源网络构成,结构简单,成本低廉,但 阻抗较低,输出阻抗又较高。常常需要附加放大器,以补偿其幅值衰减,并进行阻抗匹配。 会使信号在变换过程中产生幅值衰减, 且其输入

#### 有源校正装置:

常由运算放大器和RC网络组成,其参数可以根据 需要调整,在工业自动化设备中,经常采用由电动(或气动)单元构成的PID控制器。

#### 常用校正装置及其特性 **86-3**

具有相位超前特性(即相频特性φ>0)的校 (又称为"微分校正装置" 正装置叫相位超前校正装置 相位超前校正装置:



選逐数为: 
$$G_c(s) = \frac{C(s)}{R(s)} = -\frac{1}{1}$$

$$\frac{1}{1} = \frac{1}{1/(Cs)} + \frac{1}{R_1}$$

 $Z_2 = R_2$ 

 $R_1Cs+1$ 

 $R_1 + 1/(Cs)$ 

(a)

$$G_{c}(s) = lpha \left( rac{ au_{S} + 1}{lpha au_{S} + 1} 
ight) \qquad au = R_{1}C$$

$$\alpha = \frac{R_2}{R_1 + R_2} < 1 \qquad \alpha h \text{ thin } \bar{x}$$

频率特性: 
$$G_c(j\omega) = \alpha \left( \frac{j\omega\tau + 1}{j\omega\alpha\tau + 1} \right)$$
  $\varphi_c = arctg(\tau a)$ 

$$\varphi_c = arctg(\tau\omega) - arctg(\alpha\tau\omega)$$

/ 超前校正网络的特点:

$$L(\omega)/dB$$
  $\frac{1}{\tau}$   $\frac{1}{\sqrt{\alpha}\tau}$   $\frac{1}{\alpha\tau}$   $\frac{1}{\omega}$   $\omega$ 

$$\frac{d\,\varphi_{c}}{d\,\omega} = 0 \to \omega_{m} = \frac{1}{\tau\sqrt{\alpha}}$$

$$\varphi_{\rm m} = \arcsin \frac{1-\alpha}{1+\alpha}$$

微分效应

 $20 \lg \alpha$ 

 $\mathcal{S}_m$ 

 $\phi(\omega)$ 

06

2. 利用相角超前特性来增大系 统的相角裕度γ, 以达到改善系 统瞬态响应的目的。

正的相角特性

 $\varphi_m$ 

45°

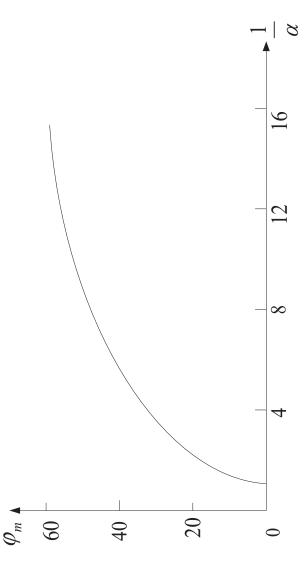
▼求校正装置的φm出现在系统的剪切频率m,处。

而使系统低频响应的增益衰减 3. 具有高通滤波特性,

4. 最大超前角φ<sub>m</sub>仅与α有关, 其关系可用曲线表示

$$\varphi_{\rm m} = \arcsin \frac{1 - \alpha}{1 + \alpha}$$

$$=\frac{1-\sin\varphi_m}{1+\sin\varphi_m}$$



随着α的减小,φ"是增加的,但最大不能超过900

由于φ"较大时对应的α较小, 低频衰减较大, 稳态性能下降。 因此, ф"不宜太大, 一般取ф" <600。

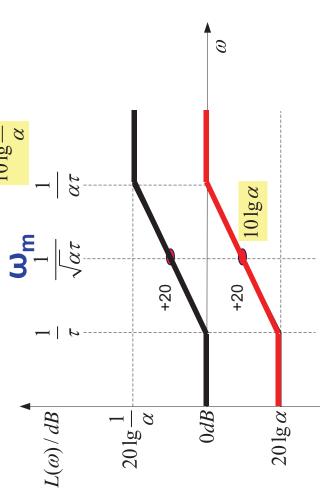
如果要求 pm >600, 由两级超前或三级超前网络构成。

#### 5. 增枯补偿

: α <1, 造成对开环增益的衰减, L(ω)=201gα, 为了使系统串联 个放大系数1/α的放大器来补偿。进行补偿后的超前校正装置传 超前校正装置后,开环增益不变,低频L(w)=0dB,这时应附加

 $\alpha \pi + 1$ 1 + S2 $\alpha \tau s + 1$  $\pi + 1$  $G_{c}(s) = -G_{c}(s) = -\alpha$ 

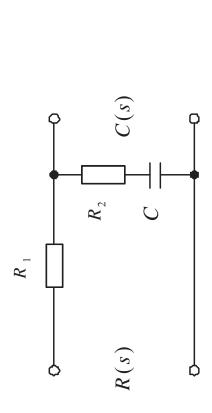
 $\frac{101g^{\frac{1}{\alpha}}}{\alpha}$ 



系统的抗干扰能力下降了一 高频段抬高了。

#### 2.相位滞后校正装置

具有相位滞后特性(即相频特性φ(ω)<0)的校正装置叫滞 后校正装置(又称之为积分校正装置)。



$$G_c(s) = \frac{C(s)}{R(s)} = \frac{Z_2}{Z_1 + Z_2}$$

$$Z_1 = R_1 \qquad Z_2 = R_2 + \frac{1}{Cs}$$

$$G_c(s) = \frac{\tau s + 1}{\beta \tau s + 1}$$

式中: 
$$r=R_2C$$
  $\beta = \frac{R_1 + R_2}{R_2} > 1$ 

频率特性:

$$G_c(j\omega) = \frac{j\omega\tau + 1}{j\omega\beta\tau + 1}$$

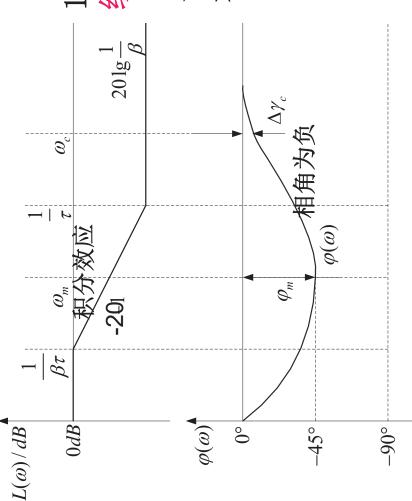
 $\varphi_c = arctg(\tau\omega) - arctg(\beta\tau\omega)$ 

相位滞后校正特点:

-1. 具有低通滤波特性, 使系统高频响应的增益衰减,

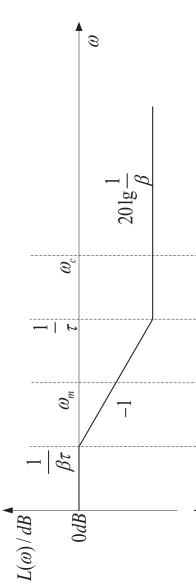
公低通滤波器对低频信号具有较强的放大能力,从而可以降低系统的稳态误差;

☆β值越大,高频段衰减的能力越强,抑制噪声的能力愈强,通常选β=10,β太大,不容易实现



2. 最大相位滞后角φm发生在wm处

 $\varphi_c = arctg(\tau\omega) - arctg(\beta\tau\omega)$ 



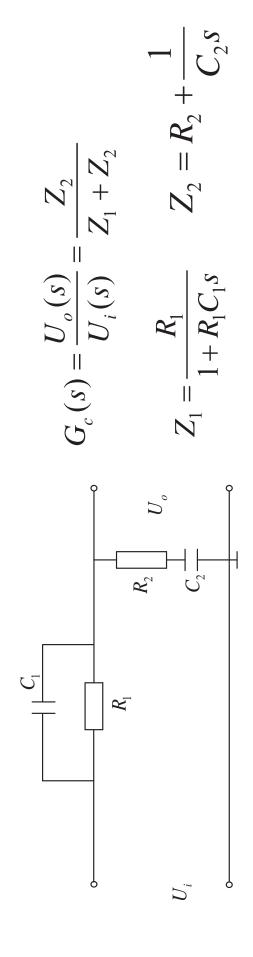
$$\frac{d\varphi_c}{d\omega} = 0 \to \omega_m = \frac{1}{\sqrt{\beta}\tau}$$
$$\varphi_m = -\tan^{-1}\frac{\beta - 1}{2\sqrt{\beta}}$$

如果%<希望的y, ω。>希 望的 m。,可以采用滞后 校正。  $\boldsymbol{\varepsilon}$  $\Delta \gamma_c$  $\phi(\omega)$  $\phi_m$  $\phi(\omega)$ 0-45° -06°

公降低系统的剪切频率, 来增大系统的相角裕度, 提高系统的相对稳定性和 平稳性, 瞬态响应的速度 要变慢;

注意: 在应用时, mm 《wc

## (翁分 - 配分校正) 3.相位滞后-超前校正装置



$$G_c(s) = \frac{Z_2}{Z_1 + Z_2} = \frac{(1 + R_1C_1s)(1 + R_2C_2s)}{(1 + R_1C_1s)(1 + R_2C_2s) + R_1C_2s}$$
$$= \frac{(\tau_1s + 1)(\tau_2s + 1)}{\tau_1\tau_2s^2 + (\tau_1 + \tau_2 + \tau_{12})s + 1}$$

$$au_1 = R_1 C_1$$
  $au_2 = R_2 C_2$   $au_{12} = R_1 C_2$ 

$$G_c(s) = \frac{(\tau_1 s + 1)(\tau_2 s + 1)}{\tau_1 \tau_2 s^2 + (\tau_1 + \tau_2 + \tau_{12})s + 1}$$

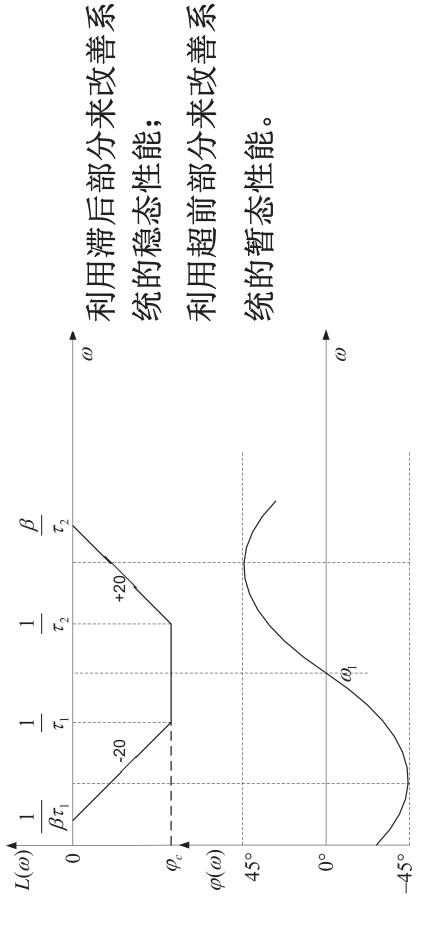
滞后-超前网络的传递函数变为

$$G_{c}(s) = \frac{(\tau_{1}s + 1)(\tau_{2}s + 1)}{(T_{1}s + 1)(T_{2}s + 1)} = \frac{(\tau_{1}s + 1)(\tau_{2}s + 1)}{(\beta\tau_{1}s + 1)(\frac{\tau_{2}}{\beta}s + 1)}$$

其中 
$$T_1T_2 = \tau_1\tau_2$$
  $\frac{T_1}{\tau_1} = \frac{\tau_2}{T_2} = \beta$   $T_1 > \tau_1 > \tau_2 > T_2$   $\beta > 1$ 

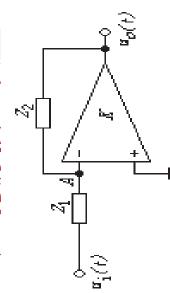
$$G_{c}(s) = \frac{(\tau_{1}s + 1)(\tau_{2}s + 1)}{(\beta\tau_{1}s + 1)(\frac{\tau_{2}}{\beta}s + 1)}$$

β>1, 滞后-超前网络的波德图如图所示。  $T_1 > \tau_1 > \tau_2 > T_2$ 



**86-3** 

#### 1、 有源校正装置



- 常由运算放大器和RC网络共同组成;
- 该装置自身具有能量放大与补偿能力
- 输入阻抗高,输出阻抗低,易于进行阻

使用范围与无源校正装置相比要广泛得多

常用反相输入。 般组成负反馈电路时,

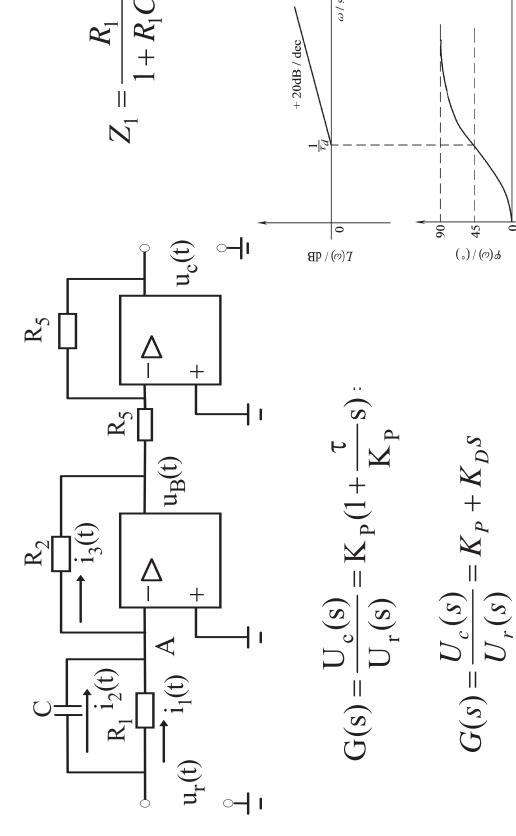
相加点A漏电流 分析它的工作特性时,假设其为理想运放, 为零,则运算放大器的传递函数为

$$G(s) = -\frac{Z_2(s)}{Z_1(s)}$$

改变式中 $Z_1(s)$ 和 $Z_2(s)$ 就可得到不同的传递函数。

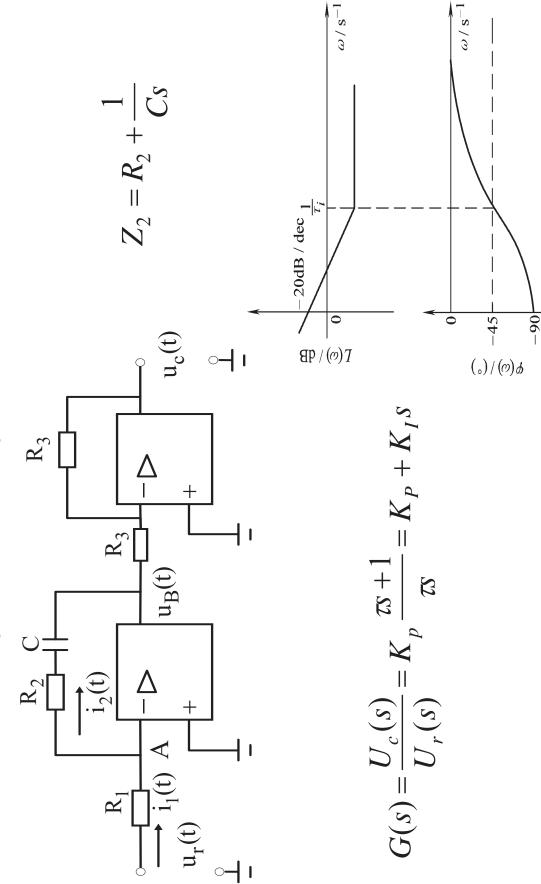
#### 那 一 初 一 初 **86-3**

## . 有源PD控制器

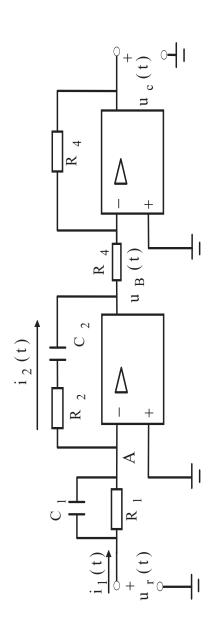


(°)/(w)\$

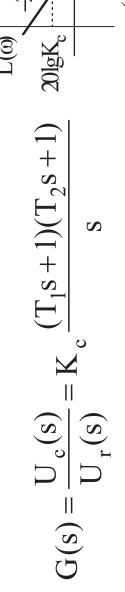
## 2. 有源PI控制器(滞后校正装置)

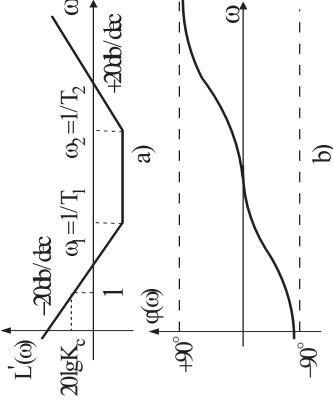


### 超前 3. 有源PID控制器(滞后



$$Z_1 = \frac{R_1}{1 + R_1 C_1 s}$$
$$Z_2 = R_2 + \frac{1}{C_2 s}$$







频率法) 1. 设计校正装置的方法(根轨迹法、 (伯特图法校正系统 频率法设计校正装置的依据

(伯特图法校正系统) 频率法设计校正装置的方法

1. 设计校正装置的方法

◆ 根轨迹法:

用于系统分析是方便的; 但用于设计校正会比较 复杂和难解。

◆ 频率特性法(伯特图法):

是一种比较简单实用的方法

频率法设计校正装置的依据(伯特图法校正系统)

(1) 绘制系统固有部分的开环伯特图;

列出控制系统需要满足的性能指标; (2)

从性能指标要求去确定系统校正后的开环伯特 (3)

图, 亦称为期望特性;

(4) 求得校正装置的伯特图并按此予以实现

#### 在認証

时域指标: 超调量 $M_p$ 、调整时间 $t_s$ 、峰值时间 $t_p$ 、上升时间tr等 a)

#### b) 频域指标:

① 开环: 剪切频率ω。、相角裕度γ及增益裕度GM

② 闭环: 谐振峰值Mr、谐振频率ωr及带宽ωb

# 伯特图法校正系统采用开环频域性能作为性能指标:

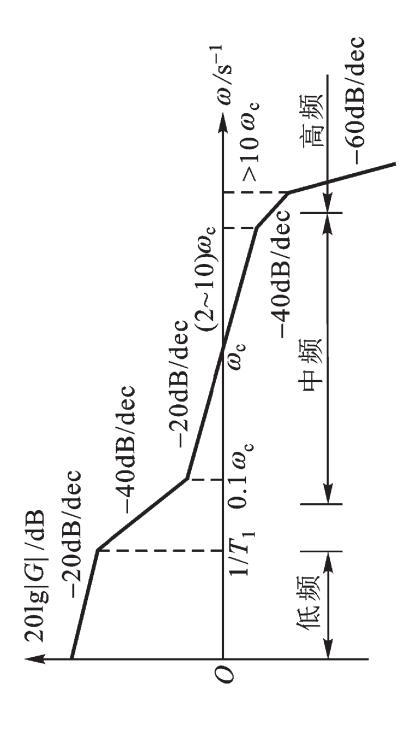
→ 系统的相对稳定性和平稳性 相角裕量γ

剪切频率ω。 → 系统的响应速度

开环增益K → 系统的稳态误差

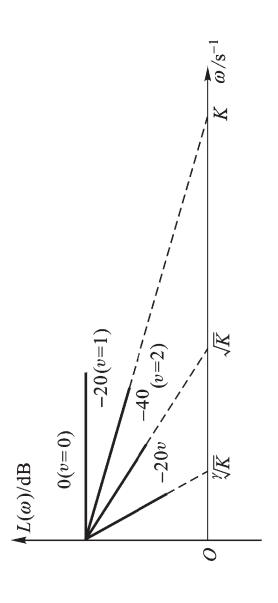
#### 期望特性

通常将其分为三个 根据期望特性设计校正装置时, 频段考虑



- 1) 低频段:L(ω)的近似曲线在第一个转折频率之前的区段 这一段的特性完全由积分环节和开环增益决定。
- $\prod_{i=1}^{n_1} (T_j s + 1) \prod_{l=1}^{n_2} (T_l^2 s^2 + 2\zeta_l T_l s + 1)$  $(\tau_i s + 1) \prod_{i=1}^{m_2} (\tau_k^2 s^2 + 2\zeta_k \tau_k s + 1)$  $G_k(s) = \frac{K}{s^v} \times \frac{\mathbf{LL}}{\frac{n_1}{s}}$

在低频段有 
$$G_k(j\omega) = \frac{K}{(j\omega)^v} \times G_n(j\omega) \approx \frac{K}{(j\omega)^v}$$
  $G_k(s) \approx K/s^v$ 



低频段反映了系统 的稳态性能

# 86-4 校正装置设计的方法和依据

2)中频段: ω。周围的区段.

若中频段以-20dB/dec过零, 且h较宽

-20dB/dec



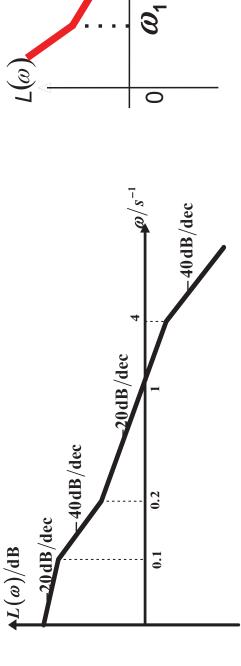
若中频段以-40dB/dec过零, 且h较窄

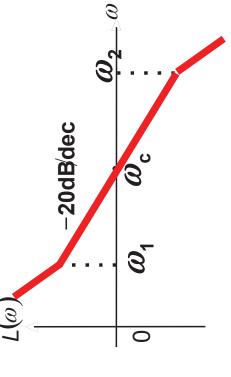
$$G_K(s) = \frac{K}{S^2} = \frac{\omega_c^2}{S^2}$$
  $\longrightarrow$   $G_B(s) = \frac{\omega_c^2}{S^2 + \omega_s^2}$ 

阶跃响应为等幅振荡。

平稳性和快速性 中频段反映了系统的动态性能:

# 3) 高频段: 在L(w) 曲线中频段以后的区段



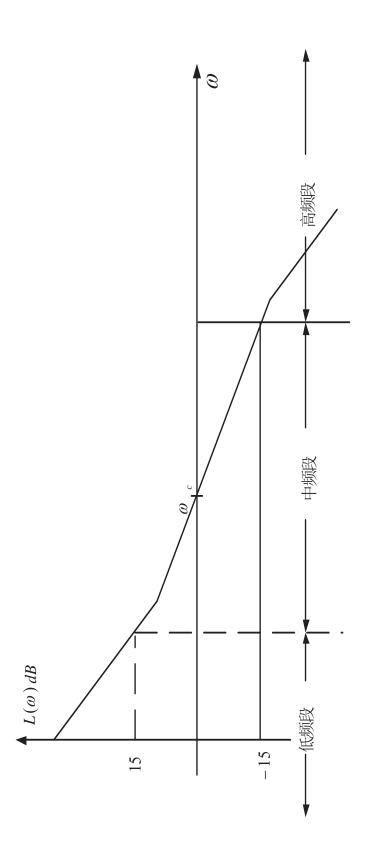


直接反映了系统 高频特性的分 对输入高频干扰信号的抑制能力。 系统抗干扰能力越强。 系统开环L(w)在*高频段*的幅值, 贝值越低,

高频段反映了系统的抗扰能力。

系统的开环频率期望特性应为:

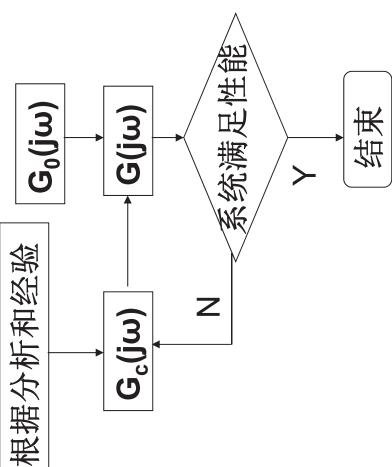
使低频段的增益满足稳态精度要求;中频段对数幅频的斜率一般应为-20dB/dec,并具有所要求的剪切率高频段迅速衰减,以减小噪声的影响. 特性的斜率一般应为-20dB/dec, m。高频段迅速衰减,以减小噪声



2. 频率法设计校正装置的方法

原系统频率特性+校正装置频率特性=期望频率特性  $G(j\omega)$  $G_{c}(j\omega)$  $G_0(j\omega)$ 

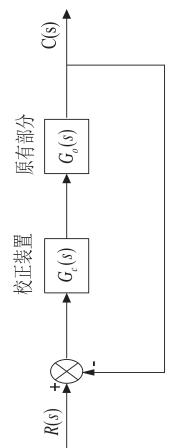
根据分析和经验, 选取合适的校正装置, 使校正后的系统满足 性能要求。



### 一、 串联相位超削核正

$$G(s) = G_o(s) \bullet G_c(s)$$

$$G_{c}(s) = \left(\frac{\tau s + 1}{\alpha \tau s + 1}\right)$$



此,要求校正装置最大的相位超前角qm出现在系统的剪 基本原理:是利用超前校正装置的相角超前特性来增大 系统的相角裕度λ,以达到改善系统瞬态响应的目的。) 切频率处。

关键: 超前校正装置的最大超前角频率ωm等于校正 后系统要求的剪切频率w。, 即取w。=wm

$$201g |G(j\omega)| = 201g[|G_0(j\omega) \cdot G_c(j\omega)|]$$

$$L(\omega) = 201g |G_0(j\omega)| + 201g |G_c(j\omega)| = L_0(\omega) + L_c(\omega)$$

设计超前校正装置的步骤(1)-(8)

原系统频率特性+校正装置频率特性=期望频率特性

$$G_0(j\omega)$$
  $G_c(j\omega)$ 

 $G(j\omega)$ 

(1)-(2)确定**G<sub>0</sub>(s)**频率特性(Bode图)

(3)-(6)按性能指标确定经增益补偿后超前校正装置中的参数

根据分析和经验 Go(jw)

$$G_c(s) = \frac{1}{\alpha} \cdot \alpha \left( \frac{\tau s + 1}{\alpha \tau s + 1} \right) = \left( \frac{\tau s + 1}{\alpha \tau s + 1} \right)$$

<u>G(is)</u>

(<u>က</u>[)့၅

 $z = \frac{1 - \sin \varphi_m}{1 + \sin \varphi_m} \qquad \omega_m = \frac{1}{\tau \sqrt{\alpha}}$ 

N 系统满足性能 外 状。

(1)-(8)确定"校正后"**G(s)**期望频率 Bode图,并检验其是否满足性能要求。

#### **紫桑法串联校正的设计 §6-5**

$$201g |G_0(j\omega_c)| = -201g |G_c(j\omega_c)|$$
  
=  $-101g(1/\alpha)$ 

$$i \bullet (4) \bullet \alpha$$

$$\alpha = \frac{1 - \sin \varphi_m}{1 + \sin \varphi_m}$$

确定校正后期望系统的 ö。 ,使其为最大相角ф 所对

应的频率∞™

例6-5-1



$$\omega_{\mathrm{m}} = \frac{1}{7}$$

$$G(s) = G_{o}(s) \bullet G_{c}(s) = \begin{bmatrix} G_{c}(s) & G_{c}(s) &$$

$$\omega_{\mathrm{m}} = \frac{1}{2}$$

 $\pi s + 1$ 

 $\alpha \tau s + 1$ 

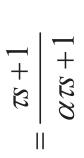
$$G(s) = G_o(s) \bullet G_c(s)$$

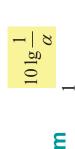
$$\omega_{c}=\omega_{m}$$

$$G_c(s) = \frac{1}{\alpha} \cdot \alpha \frac{\tau s + 1}{\alpha \tau s + 1}$$

$$201g |G_0(j\omega_c)| + 201g |G_c(j\omega_c)| = 0$$

 $201g|G(j\omega_c)| = 201g[|G_0(j\omega_c) \cdot G_c(j\omega_c)|] = 0$ 



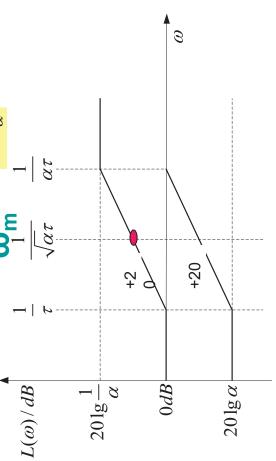






 $201g|G_0(j\omega_m)|=-201g|G_c(j\omega_m)|$ 

 $=-10\lg(1/\alpha)$ 



#### **紫桑法串联校正的设计 §6-5**

例: 设一系统的开环传递函数: G<sub>0</sub>(s)=.

S(S+1)

若要使系统的稳态速度误差系数K<sub>v</sub>=12,相位裕量 γ≥40°, 试设计一个串联超前校正装置。

解: (1) 根据稳态误差要求,确定开环增益K - = 12

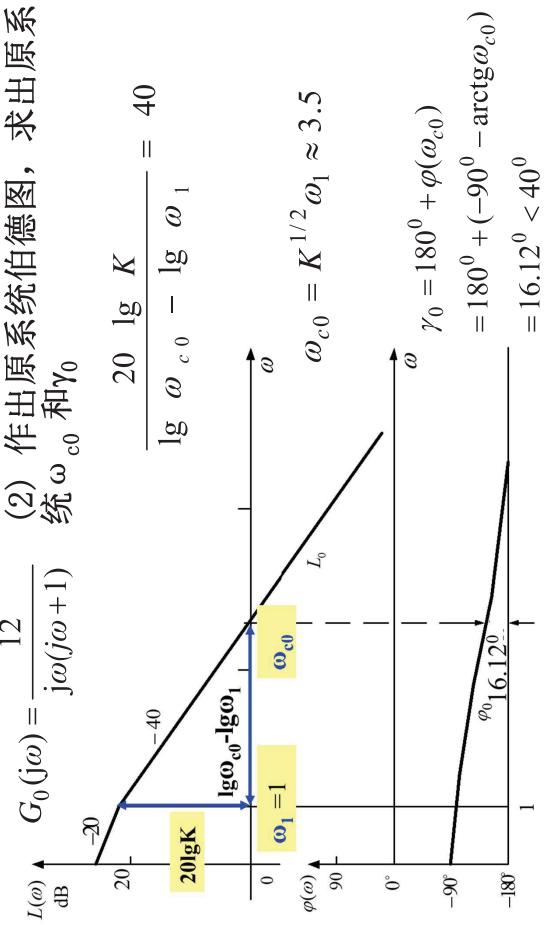
 $K_v = \limsup_{s \to 0} G_0(s) = \lim_{s \to 0} \frac{\tilde{}}{s(s+1)}$ 

**K=12** 品品

 $j\omega(j\omega+1)$  $G_0(j\omega) = -$ 校正前系统的频率特性

#### **数外法串联校正的设计 §6-5**

 $G_0(\mathrm{j}\omega) = -$ 



(3)根据对相角裕量的要求 $\gamma_{\mathbb{F}}$ , 估算需产生的最大相 角超调量pm

$$\varphi_m = \gamma_{\mathbb{B}} - \gamma_0 + \varepsilon$$

增量ε(一般取50~200)是为了补偿校正后系统剪切频率ω。增大(右移)所引起的原系统相位迟后。

若在wco处衰减变化比较快, e的取值也要随之增大 甚至要选用其它的校正装置才能满足要求

$$\phi_m = 40^{\circ} - 16.12^{\circ} + 6.12^{\circ} = 30^{\circ}$$

(4)根据φ<sub>m</sub>确定α值

$$\alpha = \frac{1 - \sin 30^{\circ}}{1 + \sin 30^{\circ}} = 0.333$$

(5) 应使校正后系统的剪切频率。。正好在最大相角q"所 对应的频率ω 处, 即取: ω ε=ω μ

 $201g|G_0(j\omega_c)| = -201g|G_c(j\omega_c)|$  $\omega_c = (1/\alpha)^{1/4} \omega_{c0}$  $\lg \omega_c - \lg \omega_{c0}$ 10  $\lg(1/\alpha)$ = 4.55 rad/s $=-10\lg(1/\alpha)$  $10lg(1/\alpha)$ 3 Igw<sub>c</sub>−lgw<sub>c0</sub>  $\omega_{c0} = 3.5$  $I(\varnothing)$ 

如果 $\gamma_0 \langle -\gamma_{\overline{y}}, \omega_{c_0} \langle -\overline{A}$ 望的

ω。, 可以采用超前校正

## (6) 确定超前校正装置

$$\omega_{\rm m} = \frac{1}{\tau \sqrt{\alpha}}$$
  $\tau = \frac{1}{\omega_m \sqrt{\alpha}} = 0.38$ 

于是超前校正装置的传递函数为

$$G_c(s) = \left(\frac{\pi s + 1}{\alpha \pi s + 1}\right) = \frac{0.38s + 1}{0.126s + 1}$$

$$\frac{1}{\omega_1} = \frac{1}{-} = 2.6rad/s$$

$$G_c(s) = \left(\frac{\pi s + 1}{\alpha \pi s + 1}\right) = \frac{0.38s + 1}{0.126s + 1}$$

$$\omega_2 = \frac{1}{\alpha \pi} = 7.9rad/s$$

(7) 校正后系统的开环传递函数

$$G(s) = G_c(s)G_0(s) = \frac{12(0.38s + 1)}{s(s+1)(0.126s + 1)}$$

