第三章线性系统的时域分析法

第一节 系统时间响应的性能指标

第二节 一阶系统的时域分析

第三节 二阶系统的时域分析

第四节 高阶系统的时域分析

第五节 线性系统的稳定性分析

第六节 线性系统的稳态误差计算

第七节 控制系统时域设计

七、减小或消除稳态误差的措施

为了减小系统在输入信号和扰动作用下的稳态误差

- 1) 增大系统开环增益,或增大扰动作用点之前系统的前向通道增益;
- 2) 在系统前向通道或主反馈通道设置(增加)串联积分环节;

注意:

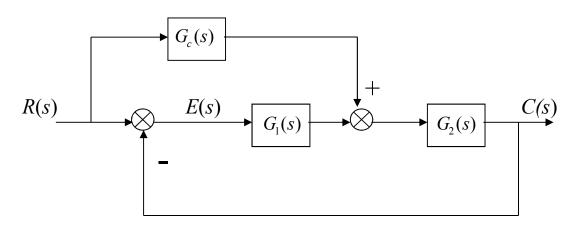
- 1) 开环放大系数不能任意增大,否则系统将可能不稳定;
- 2) 串联的积分环节一般不超过2;

七、减小或消除稳态误差的措施

其它方法?

- 3)采用串级控制,主回路作为恒值控制,内回路(副回路)作为随动控制,对进入副回路的扰动具有较强抑制能力。
- 4)采用复合控制方法,加入前馈通路,构成前馈+反馈,主要抑制低频强扰动。

在图示系统中,为了消除由R(s)引起的稳态误差,可在原反馈控制的基础上,从给定输入处引出前馈量经补偿装置 $G_c(s)$ 加到系统中。



按给定输入补偿的复合控制

此时系统误差信号的拉氏变换为

$$E(s) = R(s) - C(s) = R(s) - G_2(s)[G_1(s)E(s) + G_2(s)R(s)]$$

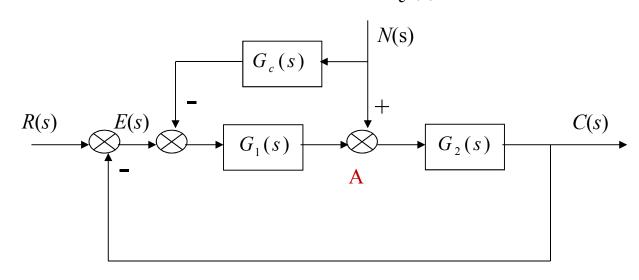
整理得
$$E(s) = \frac{[1 - G_2(s)G_c(s)]}{1 + G_1(s)G_2(s)} \cdot R(s)$$

如果选择补偿装置的传递函数为

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

则系统的给定稳态误差为零。

在图所示系统中,为**消除由N(s)引起的稳态误差**,可在原反馈控制的基础上,**从扰动输入引出前馈量**经补偿装置 G(s) 加到系统中。



按扰动输入补偿的复合控制

若设R(s)=0,则 E(s)=-C(s)

$$C(s) = G_2(s)[N(s) - G_1(s)G_c(s)N(s) - G_1(s)C(s)]$$

经整理得
$$C(s) = \frac{G_2(s)[1 - G_1(s)G_c(s)]}{1 + G_1(s)G_2(s)} \cdot N(s) = -E(s)$$

如果选择补偿装置的传递函数为 $G_C(s) = \frac{1}{G_1(s)}$

则输出不受扰动N(s)的影响,故系统的扰动稳态误差为零。

从结构上看,当满足 $G_c(s) = \frac{1}{G_1(s)}$ 时,扰动信号经两条通道到达A点,两个分支信号正好大小相等,符号相反,因而实现了对扰动的全补偿。

本章结束

作业: 3-4, 3-7, 3-12(1), 3-14, 3-15(1), 3-16(2), 3-18

重要知识点

- 1)一阶、二阶系统单位阶跃响应分析 ☆☆☆☆☆
- 3) 稳态误差(两种定义,不同型别和 *** 输入情况下的稳态误差结果)

第四章 线性系统的根轨迹法

第一节 根轨迹的基本概念

第二节 根轨迹绘制的基本法则

第三节 广义根轨迹

第四节 系统性能分析

第五节 控制系统复域设计

- 阻尼比不同, 闭环特征方程的根的分布不同
- 闭环特征方程的根与系统哪些参数相关 有没有更好的分析自动控制系统性能的方法?
- 根轨迹法是一种图解法,根据系统的开环零、极点分布,用作图方法简便地确定闭环系统的特征根与系统参数的关系,进而对系统的特性进行定性分析和定量计算。
- ▶ 根轨迹法是<mark>经典控制理论</mark>中对系统进行分析和综合的基本 方法之一,1984年,伊文思。
- ▶本章主要介绍根轨迹的概念,绘制根轨迹的基本规则和用根轨迹分析自动控制系统性能的方法。

一、根轨迹图

根轨迹图是开环系统(传递函数)某一参数由零变化到无穷大时闭环系统特征方程的根(即闭环极点)在*s*平面上的变化轨迹。

例 已知单位负反馈系统的开环传递函数为

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

分析随系统参数 K_r 的变化系统闭环特征方程的根在s平面上的分布。

解 系统的闭环传递函数
$$\Phi(s) = \frac{C(s)}{R(s)} = \frac{G(s)}{1 + G(s)H(s)} = \frac{K_r}{s^2 + 2s + K_r}$$

系统的特征方程:
$$s^2 + 2s + K_r = 0$$
 $s_{1,2} = -1 \pm \sqrt{1 - K_r}$

设 K_r 的变化范围是〔0, ∞),

$$S_{1,2} = -1 \pm \sqrt{1 - K_r}$$

当 $0 < K_r < 1$ 时, S_1 与 S_2 为不相等的两个负实根;

当 $K_r = 1$ 时, $S_1 = S_2 = -1$ 为等实根;

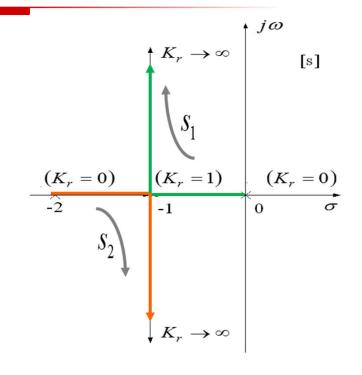
当 $1 < K_r < \infty$ 时, $s_{1,2} = -1 \pm j \sqrt{K_r - 1}$ 为一对共轭复根,其实部都等于 -1,虚部随 K_r 值的增加而增加;

当 $K_r \to \infty$ 时, $S_1 \setminus S_2$ 的实部都等于-1,是常数,虚部趋向无穷远处。

开环系统参数 K_r 从零变到无穷时,绘制系统特征方程的根在S平面上变化的轨迹。

- 1. 黄色和绿色线称为系统的根轨迹
- 2. 根轨迹上<mark>的箭头</mark>表示随着参数值的增加 ,根轨迹的变化趋势。
- 3. 标注的数值表示与闭环极点位置相应的增益数值。

根轨迹清晰地描绘了闭环极点与增益Kr的关系。

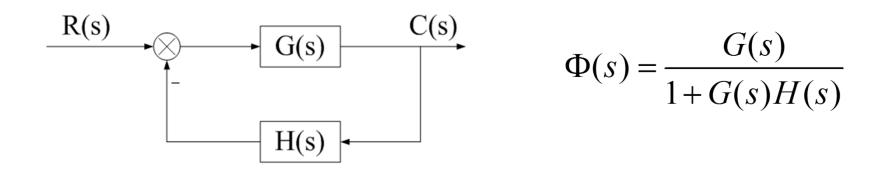


- 二、根轨迹与系统性能
 - 1. 稳定性——越过虚轴
 - 3. 动态性能——阻尼程度
- 2. 稳态性能——型别、误差
- 高阶系统如何解决? 寻求图解法

三、开环零、极点与闭环零、极点之间的关系

通常系统的开环零、极点是已知的,因此建立开环零、极点与 闭环零、极点之间的关系,有助于闭环系统根轨迹的绘制。

设控制系统如下图所示, 其闭环传递函数为



前向通路传递函数G(s)和反馈通路传递函数H(s)分别为

$$G(s) = K_{1} \frac{\prod_{j=1}^{f} (\tau_{Gj}s + 1)}{s^{\nu} \prod_{i=1}^{q} (T_{Gi}s + 1)} = K_{1r} \frac{\prod_{j=1}^{f} (s - z_{Gj})}{s^{\nu} \prod_{i=1}^{q} (s - p_{Gi})}$$

$$H(s) = K_{2} \frac{\prod_{j=1}^{l} (\tau_{Hj}s + 1)}{\prod_{i=1}^{h} (T_{Hi}s + 1)} = K_{2r} \frac{\prod_{j=1}^{l} (s - z_{Hj})}{\prod_{i=1}^{h} (s - p_{Hi})}$$

 K_1 为前向通路增益, K_{1r} 为前向通路根轨迹增益; z为已知的开环零点

 K_2 为反馈通路增益, K_{2r} 为反馈通路根轨迹增益。 p为已知的开环极点

$$G(s) = K_{1r} \frac{\prod_{j=1}^{f} (s - Z_{G_j})}{s^{\nu} \prod_{j=1}^{q} (s - p_{G_i})}$$

系统的开环传递函数为

传递函数为
$$\prod_{j=1} (\tau_j s + 1) = K_r \frac{\prod_{j=1} (s - z_j)}{s^{\nu} \prod_{i=1}^{n-\nu} (T_i s + 1)} = K_r \frac{\prod_{j=1} (s - z_j)}{s^{\nu} \prod_{i=1}^{n-\nu} (s - p_i)}$$

$$K = K_1 \cdot K_2$$

 $K_r = K_{1r} \cdot K_{2r}$

m = f + l

n=v+q+h

为系统的开环增益

为开环系统的根轨迹增益

为开环系统的零点数

为开环系统的极点数

2) 开环系统前向通路零点+反馈通路极点

直接得到

系统的闭环传递函数可表示为:

1) 开环系统前向通路根轨迹增益

3)开环零点、极点和 根轨迹增益 $\Phi(s) = \frac{\prod_{j=1}^{n-\nu} (s - z_{Gj}) \prod_{i=1}^{n} (s - p_{Hi})}{s^{\nu} \prod_{i=1}^{n-\nu} (s - p_i) + K_r \prod_{j=1}^{m} (s - z_{j})}$

- 闭环系统根轨迹增益等于开环系统前向通路根轨迹增益。
- 2、闭环零点由开环前向通路零点和反馈通路极点所组成。
- 3、闭环极点与开环零点、极点以及开环根轨迹增益Kr均有关。 \diamondsuit



根轨迹法的基本任务: 由己知的系统开环零、极点的分布及开 环根轨迹增益,通过图解的方法找出闭环系统的极点。

系统的开环根轨迹增益 K_r 与开环增益K的关系

系统的开环增益K(或开环放大倍数)定义为

$$K = \lim_{s \to 0} s^{\nu} G(s) H(s)$$

式中v是开环传递函数中含积分环节的个数

整理得
$$K = \lim_{s \to 0} s^{v}G(s)H(s) = \lim_{s \to 0} K_{r} \frac{\prod_{j=1}^{m} (s-z_{j})}{\prod_{i=1}^{n-v} (s-p_{i})} = K_{r} \frac{\prod_{j=1}^{m} (-z_{j})}{\prod_{i=1}^{n-v} (-p_{i})}$$

开环系统的根轨迹增益 K_r 与系统的开环增益K仅相差一个比例常数,这个比例常数只与开环传递函数中的零点和极点有关。

系统开环传递函数为
$$G(s)H(s) = \frac{K_r}{s(s+2)}$$

其开环增益为
$$K = \lim_{s \to 0} sG(s)H(s) = \frac{K_r}{2}$$

开环根轨迹增益 K_r 与开环增益K间的关系为 $K_r = 2K$,它们之间仅相差一个比例常数2。

四、根轨迹方程

根轨迹是系统的开环根轨迹增益 K_r 由零变到无穷大时,闭环系统特征方程的根在s平面上运动的轨迹,故系统的特征方程是绘制根轨迹的依据。

负反馈系统的特征方程为 1+G(s)H(s)=0 G(s)H(s)=-1

根轨迹是系统所有闭环极点的集合,即每一点s都是闭环特征 方程的根,所以根轨迹上的每一点都应满足:

$$G(s)H(s) = -1$$
 根轨迹方程

根轨迹方程是一个向量方程,用模和相角的形式表示

$$G(s)H(s)=-1=1e^{j(2k+1)\pi}$$
 $(k=0,\pm 1,\pm 2,\cdots)$

满足系统特征方程的幅值条件和相角条件为

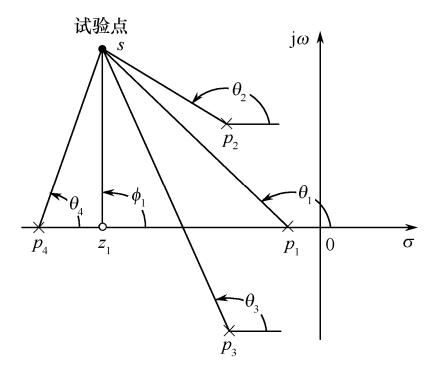
幅值条件:
$$|G(s)H(s)|=1$$

相角条件:
$$\angle G(s)H(s)=(2k+1)\pi$$
 $(k=0,\pm 1,\pm 2,\cdots)$

$$G(s)H(s) = K_{r} \frac{\prod_{j=1}^{m} (s - z_{j})}{\prod_{i=1}^{n} (s - p_{i})}$$
 幅值条件:
$$K_{r} \frac{\prod_{j=1}^{m} |s - z_{j}|}{\prod_{i=1}^{n} |s - p_{i}|} = 1$$

$$G(s)H(s) = K_{r} \frac{\prod_{j=1}^{m} (s-z_{j})}{\prod_{i=1}^{n} (s-p_{i})}$$
相角条件:
$$\sum_{l=1}^{m} \angle(s-z_{l}) - \sum_{i=1}^{n} \angle(s-p_{i}) = (2k+1)\pi$$
由零、极点指向s点的线段与实轴正方向的夹角

相角条件形象表示, 设
$$G(s)H(s) = \frac{K_r(s-z_1)}{(s-p_1)(s-p_2)(s-p_3)(s-p_4)}$$



- 1) 先在复平面上标出开环极点:
- p1, p2, p3, p4和开环零点z1。
- 2) 对试验点s, 如果它在根轨迹
- 上,就应当满足相角条件:

$$\phi_1 - \theta_1 - \theta_2 - \theta_3 - \theta_4 = (2k+1)\pi$$
 $k = 0, \pm 1, \pm 2, \cdots$

综上分析,可以得到如下结论:

- (1) 相角条件与系统开环根轨迹增益 K_r 值的大小无关。即在s平面上,所有满足相角条件点的集合构成系统的根轨迹图。即相角条件是绘制根轨迹的主要依据。——相角条件是绘制根轨迹的充要条件
- (2) 幅值条件与系统开环根轨迹增益 K_r 值的大小有关。即 K_r 值的变化会改变系统闭环极点在S平面上的位置。
- (3) 在系统参数全部确定的情况下,凡能满足相角条件和幅值条件的s值,就是对应给定参数的特征根,或系统的闭环极点。
- (4) 相角条件和幅值条件只与系统的开环传递函数有关,因此, 已知系统的开环传递函数可绘制出闭环系统的根轨迹图。

一、绘制根轨迹的基本规则

常规根轨迹(或一般、普通):以开环根轨迹增益*Kr*为可变参数绘制的根轨迹。绘制常规根轨迹的基本规则主要有8条:

- 1) 根轨迹的起点与终点;
- 2) 根轨迹的分支数、对称性和连续性;
- 3) 根轨迹的<u>渐近线</u>; @n-m条
- 4) 根轨迹在实轴上的分布;
- 5) 根轨迹的分离点与分离角;
- 6)根轨迹的起始角和终止角;@复数零极点
- 7)根轨迹与虚轴的交点。
- 8) 根之和

24

规则一 根轨迹的起点(Kr=0)和终点($Kr=\infty$)

根轨迹方程:

$$K_r \frac{\prod_{j=1}^{m} (s - z_j)}{\prod_{i=1}^{n} (s - p_i)} = -1$$

闭环极点 开环极点 闭环极点 开环零点 $\prod_{r} \frac{\prod_{j=1}^{m} (s - z_j)}{\prod_{n} (s - p_i) + K_r \prod_{r} (s - z_j)} = 0$

当 K_r =0时,必须有 $s_i = p_i$ ($i = 1, 2, \dots, n$)。此时,系统的闭环极 点与开环极点相同(重合),把开环极点称为根轨迹的起点, 它对应于开环根轨迹增益 $K_r=0$ 。

 $\exists K_r = \infty$ 时,必须有 $s_i = z_i$ ($j = 1, 2, \dots, m$)。此时,系统的闭环极点 与开环零点相同(重合),把开环零点称为根轨迹的终点,它 对应于开环根轨迹增益 $K_r=\infty$ 。

零极点数量匹配三种情况:

$$K_{r} \frac{\prod_{j=1}^{m} (s - z_{j})}{\prod_{i=1}^{n} (s - p_{i})} = -1 \implies K_{r} = \frac{\prod_{i=1}^{n} |s - p_{i}|}{\prod_{j=1}^{m} |s - z_{j}|} \implies \frac{\prod_{j=1}^{m} |(s - z_{j})|}{\prod_{i=1}^{n} |(s - p_{i})|} = \frac{1}{K_{r}}$$

- 1. 当m=n时,根轨迹的起点与终点均有确定的值。
- 2. 当m < n时,m条根轨迹终止于开环零点(称为有限零点),n m条根轨迹终止于无穷远点(称为无限零点)。
- 3. 当*m*>*n*时,*n*条根轨迹起始于开环极点(称为有限极点),*m*-*n*条根轨迹来自于无穷远点(称为无限极点)。"实际物理系统中虽不会出现,但在参数根轨迹中有可能出现在等效开环传递函数中。"

结论: 始于开环极点 (Kr=0), 终于开环零点 ($Kr\to\infty$)。

规则二根轨迹的分支数、连续性和对称性

$$K_r \prod_{j=1}^{m} (s-z_j) + \prod_{i=1}^{n} (s-p_i) = 0$$

- ▶ 根轨迹的分支数(条数),等于系统特征方程根的数量(*m*和*n* 中大者)。
- ▶ 系统开环根轨迹增益 K_r (实变量)与复变量s有一一对应的关系, 当 K_r (0, ∞)变化时,系统特征方程根也是连续的,根轨迹 是连续曲线。
- ▶ 实际的物理系统的参数都是实数,若特征方程有复数根,一定是 对称于实轴的共轭复根,因此根轨迹总是对称于实轴的。

结论:根轨迹是m或n条连续且对称于实轴的曲线。

规则三 根轨迹的渐近线

当开环极点数*n*大于开环零点数*m*时,系统有*n-m*条根轨迹终止于*s*平面的无穷远处,这*n-m*条根轨迹分支沿着一组渐近线趋向无穷远处。渐近线有*n-m*条,且它们交于实轴上的一点。

渐近线与实轴的交点位置 σ_a $\sigma_a = \frac{\sum_{i=1}^n p_i - \sum_{j=1}^m z_j}{n-m}$

渐近线与<mark>实轴正方向</mark>的交角 φ_a $\varphi_a = \frac{2k+1}{n-m}\pi$ $(k=0,1,2,\cdots,n-m-1)$

根轨迹渐近线是n-m条与实轴交点为 σ_a ,交角为 φ_a 的一组射线。

渐近线就是s很大时的根轨迹,因此渐近线也对称于实轴。

系统开环传递函数为

$$G(s)H(s) = \frac{K_{\rm r}}{s(s+2)}$$

东南大学

开环极点数n=2, 开环零点数m=0, n-m=2

两条渐近线在实轴上的交点位置为 $\sigma_a = \frac{-2}{2} = -1$

它们与实轴正方向的交角分别为 $\frac{\pi}{2}(k=0)$ 和 $\frac{3\pi}{2}(k=1)$

两条渐近线正好与 $K_r \ge 1$ 时的根轨迹重合。

例 已知系统的开环传递函数为 $G(s)H(s) = \frac{K_r(s+2)}{s^2(s+1)(s+4)}$ 画出该系统根轨迹的渐近线。

解 对于该系统有n=4, m=1, n-m=3; 三条渐近线与实轴交

$$\sigma_{a} = \frac{-1-4+2}{3} = -1$$

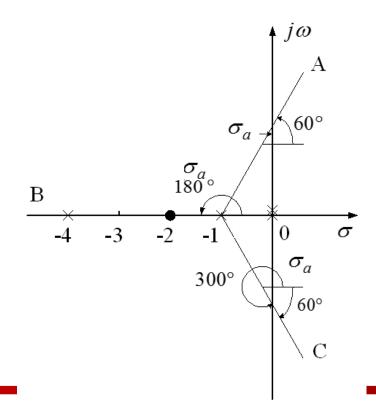
与实轴正方向的交角:

$$\frac{\pi}{3}(k=0)$$

$$\pi(k=1)$$

$$-\frac{\pi}{3}(k=2)$$

渐近线如图



规则四 根轨迹在实轴上的分布

若实轴上某线段右侧的开环实数零、极点的个数之和为奇数, 则**该线段是实轴上的根轨迹**。

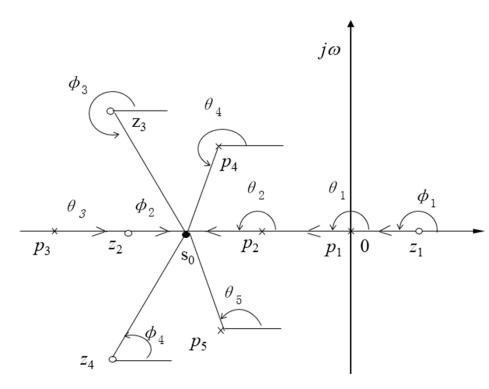
例 设系统的开环传递函数为

$$G(s)H(s) = \frac{K_{\rm r}(s-z_1)(s-z_2)(s-z_3)(s-z_4)}{(s-p_1)(s-p_2)(s-p_3)(s-p_4)(s-p_5)}$$

其中, p_1 , p_2 , p_3 , z_1 , z_2 为实极点和实零点, p_4 , p_5 , z_3 , z_4 为共轭复数极、零点。

零极点在s平面上的分布如图,试分析实轴上的根轨迹与开环零点和极点的关系。

实轴上的根轨迹必须满足绘制根轨迹的相角条件,即



实轴上的根轨迹

$$\sum_{j=1}^{m} \angle (s - z_j) - \sum_{i=1}^{n} \angle (s - p_i) = (2k+1)\pi$$

$$(k = 0, \pm 1, \pm 2, \cdots)$$

选择80作为试验点。

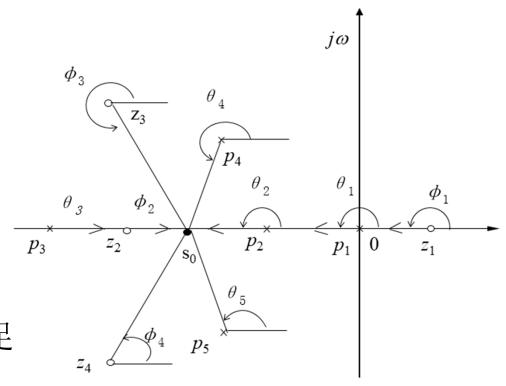
开环极点到 s_0 点的向量的相角为 $\theta_i (i=1,2,3,4,5)$

——指向**s**0

开环零点到 s_0 点的向量的相角为 $\varphi_j(j=1,2,3,4)$

确定实轴上的根轨迹时,不考虑 复数开环零、极点对相角的影响。

- ightharpoonup 实轴上 s_0 点左侧的开环极点 p_3 和开环零点 z_2 构成的向量的夹角均为零度;
- ightharpoonup 实轴上 s_0 点右侧的开环极点 p_1 、 p_2 和开环零点 z_1 构成的向量的夹角均为180°。
- $ightharpoonup 若s_0$ 为根轨迹上的点,必满足 $\sum_{i=1}^{4} \phi_i \sum_{i=1}^{5} \theta_i = (2k+1)\pi$



实轴上的根轨迹

结论:只有 s_0 点右侧实轴上的开环实数极点和零点的个数之和 为奇数时,才满足相角条件。

本次课结束

重要知识点

1) 扰动抑制措施



2) 根轨迹的基本概念、意义。 ☆



3) 绘制常规根轨迹的原则

