

# 信号与系统

## 第6章 连续时间系统的系统函数

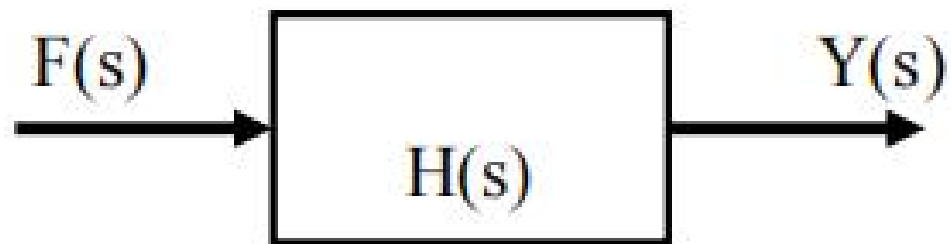
课程性质：必修

# 目录

## CONTENTS

- 1. 系统函数表示方法
- 2. 系统函数零点和极点的分布与系统时域特性的关系
- 3. 系统函数零点和极点的分布与系统频域特性的关系
- 4. 系统和反馈系统稳定性

# 1. 系统函数表示方法



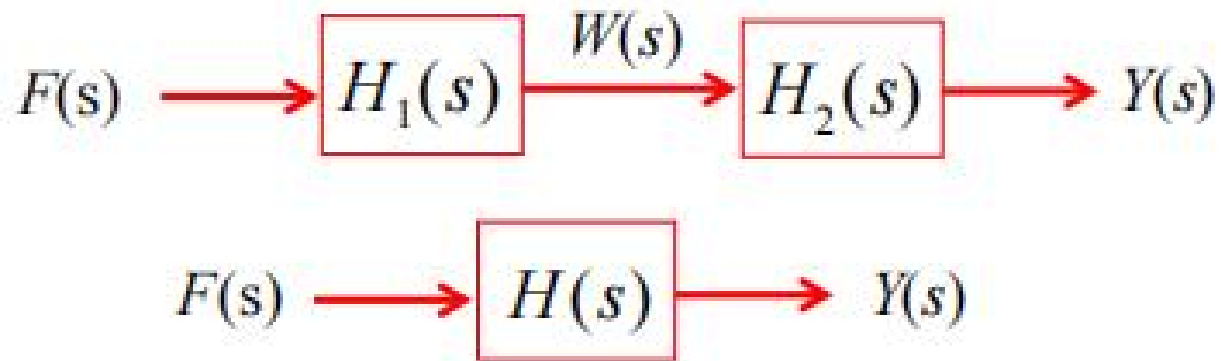
复杂系统框图(system block diagram)可由基本框图联接实现

三种联接(connection)方式:

**级联(cascade)、并联(parallel connection)、反馈(feedback)**

# 1. 系统函数表示方法

## 一、级联方式(cascade mode)

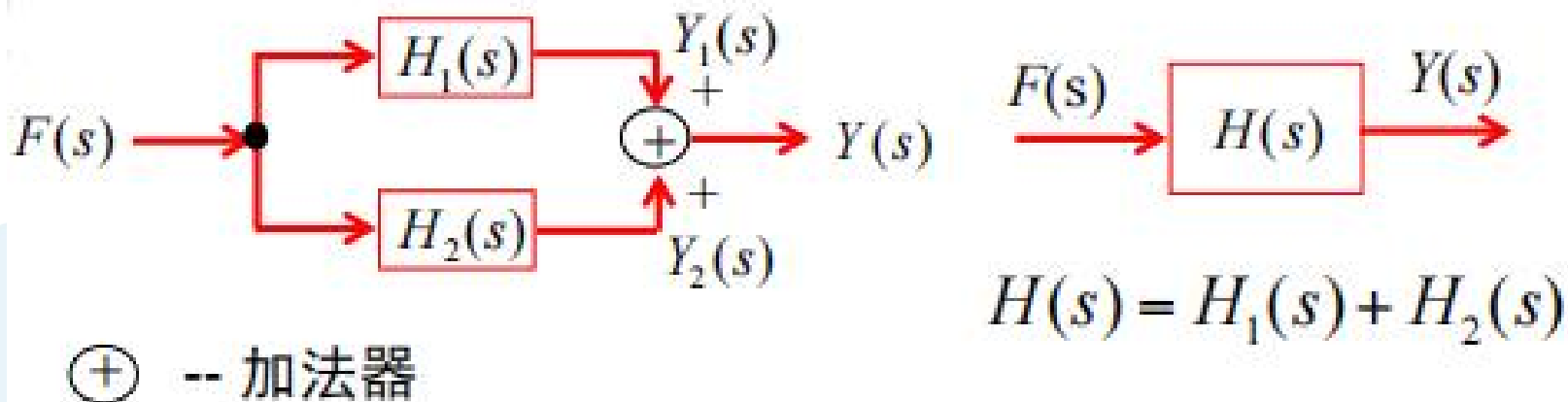


$$Y(s) = H(s)F(s) = H_2(s)W(s) = H_2(s)[H_1(s)F(s)]$$

所以  $H(s) = H_1(s)H_2(s)$

# 1.系统函数表示方法

## 二、并联方式(parallel connection mode)



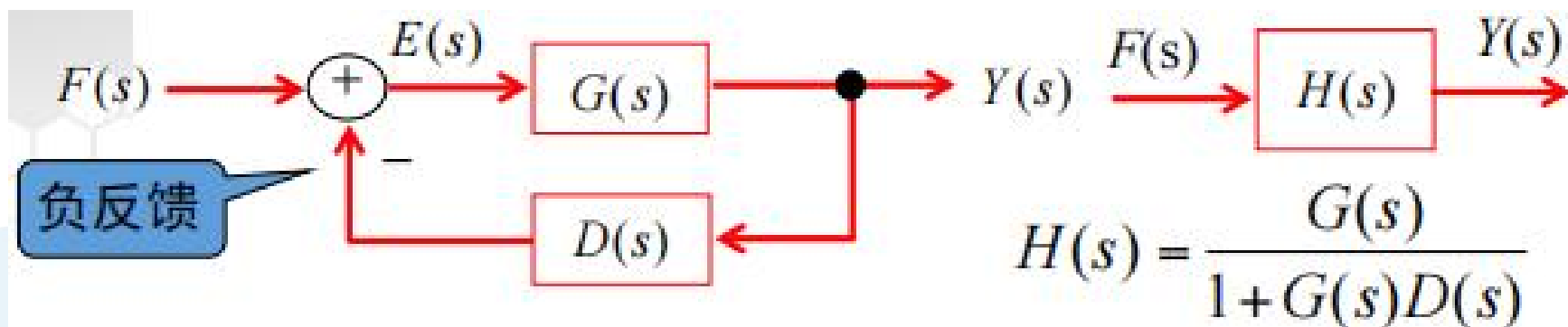
$$Y_1(s) = H_1(s)F(s) \quad Y_2(s) = H_2(s)F(s)$$

$$Y(s) = Y_1(s) + Y_2(s) = [H_1(s) + H_2(s)]F(s)$$

$$\text{由传函定义: } H(s) = \frac{Y(s)}{F(s)} = H_1(s) + H_2(s)$$

# 1.系统函数表示方法

## 三、反馈(feedback) 正反馈(positive feedback) 负反馈(negative feedback)



规定：加法器(adder)的输入信号标“-”符号，表示负反馈；不标符号，为正反馈

证明：  $Y(s) = E(s)G(s)$      $E(s) = F(s) - D(s)Y(s)$

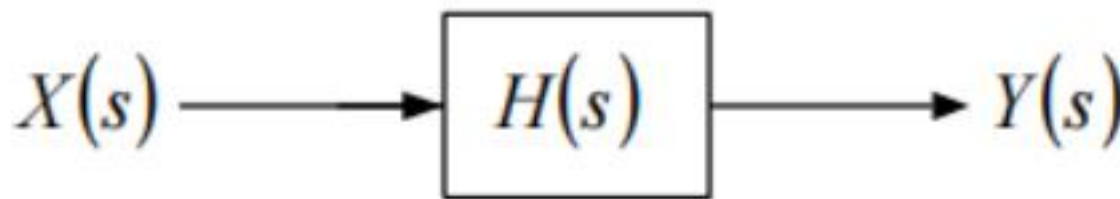
$$Y(s) = [F(s) - D(s)Y(s)]G(s) = F(s)G(s) - D(s)G(s)Y(s)$$

$$[1 + G(s)D(s)]Y(s) = F(s)G(s)$$

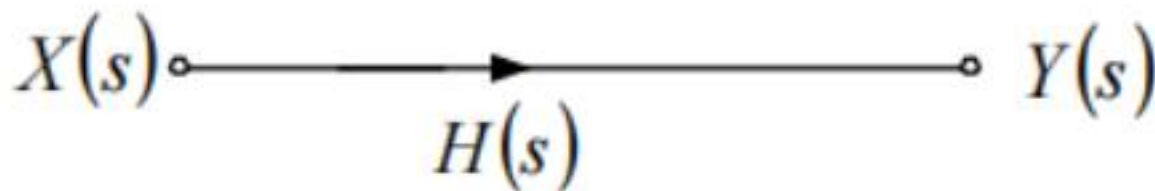
$$\therefore H(s) = \frac{Y(s)}{F(s)} = \frac{G(s)}{1 + G(s)D(s)}$$

# 1.系统函数表示方法

信号流图(signal flow diagram)是系统s域或z域框图的一种简化画法，与系统框图描述并无实质区别



框图(block diagram)



信号流图(signal flow diagram)

# 1.系统函数表示方法

## 一、信号流图的定义

由结点(node)和有向线段(directed segment)联接而成的有向线图。用来表示系统的输入输出关系(input-output relationship)，是系统框图表示的一种简化形式。

### ● 信号流图的基本术语

● **结点**：表示系统中变量(variable)或信号(signal)的点

1. **输入结点或源点**：只有输出支路的结点，它对应的是自变量（即输入信号）

2. **输出信号或汇点**：只有输入支路的结点，它对应的是因变量（即输出信号）

3. **混合结点**：既有输入支路又有输出支路的结点



# 1.系统函数表示方法

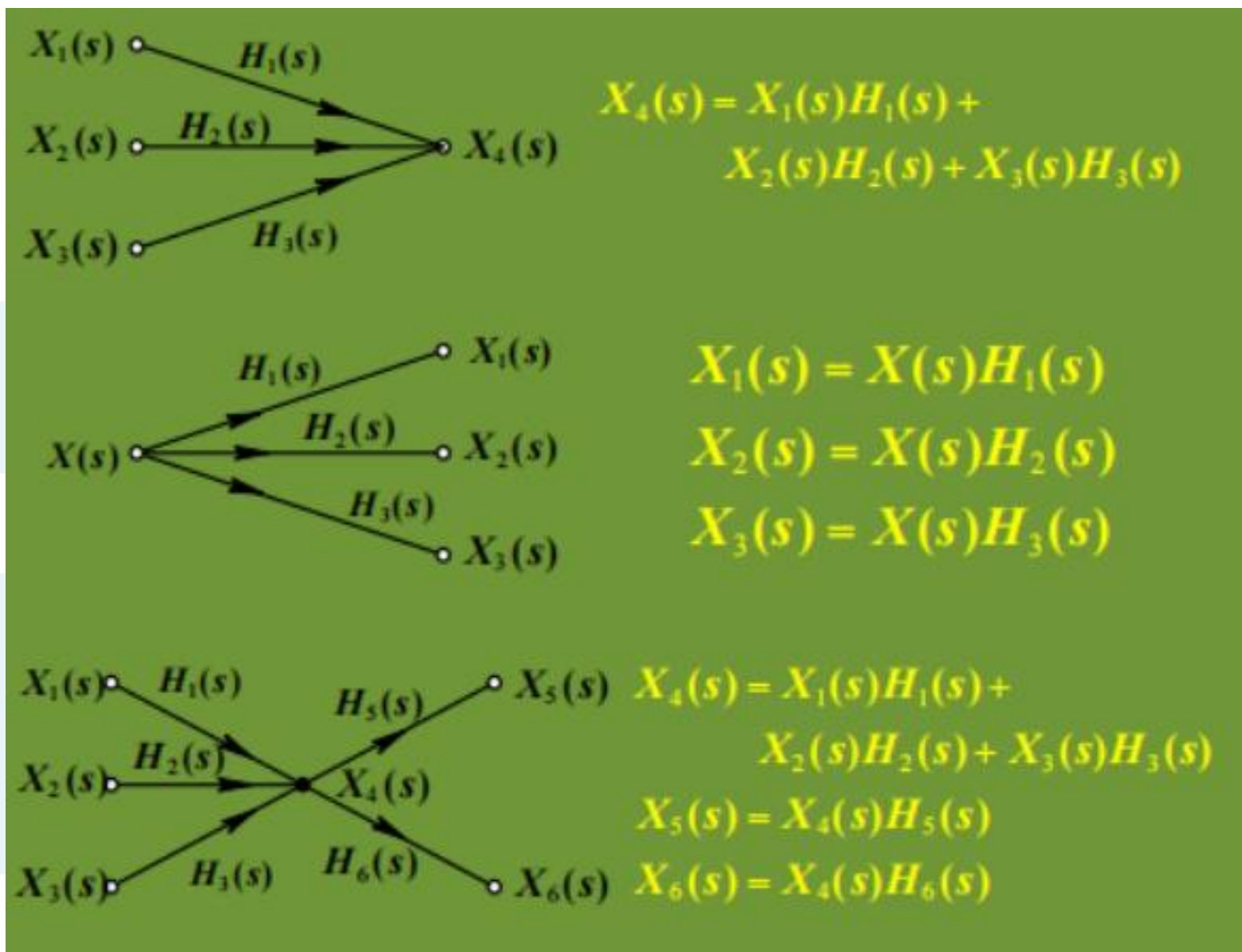
- **支路(branch)**: 连接两个结点之间的定向线段。支路上的箭头表示信号传输的方向(direction), 标注在箭头附近的量即为两个结点之间的系统函数, 也称为**转移函数**或**支路增益**
- **通路(access)**: 从任意结点出发, 沿支路箭头方向通过各相连支路达到另一结点的路径 (中间不允许有通路方向相反的支路存在)。各支路增益乘积称为通路增益(gain)
  - 1.**开通路**: 通路与任一结点相交不多于一次
  - 2.**前向通路**: 从源点到汇点方向开通路。前向通路各支路增益的乘积称为前向通路增益。一个信号流图中可以有多条前向通路。
  - 3.**闭通路**: 终点就是起点, 并且与任何其他结点相交不多于一次的通路, 又称回路。回路中各支路增益乘积称为回路增益
  - 4.**不接触回路(loop)**: 没有任何公共结点的回路
  - 5.**自回路**: 只有一条支路的回路

# 1.系统函数表示方法

## 二、信号流图的性质

1. 结点信号(node signal)等于所有进入结点的信号的代数和(algebraic sum)。
2. 结点信号沿所有离开这个结点的支路传输。
3. 给定系统，信号流图形式并不是惟一的。
4. 支路表示一个信号与另一个信号的函数关系，是有权重(weight)的，信号只能沿其支路的箭头方向(arrow direction)移动。

# 1.系统函数表示方法



# 1.系统函数表示方法

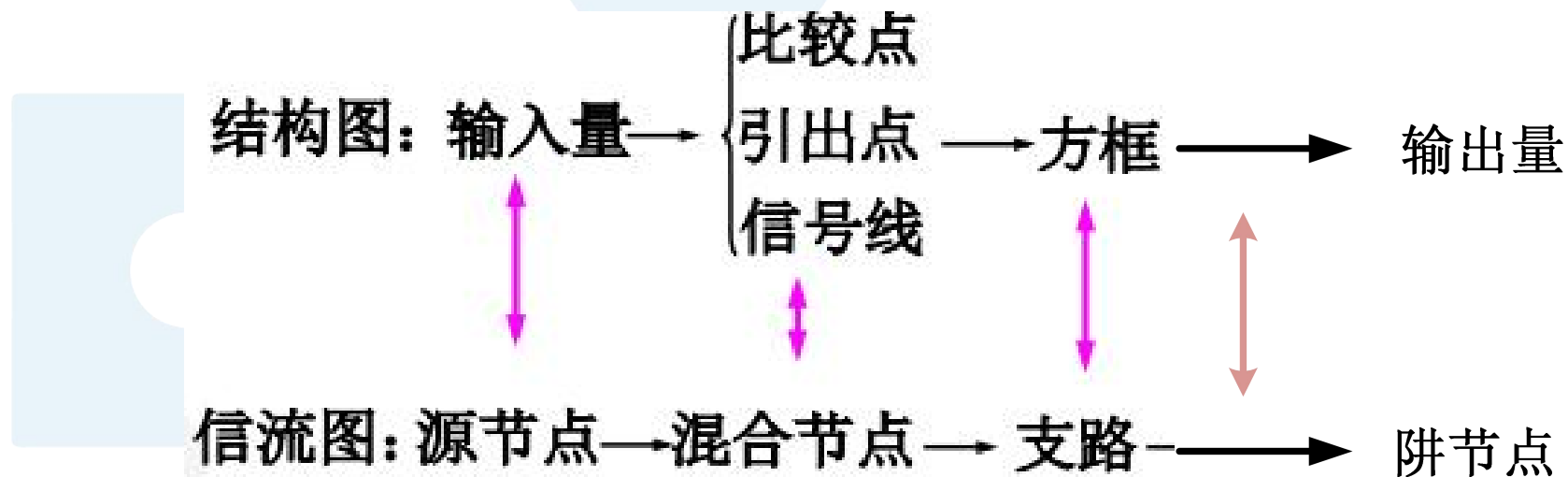
## 三、由系统框图(system block diagram)作出信号流图(signal flow diagram)

步骤:

### 1、选择结点(node)

选择方框图中系统的输入(input)、输出(output)、积分器输出、加法器输出、子系统的输出用结点表示。

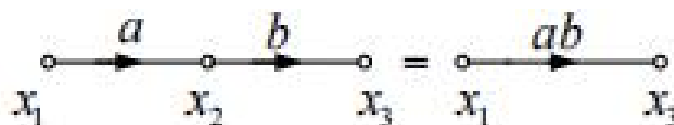
### 2、画出支路



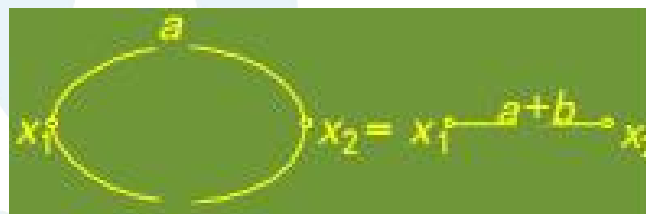
# 1.系统函数表示方法

## 四、简单信号流图的等效关系(equivalence relation)及运算关系(operational relation)

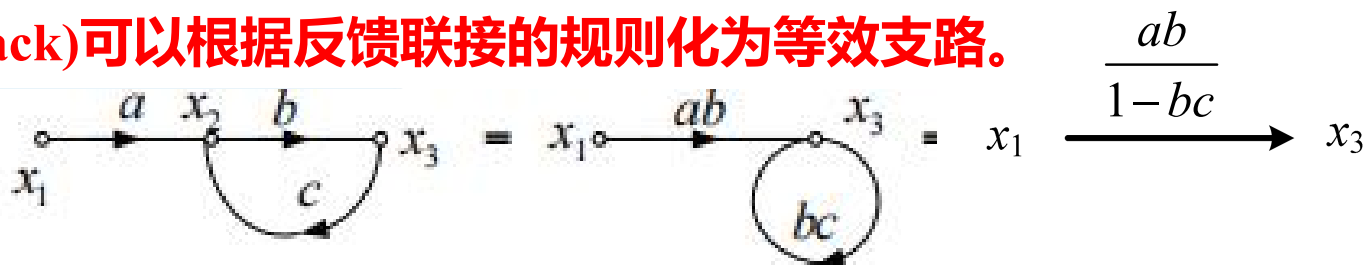
### 1、串联支路的总传递函数(transfer function)等于各支路传递函数的乘积(product);



### 2、并联支路的总传递函数等于各支路传递函数的和;



### 3、回环(loopback)可以根据反馈联接的规则化为等效支路。



因为 
$$\begin{cases} x_2 = ax_1 + cx_3 \\ x_3 = bx_2 \end{cases} \Rightarrow x_3 = abx_1 + bcx_3 \Rightarrow x_3 = \frac{ab}{1-bc}x_1$$

# 1.系统函数表示方法

## 五、梅森公式(mason's Formula)

$$\frac{Y(s)}{F(s)} = H(s) = \frac{\sum_{k=1}^n P_k \Delta_k}{\Delta}$$

$Y(s)$ : 输出信号的拉普拉斯变换

$F(s)$ : 输入信号的拉普拉斯变换

$\Delta$ : 信号流图的特征行列式

$$\Delta = 1 - \sum_i L_i + \sum_{ij} L_i L_j - \sum_{ijm} L_i L_j L_m + \cdots$$

# 1.系统函数表示方法

## 变量解释(variable interpretation)

$$\sum_i L_i$$

所有不同环路(loop)的传递函数(transfer function)之和

$$\sum_{i,j} L_i L_j$$

每两个互不接触的环路的传递函数乘积之和

$$\sum_{i,j,m} L_i L_j L_m$$

每三个互不接触的环路的传递函数乘积之和

$n$ : 从输入结点(input node) (源结点)  $F(s)$  到输出结点(output node) (汇结点)  $Y(s)$  之间开路的总数。

$P_k$ : 从  $F(s)$  到  $Y(s)$  之间第  $k$  条开路(open circuit)的传递函数。

$P_k$  等于第  $k$  条开路上所有支路传递函数的乘积。

$\Delta_k$ : 由与第  $k$  条开路不接触的环路所计算得的  $\Delta$  值。

## 2.零点和极点的分布与时域特性的关系

### 一、 $H(s)$ 零、极点与 $h(t)$ 波形特征(waveform characteristics)的对应

#### 主要内容:

- 1.由 $H(s)$  零、极点决定系统的时域(time domain)特性
- 2.由 $H(s)$  决定系统的时域响应

#### 主要优点:

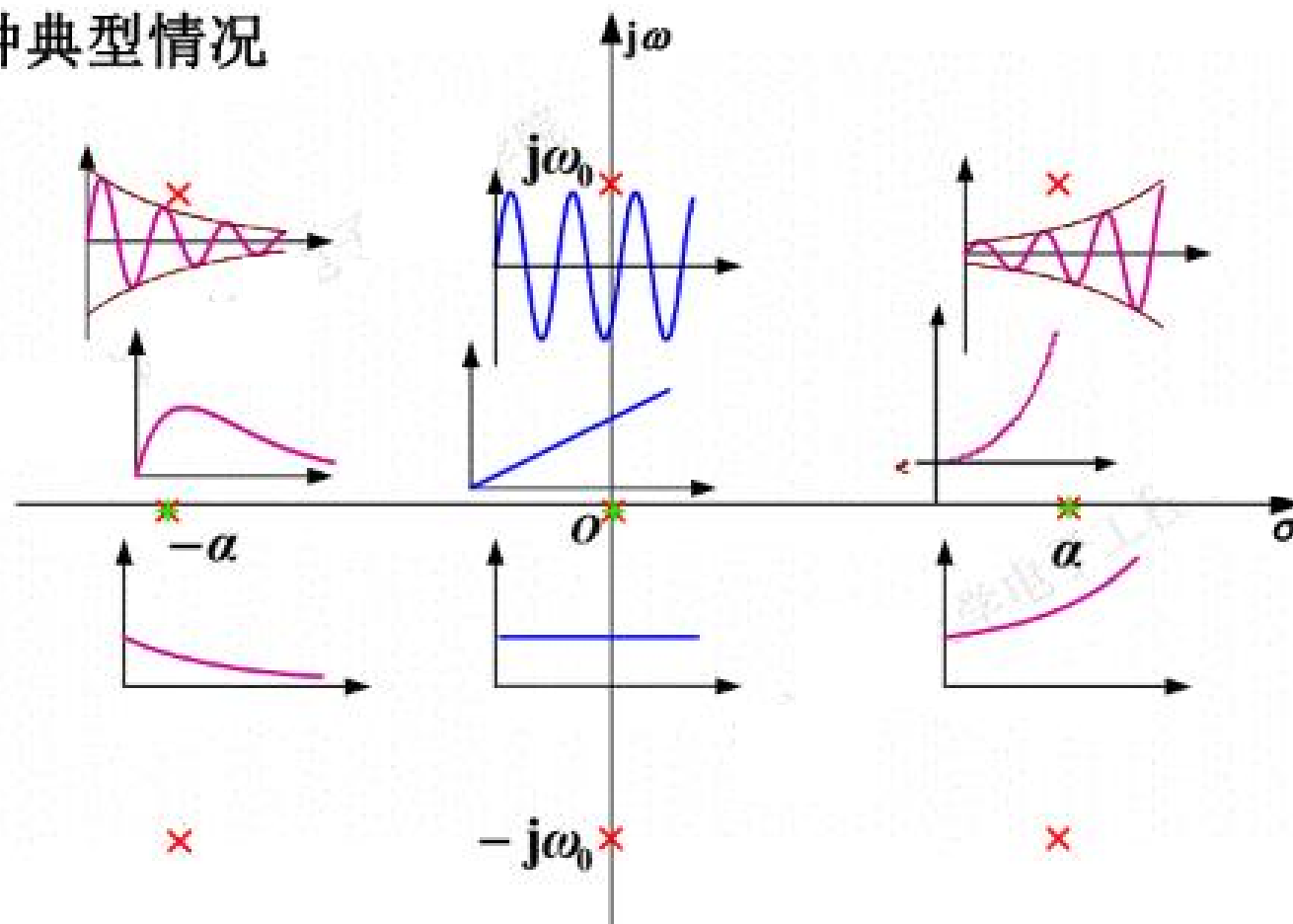
- 1.可以预言系统的时域特性
- 2.便于划分系统的各个分量 (自由/强迫, 瞬态/稳态)
- 3.可以用来说明系统的正弦稳态(sinusoidal steady-state)特性



## 2. 零点和极点的分布与时域特性的关系

### 1.1 $H(s)$ 极点(pole)分布决定系统的时域(time domain)特性

几种典型情况



## 2.零点和极点的分布与时域特性的关系

### 一阶极点(first-order pole)

$$H(s) = \frac{1}{s}, \quad p_1 = 0 \text{ 在原点}, \quad h(t) = L^{-1}[H(s)] = u(t)$$

---

$$H(s) = \frac{1}{s+a}, \quad p_1 = -a$$

$a > 0$ , 在左实轴上,  $h(t) = e^{-at} u(t)$ , 指数衰减

$a < 0$ , 在右实轴上,  $h(t) = e^{-at} u(t)$ ,  $-a > 0$ , 指数增加

---

$$H(s) = \frac{\omega}{s^2 + \omega^2}, \quad p_1 = j\omega, \text{ 在虚轴上}$$

$h(t) = \sin \omega t u(t)$ , 等幅振荡

---

$$H(s) = \frac{\omega}{(s+\alpha)^2 + \omega^2}, \quad p_1 = -\alpha + j\omega, p_2 = -\alpha - j\omega, \text{ 共轭根}$$

当  $\alpha > 0$ , 极点在左半平面, 衰减振荡

当  $\alpha < 0$ , 极点在右半平面, 增幅振荡

---

## 2.零点和极点的分布与时域特性的关系

### 二阶极点(second order pole)

$$H(s) = \frac{1}{s^2}, \text{极点在原点, } h(t) = tu(t), t \rightarrow \infty, h(t) \rightarrow \infty$$

$$H(s) = \frac{1}{(s+a)^2}, \text{极点在实轴上,}$$

$$h(t) = t e^{-at} u(t), a > 0, t \rightarrow \infty, h(t) \rightarrow 0$$

$$H(s) = \frac{2\omega s}{(s^2 + \omega^2)^2}, \text{在虚轴上,}$$

$$h(t) = t \sin \omega t u(t), t \rightarrow \infty, h(t) \text{ 增幅振荡}$$

有实际物理意义的物理系统(physical system)都是因果系统(causal system), 即随 $t \uparrow$ ,  $h(t) \rightarrow 0$ , 这表明 $H(s)$ 的极点(pole)位于左半平面。

## 2. 零点和极点的分布与时域特性的关系

### 1.2 由 $H(s)$ 的零、极点确定系统的时域响应

激励:  $e(t) \leftrightarrow E(s)$

系统函数:  $h(t) \leftrightarrow H(s)$

$$E(s) = \frac{\prod_{l=1}^u (s - z_l)}{\prod_{k=1}^v (s - p_k)}$$

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

响应:  $r(t) \leftrightarrow R(s)$

$$R(s) = \frac{\prod_{l=1}^u (s - z_l)}{\prod_{k=1}^v (s - p_k)} \cdot \frac{\prod_{j=1}^m (s - z_j)}{\prod_{i=1}^n (s - p_i)}$$

$$R(s) = \sum_{k=1}^v \frac{A_k}{s - p_k} + \sum_{i=1}^n \frac{A_i}{s - p_i}$$

$$r(t) = L^{-1}[R(s)] = \sum_{i=1}^n A_i e^{p_i t} u(t) + \sum_{k=1}^v A_k e^{p_k t} u(t)$$

自由响应分量 + 强制响应分量

## 2.零点和极点的分布与时域特性的关系

### 几点认识

·响应函数 $r(t)$  由两部分组成:

系统函数(system function)的极点→自由响应分量(free response component);

激励函数(excitation function)的极点→强迫响应分量(forced response component)。

·定义系统行列式(determinant) (特征方程) 的根为系统的固有频率(natural frequency) (或称 “自然频率”、 “自由频率” ) 。

$H(s)$  的极点都是系统的固有频率;

$H(s)$  零、极点相消时, 某些固有频率将丢失。

·自由响应的极点只由系统本身的特性所决定, 与激励函数的形式无关, 然而系数 $A_i, A_k$ 与 $H(s), E(s)$  都有关。

## 2.零点和极点的分布与时域特性的关系

**暂态响应(transient response)和稳态响应(steady-state response)**

**暂态响应（瞬态响应）**是指激励信号(excitation signal)接入以后，完全响应中瞬时出现的有关成分，随着增大，将消失。

**稳态响应=完全响应(full response)一暂态响应**  
**左半平面的极点产生的函数项和瞬态响应对应。**

# 3.零点和极点的分布与频域特性的关系

## 二、系统函数零、极点分布与频率(frequency)特性

所谓“**频率响应特性**”是指系统在正弦信号激励下稳态响应随频率的变化情况 $H(j\omega)$ 。

前提：稳定的因果系统(causal system)。

有实际意义的物理系统都是稳定的因果系统。

时域： $\lim_{t \rightarrow \infty} h(t) = 0$

频域： $H(s)$ 的全部极点(pole)落在 $s$ 左半平面(left half plane)。

其收敛域包括虚轴(imaginary axis)：

拉氏变换.....存在

傅里叶变换.....存在

# 3.零点和极点的分布与频域特性的关系

## H (S) 和频响特性的关系

设系统函数为 $H(s)$ ，激励源(incentive source) $e(t) = E_m \sin(\omega_0 t)$

系统的稳态响应

$$r_{ss}(t) = E_m H_0 \sin(\omega_0 t + \varphi_0)$$

$$\text{其中 } H(s) \Big|_{s=j\omega_0} = H(j\omega_0) = H_0 e^{j\varphi_0}$$

频响特性(frequency response characteristics)

$$H(s) \Big|_{s=j\omega} = H(j\omega) = |H(j\omega)| e^{j\phi(\omega)}$$

$|H(j\omega)|$ ——幅频特性

$\phi(\omega)$ ——相频特性（相移特性）



### 3.零点和极点的分布与频域特性的关系

根据 $H(s)$  零极点(Pole-Zero)图绘制系统的频响特性曲线

$$H(j\omega) = H(s) \Big|_{s=j\omega} = K \frac{\prod_{j=1}^m (s - z_j)}{\prod_{i=1}^n (s - p_i)} \Big|_{s=j\omega} = K \frac{\prod_{j=1}^m (j\omega - z_j)}{\prod_{i=1}^n (j\omega - p_i)}$$

可见 $H(j\omega)$  的特性与零极点的位置(position)有关。

令分子中每一项  $j\omega - z_j = N_j e^{j\psi_j}$

分母中每一项  $j\omega - p_i = M_i e^{j\theta_i}$

将  $j\omega - z_j$ 、 $j\omega - p_i$  都看作两矢量之差，将矢量图画于复平面内。

### 3.零点和极点的分布与频域特性的关系

由矢量图(vector diagram)确定频率响应特性

$$\begin{aligned} H(j\omega) &= K \frac{N_1 e^{j\psi_1} N_2 e^{j\psi_2} \cdots N_m e^{j\psi_m}}{M_1 e^{j\theta_1} M_2 e^{j\theta_2} \cdots M_n e^{j\theta_n}} \\ &= K \frac{N_1 N_2 \cdots N_m e^{j(\psi_1 + \psi_2 + \cdots \psi_m)}}{M_1 M_2 \cdots M_n e^{j(\theta_1 + \theta_2 + \cdots \theta_n)}} \\ |H(j\omega)| &= K \frac{N_1 N_2 \cdots N_m}{M_1 M_2 \cdots M_n} \\ \varphi(\omega) &= (\psi_1 + \psi_2 + \cdots \psi_m) - (\theta_1 + \theta_2 + \cdots \theta_n) \end{aligned}$$

当 $\omega$ 沿虚轴移动时, 各复数因子(矢量)的模和辐角都随之改变, 于是得出幅频特性曲线(amplitude-frequency characteristic curve)和相频特性曲线(phase frequency characteristic curve)。

# 4.系统和反馈系统稳定性

## 一、系统稳定性(stability)的定义

一个系统，如果对任意的**有界输入**，其**零状态响应(zero state response)**也是**有界的**，则称该系统有界输入有界输出 (BIBO) 稳定的系统，简称稳定系统。

对所有的激励信号 $f(t)$

$$|f(t)| \leq M_f$$

其响应 $y(t)$ 满足

$$|y(t)| \leq M_y$$

则称该系统是稳定的。式中 $M_f$ 、 $M_y$ 为有界正值

稳定系统的充分必要条件(sufficient and necessary conditions)是(绝对可积条件):

$$\int_{-\infty}^{\infty} |h(t)| dt \leq M \quad M \text{ 为有界正值。}$$

# 4.系统和反馈系统稳定性

## 二、系统稳定性的判定

从时域看，时域系统稳定性的判定方法(determination method):

$$\int_{-\infty}^{\infty} |h(t)| dt < \infty$$

从复频域看，要求 $H(s)$ 的极点(pole):

- ①极点位于 $s$ 平面的左半平面（不包括虚轴）（稳定）
- ②虚轴上极点是单阶的（临界稳定(critical stability)，实际不稳定）

## 4.系统和反馈系统稳定性

复频域系统稳定性的判定方法:

1.由 $H(s)$ 的极点位置判断系统稳定性(system stability)

(1) 稳定系统

若 $H(s)$ 的全部极点位于 $s$ 平面的**左半平面** (不包括虚轴), 则可满足  $\lim_{t \rightarrow \infty} h(t) = 0$  系统是稳定的。

$t \rightarrow 0$

(2) 不稳定系统

如果 $H(s)$ 的极点位于 **$s$ 右半平面**, 或在虚轴上有重根 (二阶或以上极点)。  $\lim_{t \rightarrow \infty} h(t) \rightarrow \infty$  系统不稳定。

(3) 临界稳定系统

如果 $H(s)$ 极点位于 **$s$ 平面虚轴**上, 且只有一阶。  $t \rightarrow \infty$ ,  $h(t)$  为非零数值(non-zero value)或等幅振荡(constant amplitude oscillation)。

# 4.系统和反馈系统稳定性

## 2.用罗斯准则(ross criterion) (判据) 判定

设 $n$ 阶线性连续系统的系统函数为

$$H(s) = \frac{B(s)}{A(s)} = \frac{b_0 s^m + b_1 s^{m-1} + \dots + b_{m-1} s + b_m}{a_0 s^n + a_1 s^{n-1} + \dots + a_{n-1} s + a_n}$$

式中  $m \leq n$ ,  $a_i$  和  $b_i$  为实数,  $m$ 、 $n$  为正整数。

$H(s)$  的分母多项式为  $A(s) = a_0 s^n + a_1 s^{n-1} + \dots + a_{n-1} s + a_n$

$H(s)$  的极点就是  $A(s) = 0$  的根

**系统稳定(stable)的必要条件(necessary condition):**

**$A(s)$  的全部系数同号且不缺项, 则系统稳定。**

**如有异号或缺项, 则系统肯定不稳定。**

# 4.系统和反馈系统稳定性

系统稳定的充分必要条件——**罗斯判据(Rose Criterion) (充分必要条件)**

$$A(s) = a_0 s^n + a_1 s^{n-1} + \dots + a_{n-1} s + a_n$$

罗斯阵列:

|           |          |          |          |       |          |
|-----------|----------|----------|----------|-------|----------|
| $s^n$     | $a_0$    | $a_2$    | $a_4$    | $a_6$ | $\vdots$ |
| $s^{n-1}$ | $a_1$    | $a_3$    | $a_5$    | $a_7$ | $\vdots$ |
| $s^{n-2}$ | $b_1$    | $b_2$    | $b_3$    |       |          |
| $s^{n-3}$ | $c_1$    | $c_2$    | $c_3$    |       |          |
| $\vdots$  | $\vdots$ | $\vdots$ | $\vdots$ |       |          |
| $s^1$     | $d_1$    |          |          |       |          |
| $s^0$     | $e_1$    |          |          |       |          |

$$b_1 = \frac{a_0 a_2 - a_1 a_3}{a_1}$$

$$b_2 = \frac{a_0 a_4 - a_1 a_5}{a_1}$$

$$b_i = \frac{a_0 a_{2i} - a_1 a_{2i+1}}{a_1}$$

一直计算到这一行元素 $b_i$ 等于零为止

$$c_1 = \frac{b_1 a_3 - a_1 b_2}{b_1}$$

$$c_2 = \frac{b_1 a_5 - a_1 b_3}{b_1}$$

按此方法一直排列到最后一行元素等于零为止, 共 $n+1$ 行

## 4.系统和反馈系统稳定性

$$\begin{array}{l|llll} s^n & a_0 & a_2 & a_4 & a_6 & L \\ s^{n-1} & a_1 & a_3 & a_5 & a_7 & L \\ s^{n-2} & b_1 & b_2 & b_3 & & \\ s^{n-3} & c_1 & c_2 & c_3 & & \\ M & M & M & M & & \\ s^1 & d_1 & & & & \\ s^0 & e_1 & & & & \end{array}$$

### 罗斯判据:

系统稳定的充分必要条件是罗斯阵列中第一列元素无变号（全为正值）。

第一列元素若有 $n$ 次变号（从正值到负值或从负值到正值的次数），则说明 $H(s)$ 有 $n$ 个极点在 $s$ 平面右侧，系统不稳定。



## 4.系统和反馈系统稳定性

例1:  $A(s) = s^5 + s^4 + 3s^3 + 9s^2 + 16s + 10$

检验系统是否稳定。

解: 满足必要条件, 排出罗斯阵列(Routh array):

|       |    |    |    |
|-------|----|----|----|
| $s^5$ | 1  | 3  | 16 |
| $s^4$ | 1  | 9  | 10 |
| $s^3$ | -6 | 6  |    |
| $s^2$ | 10 | 10 |    |
| $s^1$ | 12 |    |    |
| $s^0$ | 10 |    |    |

第一列元素变号2次

有2个极点(pole)在s平面右侧, 系统不稳定

## 4.系统和反馈系统稳定性

在排列罗斯阵列(Routh array)时, 有时会出现两种特殊情况

(1) 第一列中出现数字为零的元素(element)

例2:  $A(s) = s^4 + 2s^3 + s^2 + 2s + 1$  判断系统是否稳定(stable)。

解: 排出罗斯阵列:

$$\begin{array}{c|ccc} s^4 & 1 & 1 & 1 \\ s^3 & 2 & 2 & 0 \\ s^2 & \epsilon & 1 & \\ s^1 & 2 - \frac{2}{\epsilon} & & \\ s^0 & 1 & & \end{array}$$

第一列元素变号2次

有2个极点在s平面右侧, 系统不稳定

## 4.系统和反馈系统稳定性

### (2) 某一行元素全部为零

例3:  $A(s) = s^4 + s^3 + 5s^2 + 3s + 6$  检验系统是否稳定(stable)。

解: 排出罗斯阵列:

|       |   |   |   |
|-------|---|---|---|
| $s^4$ | 1 | 5 | 6 |
| $s^3$ | 1 | 3 |   |
| $s^2$ | 2 | 6 |   |
| $s^1$ | 4 | 0 |   |
| $s^0$ | 6 |   |   |

$$2S^2 + 6 = 0$$
$$\frac{d}{ds}(2S^2 + 6) = 4S$$

第一列元素不变号

由辅助方程(auxiliary equation)解得, 在s平面右侧无根, 但有一对共扼虚根, 系统临界稳定



**谢谢聆听**

**Thanks for listening!**

