

第八章 z 变换、离散时间系统的 z 域分析

8.1 z 变换的定义

8.2 典型序列的 z 变换

8.3 z 变换的收敛域

8.4 逆 z 变换

8.5 z 变换的基本性质

8.6 z 平面与 s 平面的关系

8.7 利用 z 变换解差分方程

8.8 离散时间系统的系统函数

8.9 序列的傅里叶变换

8.10 离散时间系统的频率响应特性

8.9 序列的傅里叶变换 (DTFT)

8.9.1 定义

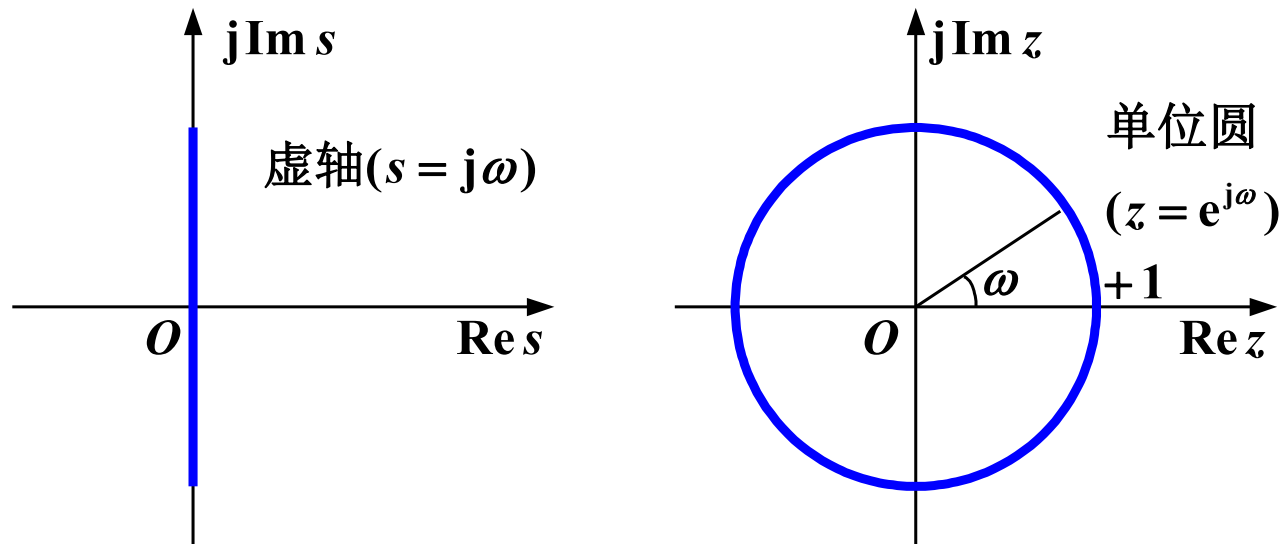
序列的傅里叶变换 (**DTFT, Discrete-time Fourier Transform**) 为研究离散时间系统的频率响应作准备。

由 z 变换引出:

$$X(z) = ZT[x(n)] = \sum_{n=-\infty}^{\infty} x(n)z^{-n}$$

$$x(n) = ZT^{-1}[X(z)] = \frac{1}{2\pi j} \oint_C X(z)z^{n-1}dz$$

1、DTFT 与 z 变换的关系



$$X(z) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} x(n) z^{-n}$$

令 $z = e^{j\omega}$, $|z| = 1$, 即单位圆上的 z 变换就是 DTFT

周期为
 2π

$$X(e^{j\omega}) = X(z) \Big|_{z=e^{j\omega}} = \sum_{n=-\infty}^{\infty} x(n) e^{-j\omega n}$$

2、DTFT的逆变换

$$\begin{aligned}x(n) &= \frac{1}{2\pi j} \oint_{|z|=1} X(z) z^{n-1} dz \\&= \frac{1}{2\pi j} \oint_{|e^{j\omega}|=1} X(e^{j\omega}) e^{jn\omega} \cdot e^{-j\omega} d(e^{j\omega}) \\&= \frac{1}{2\pi j} \int_{-\pi}^{\pi} X(e^{j\omega}) e^{jn\omega} \cdot e^{-j\omega} j e^{j\omega} d\omega \\&= \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} X(e^{j\omega}) e^{jn\omega} d\omega\end{aligned}$$

$$\text{DTFT}[x(n)] = X(e^{j\omega}) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} x(n) e^{-jn\omega}$$

$$\text{IDTFT}[X(e^{j\omega})] = x(n) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} X(e^{j\omega}) e^{jn\omega} d\omega$$

8.9.2 连续信号和离散序列的傅里叶变换的比较

连续

$$X(j\Omega) = \int_{-\infty}^{\infty} x(t)e^{-j\Omega t} dt$$

$$x(t) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} X(j\Omega)e^{j\Omega t} d\Omega$$

离散

$$X(e^{j\omega}) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} x(n)e^{-j\omega n}$$

$$x(n) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} X(e^{j\omega})e^{j\omega n} d\omega$$

频率的比较

模拟角频率 Ω , 量纲: 弧度/秒;

数字角频率 ω , 量纲: 弧度;

$e^{j\omega}$ 是周期为 2π 的周期函数

$$z = e^{sT} = e^{j\Omega T} = e^{j\omega}$$
$$\omega = \Omega T$$

8.9.3 序列的频谱

$$X(e^{j\omega}) = |X(e^{j\omega})| e^{j\varphi(\omega)} \quad X(e^{j\omega}) \text{ 为 } x(n) \text{ 的频谱}$$

$|X(e^{j\omega})|$ 为 $x(n)$ 的幅度谱, $\varphi(\omega)$ 为相位谱。 两者都为 ω 的连续函数

因为 $X(e^{j\omega}) = X(e^{j(\omega+2\pi)})$, $X(e^{j\omega})$ 是以 2π 为周期的周期函数

实序列的傅里叶变换 $X(e^{j\omega})$ 的实部偶对称、虚部奇对称, 幅度偶对称、相角奇对称。

8.9.4 DTFT收敛的充分条件

$x(n)$ 是绝对可和的, 即 $\sum_{n=-\infty}^{\infty} |x(n)| < \infty$,

或 $x(n)$ 是平方可和的, 即 $\sum_{n=-\infty}^{\infty} |x(n)|^2 < \infty$

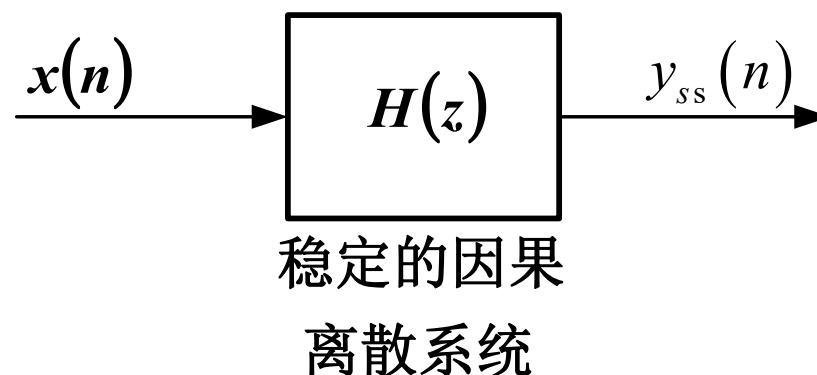
则 $X(e^{j\omega}) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} x(n)e^{-j\omega n}$ 收敛

8.10 离散时间系统的频率响应

8.10.1 离散系统频响特性的意义

1、频率响应特性的定义

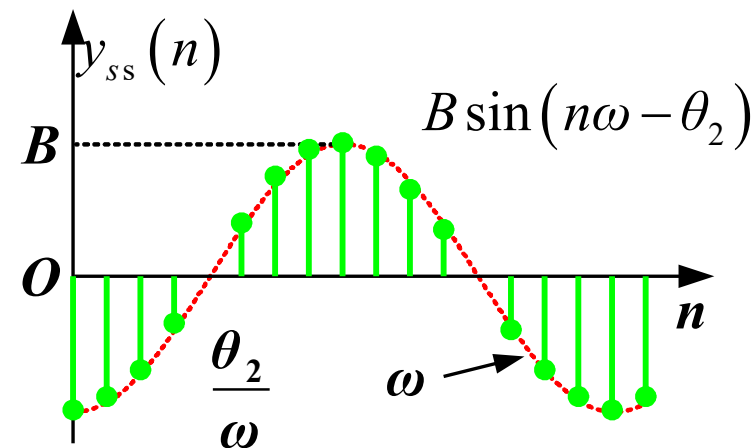
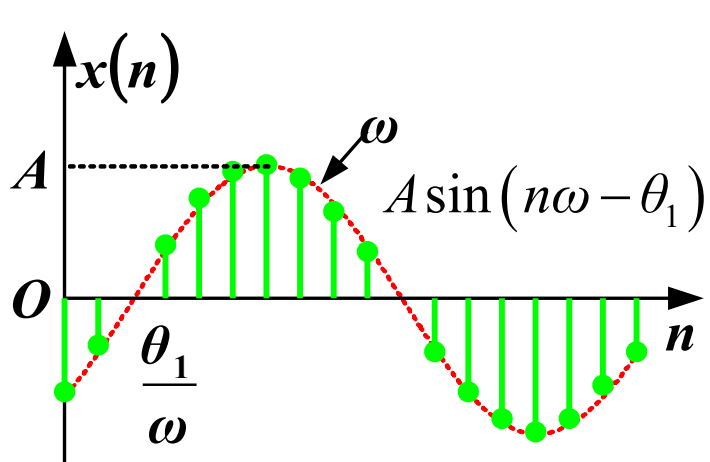
频率响应特性：离散系统在正弦序列作用下的稳态响应随频率变化的情况。



$$x(n) = A \sin(n\omega) \quad (n \geq 0)$$

$$H(e^{j\omega}) = |H(e^{j\omega})| e^{j\varphi}$$

$$y_{ss}(n) = A |H(e^{j\omega})| \sin(n\omega + \varphi)$$



$$H(e^{j\omega}) = |H(e^{j\omega})| e^{j\varphi} = \frac{B}{A} e^{j[-(\theta_2 - \theta_1)]}$$

$$|H(e^{j\omega})| = \frac{B}{A} \quad \varphi = -(\theta_2 - \theta_1)$$

频率响应特性的意义：表示输出序列的幅度和相位相对于输入序列的变化。

2、由系统函数得到频响特性

系统函数在单位圆上的 z 变换即为系统的频率响应特性:

$$H(e^{j\omega}) = H(z) \Big|_{z=e^{j\omega}} = |H(e^{j\omega})| e^{j\varphi(\omega)}$$

$|H(e^{j\omega})| \sim \omega$: 幅度响应或幅频特性
输出与输入序列的幅度之比

$\varphi(\omega) \sim \omega$: 相位响应或相频特性
输出对输入序列的相移

$e^{j\omega}$ 为周期函数, 所以 $H(e^{j\omega})$ 为周期函数,
其周期为 2π 是有别于连续系统的一个突出特点。

3、频率响应与单位样值响应的关系

离散系统的频率响应是系统的单位样值响应的傅里叶变换。

$$H(e^{j\omega}) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} h(n)e^{-j\omega n}$$

$H(e^{j\omega})$ 是以 $h(n)$ 为加权系数，对各次谐波进行改变的情况（物理意义）。

由于 $h(n)$ 一般是实序列，所以 $|H(e^{j\omega})|$ 是偶函数， $\varphi(\omega)$ 是奇函数。

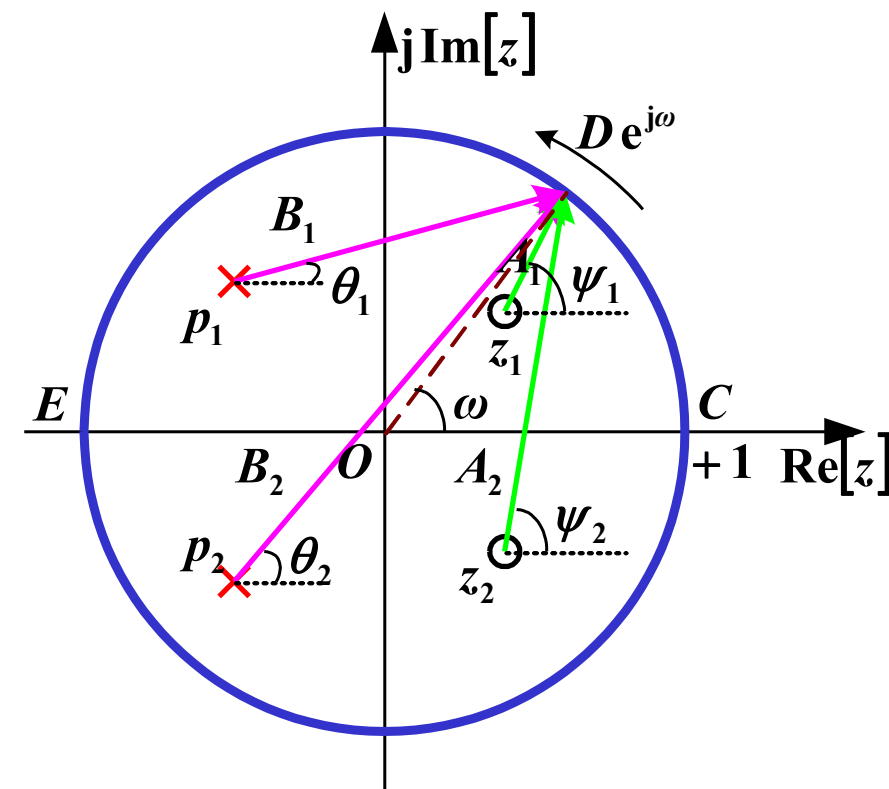
8.10.2 频响特性的几何确定

$$H(z) = H_0 \frac{\prod_{r=1}^M (z - z_r)}{\prod_{k=1}^N (z - p_k)}$$

$$H(e^{j\omega}) = H_0 \frac{\prod_{r=1}^M (e^{j\omega} - z_r)}{\prod_{k=1}^N (e^{j\omega} - p_k)} = |H(e^{j\omega})| e^{j\varphi(\omega)}$$

$$\text{令 } e^{j\omega} - z_r = A_r e^{j\psi_r}$$

$$e^{j\omega} - p_k = B_k e^{j\theta_k}$$



$$\text{幅频响应 } |H(e^{j\omega})| = H_0 \frac{\prod_{r=1}^M A_r}{\prod_{k=1}^N B_k}$$

$$\text{相位响应 } \varphi(\omega) = \sum_{r=1}^M \psi_r - \sum_{k=1}^N \theta_k$$

离散时间系统的频率响应小结

1. 系统的频响特性 $H(e^{j\omega}) = H(z) \Big|_{z=e^{j\omega}} = |H(e^{j\omega})| \cdot e^{j\varphi(\omega)}$
 $|H(e^{j\omega})|$: 幅频特性, 输出与输入序列的幅度之比
 $\varphi(\omega)$: 相频特性, 输出对输入序列的相移
2. 系统的频率响应就是系统函数在单位圆上的动态, 因 ω 而变化, 影响输出的幅度与相位
3. 因为 $e^{j\omega}$ 是周期为 2π 的周期函数, 所以系统的频响特性 $H(e^{j\omega})$ 是周期为 2π 的周期函数
4. $|H(e^{j\omega})|$ 是关于 ω 的偶函数, $\varphi(\omega)$ 是关于 ω 的奇函数

8.10.5 经典滤波器和现代滤波器

1、经典滤波器

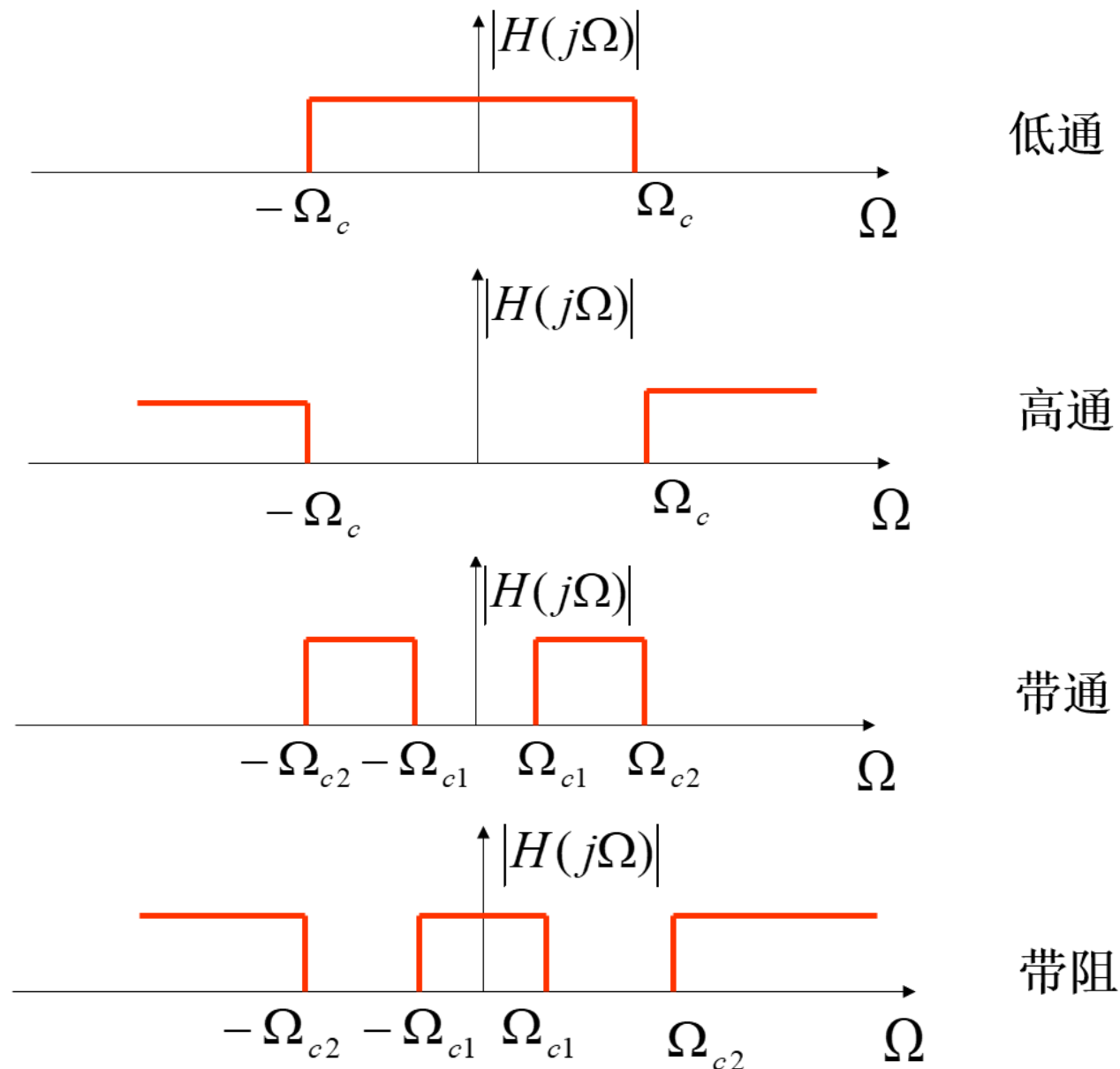
$$x(n) = s(n) + u(n) \longrightarrow \text{加性噪声}$$

若 $x(n)$ 中的有用成分 $s(n)$ 和希望去除的成分 $u(n)$ 各自占有不同的频带, 通过一个线性系统可将 $u(n)$ 有效去除

按功能分: 低通 (LP), 高通 (HP), 带通 (BP), 带阻 (BS), 全通

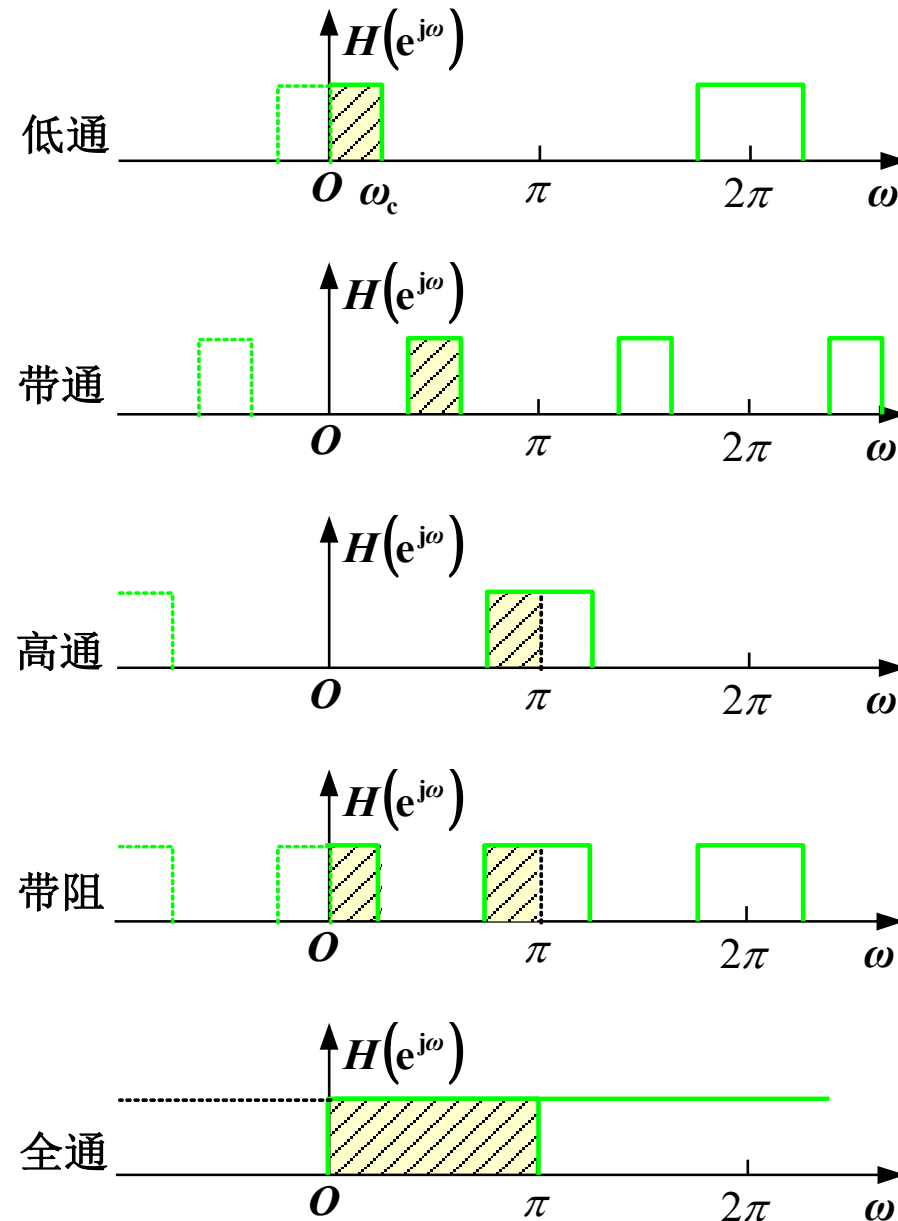
每一种又有模拟 (AF)、数字 (DF) 两种滤波器

1) 模拟滤波器的理想幅频特性



2) 数字滤波器的理想幅频特性

由于周期性和对称性，只研究
 $0 \leq \omega \leq \pi$ 范围即可。



2、现代滤波器

$$x(n) = s(n)u(n) \quad \longrightarrow \quad \text{乘法性噪声}$$

$$x(n) = s(n) * u(n) \quad \longrightarrow \quad \text{卷积性噪声}$$

信号的频谱和噪声道频谱混迭在一起，靠经典的滤波方法难以去除噪声。

目标：从含有噪声的数据记录(又称时间序列)中估计出信号的某些特征或信号本身。

滤波器种类：维纳(Wiener)滤波器、卡尔曼(Kalman)滤波器、线性预测、自适应滤波器

对**数字滤波器 (DF)**，从实现方法上，有 finite impulse response (**FIR**) 滤波器和 infinite impulse response (**IIR**) 滤波器之分，转移函数分别为：

$$\text{FIR DF: } H(z) = \sum_{n=0}^{N-1} h(n)z^{-n}$$

$$\text{IIR DF: } H(z) = \frac{\sum_{k=0}^M b_k z^{-k}}{1 - \sum_{k=1}^N a_k z^{-k}}$$

11.6 信号流图

- 1 概述
- 2 系统的信号流图表示法
- 3 术语定义
- 4 信号流图的性质
- 5 信号流图的代数运算

1、概述

利用方框图可以描述系统（连续的或离散的），比用微分方程或差分方程更为直观。

线性系统的仿真（模拟）

- 连续系统——相加、倍乘、积分
- 离散系统——相加、倍乘、延时

系统框图 信号流图

由麻省理工学院的梅森（Mason）于20世纪50年代首先提出。

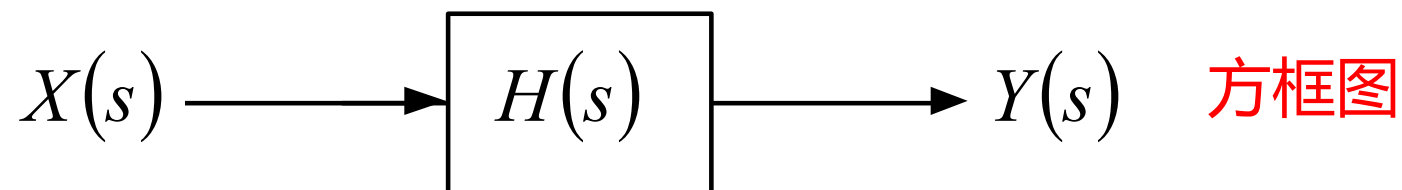
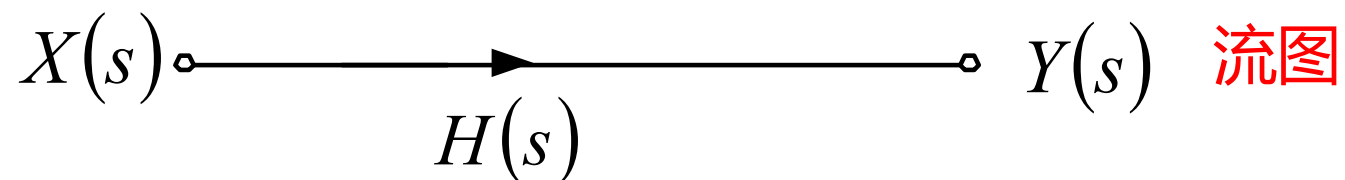
应用于反馈系统分析、线性方程组求解、线性系统模拟及数字滤波器设计等方面。

信号流图的主要优点：

- 系统模型的表示简明清楚
- 简化系统函数的计算方程

2、系统的信号流图表示法

实际上是用一些点和支路来描述系统:



$X(s)$ 、 $Y(s)$ 称为结点。

线段表示信号传输的路径，称为支路。

信号的传输方向用箭头表示，转移函数标在箭头附近，相当于乘法器。

3. 术语定义

结点：表示系统中变量或信号的点。

转移函数：两个结点之间的增益称为转移函数。

支路：连接两个结点之间的定向线段，支路的增益即为转移函数。

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）。

输出结点或阱点：只有输入支路的结点，它对应的是因变量（即输出信号）。

混合结点：既有输入支路又有输出支路的结点。

开通路：通路与任一结点相交不多于一次。

闭通路：如果通路的终点就是起点，并且与任何其他结点相交不多于一次。闭通路又称环路。

环路增益：环路中各支路转移函数的乘积。

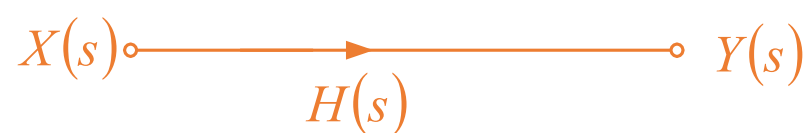
不接触环路：两环路之间没有任何公共结点。

前向通路：从输入结点（源点）到输出结点（阱点）方向的通路上，通过任何结点不多于一次的全部路径。

前向通路增益：前向通路中，各支路转移函数的乘积。

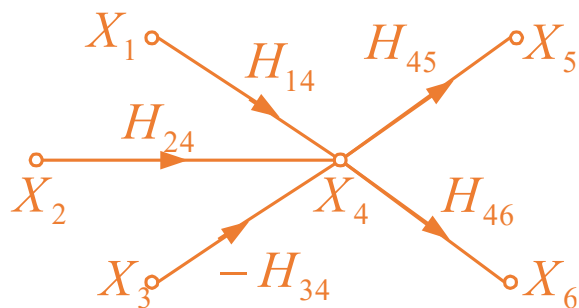
4、信号流图的性质

- 1) 支路表示了一个信号与另一信号的函数关系，信号只能沿着支路上的箭头方向通过。



$$X(s) \xrightarrow{H(s)} Y(s) \quad Y(s) = H(s)X(s)$$

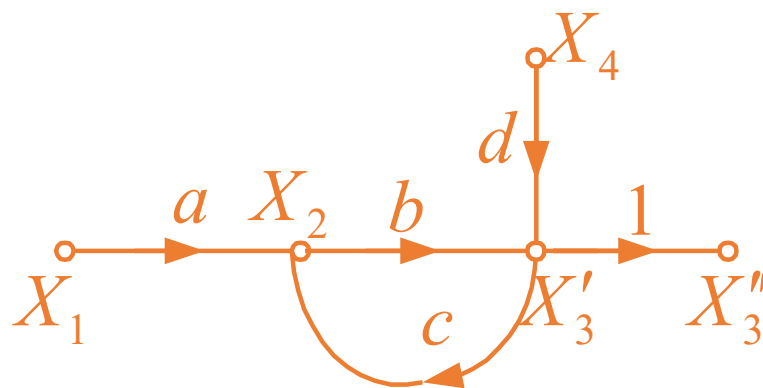
- 2) 结点可以把所有输入支路的信号叠加，并把总和信号传送到所有输出支路。



例如结点 X_4

$$X_4 = H_{14}X_1 + H_{24}X_2 - H_{34}X_3$$

3) 具有输入和输出支路的**混合结点**，通过增加一个具有单传输的支路，可以把它变成**输出结点**来处理。



X'_3 和 X''_3 **实际上是一个结点**。分成两个结点以后, X'_3 是既有输入又有输出的混合结点; X''_3 是只有输入的输出结点。

4) 流图转置以后, 其转移函数保持不变。所谓转置就是把流图中各支路的信号传输方向调转, 同时把输入输出结点对换。

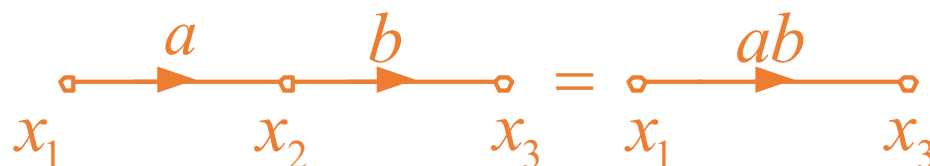
5) 给定系统, **信号流图形式并不是惟一的**。这是由于**同一系统的方程可以表示成不同形式**, 因而可以画出不同的流图。

5. 信号流图的代数运算

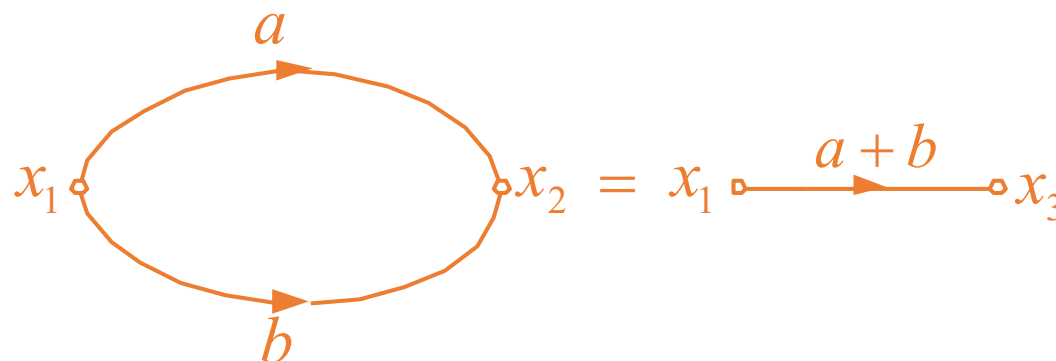
- 1) 有一个输入支路的结点值等于输入信号乘以支路增益。



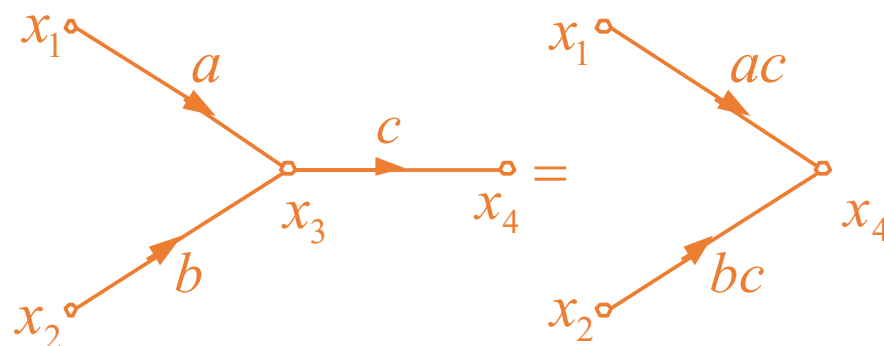
- 2) **串联支路的合并**: 总增益等于各支路增益的乘积。



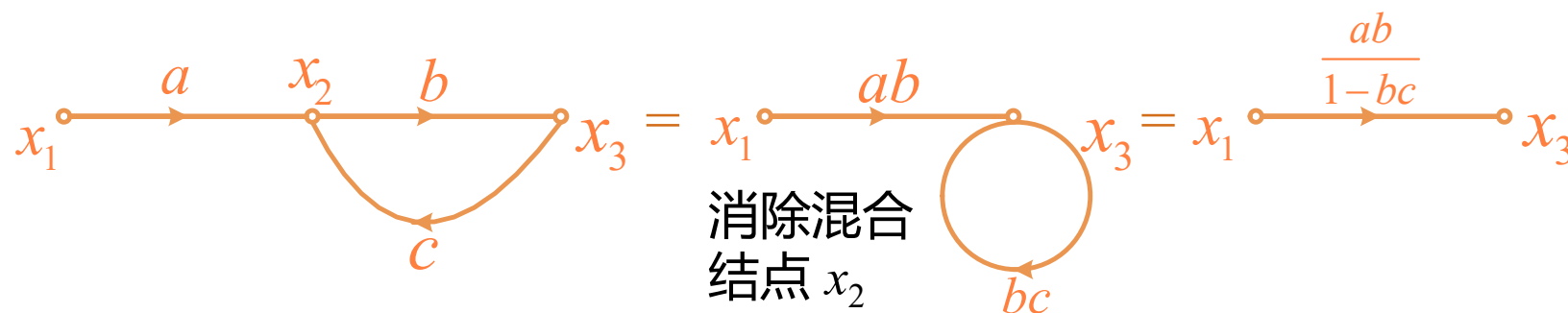
- 3) **并联支路的合并**: 并联相加



4) 混合结点的消除



5) 环路的消除



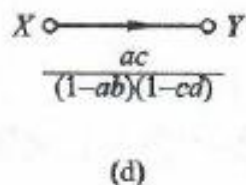
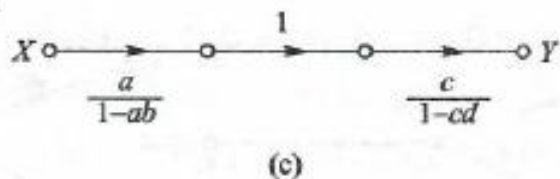
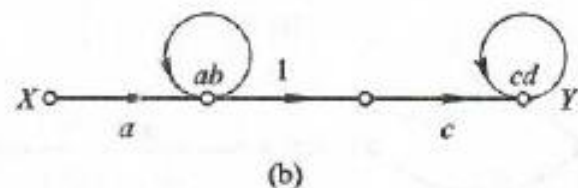
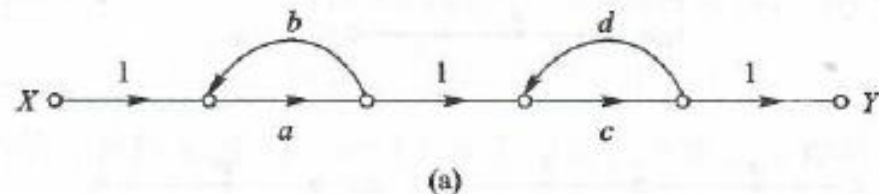
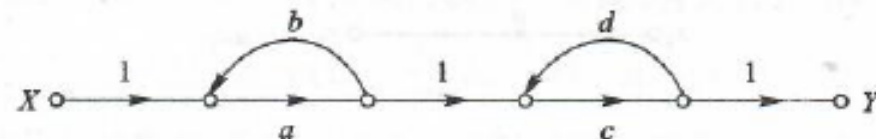
$$\text{因为 } \begin{cases} x_2 = ax_1 + cx_3 \\ x_3 = bx_2 \end{cases} \Rightarrow x_3 = abx_1 + bcx_3 \Rightarrow x_3 = \frac{ab}{1-bc} x_1$$

总结： 可以通过如下步骤简化信号流图，从而求得系统函数。

- ① 串联支路合并，减少结点； ② 并联支路合并，减少支路； ③ 消除环路。

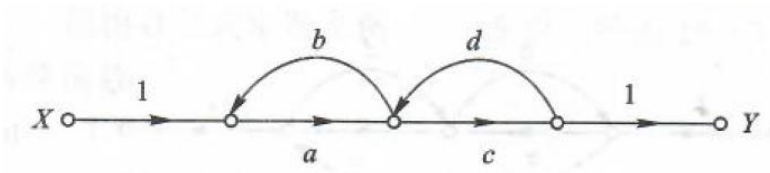
例11-1: 利用流图的代数运算规则化简下图所示系统，并求转移函数。

解:



系统的转移函数:
$$H = \frac{Y}{X} = \frac{ac}{(1-ab)(1-cd)}$$

例11-2：利用流图的代数运算规则化简下图所示系统，求得转移函数为（ ）



A $H = \frac{ab}{1 - ab - cd}$

B $H = \frac{ac}{1 - ab - cd}$

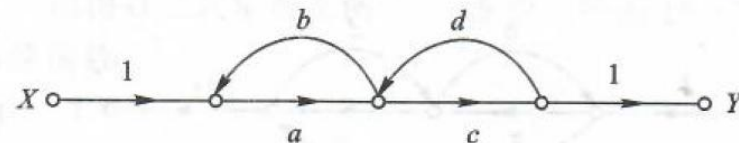
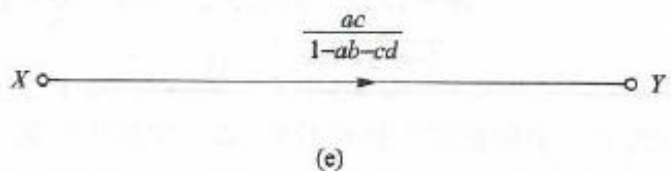
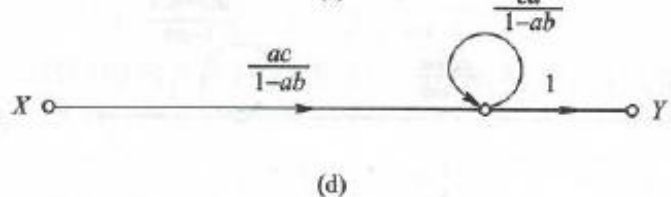
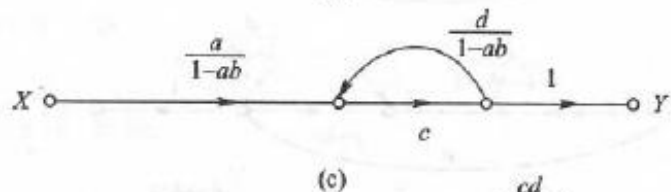
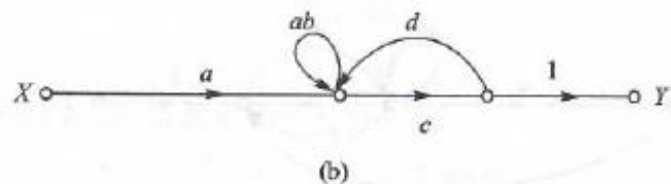
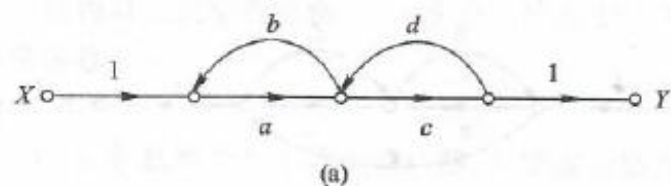
C $H = \frac{ab}{1 + ab + cd}$

D $H = \frac{ac}{1 + ab + cd}$

提交

例11-2: 利用流图的代数运算规则化简下图所示系统，并求转移函数。

解:



系统的转移函数为:
$$H = \frac{Y}{X} = \frac{ac}{1-ab-cd}$$

6) 信号流图的梅森增益公式

$$H = \frac{1}{\Delta} \sum_k g_k \Delta_k$$

式中： Δ ——流图的特征行列式。

$$\begin{aligned} \Delta = & 1 - (\text{所有不同环路增益之和}) + \\ & (\text{每两个互不接触环路增益乘积之和}) - \\ & (\text{每三个互不接触环路增益乘积之和}) + \dots \end{aligned}$$

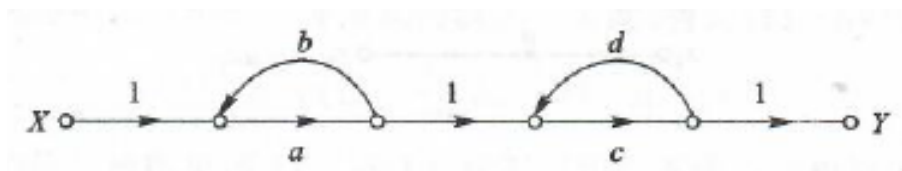
$$= 1 - \sum_a L_a + \sum_{b,c} L_b L_c - \sum_{d,e,f} L_d L_e L_f + \dots$$

k ——表示由源点到阱点之间第 k 条前向通路的标号。

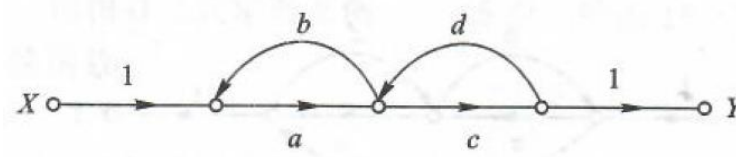
g_k ——表示由源点到阱点之间的第 k 条前向通路的增益。

Δ_k ——称为对于第 k 条前向通路特征行列式的余因子。它是除去与 k 条前向通路相接触的环路外，余下的特征行列式。(在 Δ 式中只留下与该通路不接触者，如果该通路与各环路都接触则 $\Delta_k = 1$ 。)

例11-3：利用梅森公式求例11-1与11-2所示流图的转移函数。



例11-1图



例11-2图

解：

(1) 例11-1包括两个互不接触的环路，其增益分别为： $L_1 : ab; L_2 : cd;$

二者的乘积为 $abcd$ ，由此求得特征行列式 $\Delta = 1 - ab - cd + abcd$

前向通路只有一条 $g_1 = ac, \Delta_1 = 1$

代入梅森公式后求得
$$H = \frac{Y}{X} = \frac{ac}{1 - ab - cd + abcd}$$

(2) 例11-2中的两个环路与例11-1相同，但二者互相接触，因而有特征行列式为

$$\Delta = 1 - ab - cd$$

前向通路的情况与前者完全相同。最后求得

$$H = \frac{Y}{X} = \frac{ac}{1 - ab - cd}$$

结果与前例完全一致，计算过程明显简化。

作 业

教材习题：

基础题： 11-28, 11-30

加强题： 11-32

第十二章 系统的状态变量分析

12.1 引言

12.2 连续时间系统状态方程的建立

12.3 连续时间系统状态方程的求解

12.4 离散时间系统状态方程的建立

12.5 离散时间系统状态方程的求解

12.6 状态矢量的线性变换

12.7 系统的可控制性与可观测性

12.1 引言

前面几章讨论的信号与系统的各种分析方法属于**输入-输出描述法**(input-output description), 又称**端口分析法**或**外部法**。它强调用系统的输入、输出变量之间的关系来描述系统的特性。

一旦系统的数学模型 (n 阶微分或差分方程) 建立以后, 就**不再关心系统内部的情况, 而只考虑系统的时间特性和频率特性 (系统函数) 对输出物理量的影响**。经典的线性系统理论不能全面揭示系统内部特性, 也不易有效处理多输入-多输出系统。这种分析法适用于较为简单的系统 (如单输入-单输出系统) 。

要分析非线性、时变、多输入-多输出等复杂系统, 可采用**状态变量描述法** (state variable description), 或**内部法**。它用状态变量描述系统内部变量的特性, 并**通过状态变量将系统的输入和输出变量联系起来**, 用于描述系统的外部特性。

- **状态 (state)**: 系统在初始时刻 t_0 的状态是最少数目的一组变量 (状态变量)。只要知道 $t = t_0$ 时刻的这组变量和 $t \geq t_0$ 时的输入, 就能完全确定系统在任何时间 $t \geq t_0$ 的状态和输出。例如, t_0 时刻的状态通常指电容元件上电压 $u_C(t_0)$ 和电感元件上电流 $i_L(t_0)$ 。 n 阶系统有 n 个初始状态。
- **状态变量 (state variable)**: 用来描述系统状态的数目最少的一组变量。状态变量实质上反映了系统内部储能状态的变化。
- **状态矢量 (state vector)**: 能够完全描述一个系统行为的 k 个状态变量, 可以看成是一个矢量的各个分量的坐标。
- **状态空间 (state space)**: 状态矢量所在的空间。状态矢量所包含的状态变量的个数就是状态空间的维数, 也称系统的复杂度阶数 (order of complexity), 简称系统的阶数。
- **状态轨迹 (state orbit)**: 在状态空间中, 系统在任意时刻的状态都可以用状态空间中的一点 (端点) 来表示。状态矢量的端点随时间变化而描述的路径, 称为状态轨迹。

状态变量分析法的主要优点:

- (1) 便于研究系统内部的物理量的变化规律，这些物理量可以用状态矢量的一个分量表示出来。
- (2) 适用于线性时不变的单输入-单输出系统，也适用于非线性、时变、多输入-多输出系统特性的描述。
- (3) 系统的状态变量分析法与系统的复杂程度没有关系，复杂系统和简单系统的数学模型相似，都表示为一些状态变量的线性组合。
- (4) 状态方程都是一阶微分或差分方程，便于计算机分析计算。
- (5) 状态方程的主要参数鲜明的表征了系统的关键性能，可用于分析系统的可控制性、可观测性、稳定性。

12.2 连续时间系统状态方程的建立

12.2.1 由电路直接列写状态方程

- (1) 选择状态变量。通常选择电路中独立的电感电流与独立的电容电压作为状态变量。
- (2) 列方程。列含有独立电感支路的回路电压方程，含独立电容支路的节点电流方程。
- (3) 整理方程。将所获方程整理成标准形式。

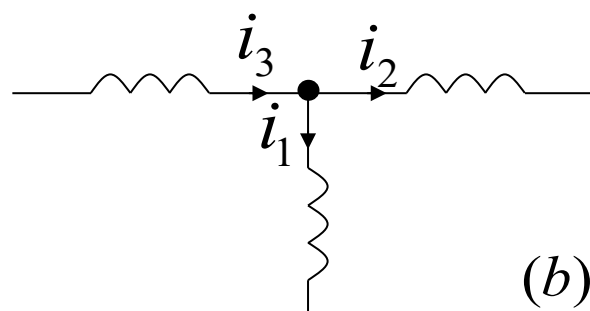
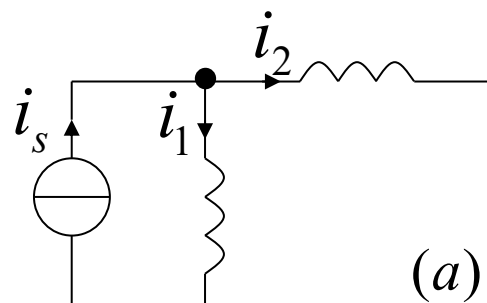
图示的电路 (a) 和 (b) 中分别有()个独立的电感电流 。

A 2 和 3

B 2 和 2

C 1 和 2

D 1 和 1



提交

所谓“独立”的电感电流是指各电流不能互相完全表示的电感电流。

图 (a) 中由于电流源的约束，两个电感电流只有一个独立的。

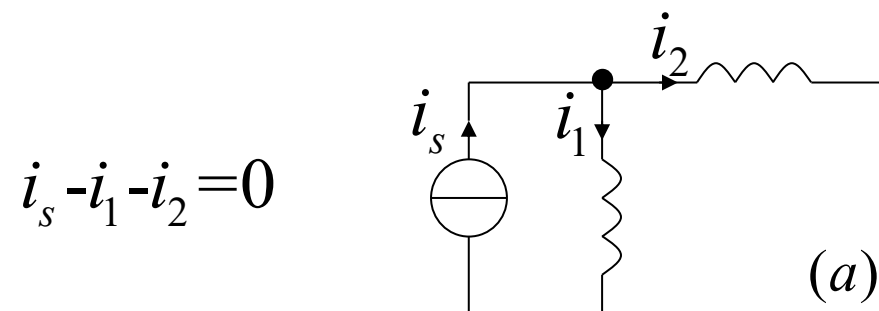
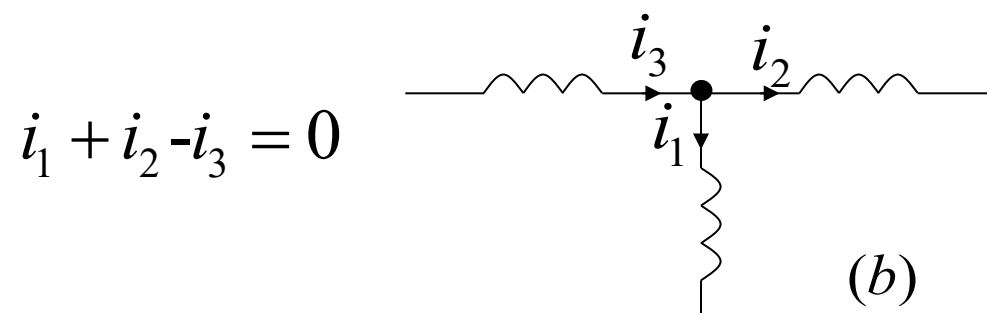


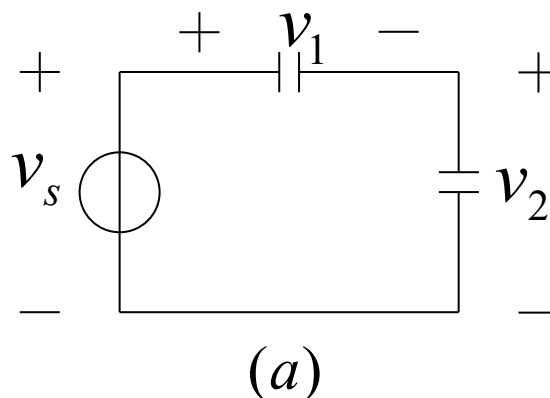
图 (b) 中，三个电感电流有两个是独立的。



所谓“独立”的电容电压，是不能完全互相表示的电容电压。

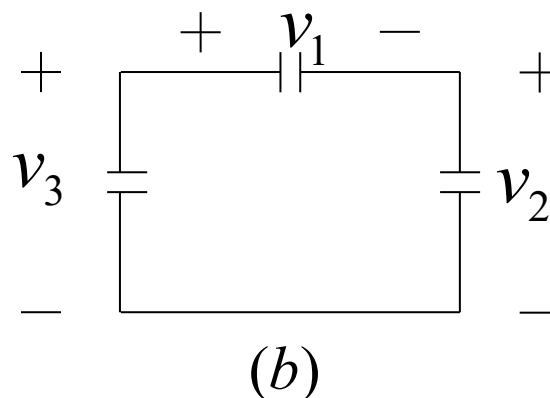
图 (a) 中，由于电压源的约束，两个电容电压只有一个独立的。

$$v_s = v_1 + v_2$$



在图 (b) 中，三个电容电压只有两个是独立的。

$$v_1 + v_2 - v_3 = 0$$



例12-1：电路如图中所示，以两电阻上的电压为输出，试列出电路的状态方程与输出方程。

解：

(1) 选择电感电流与电容电压为状态变量

$$\lambda_1(t) = i_L(t)$$

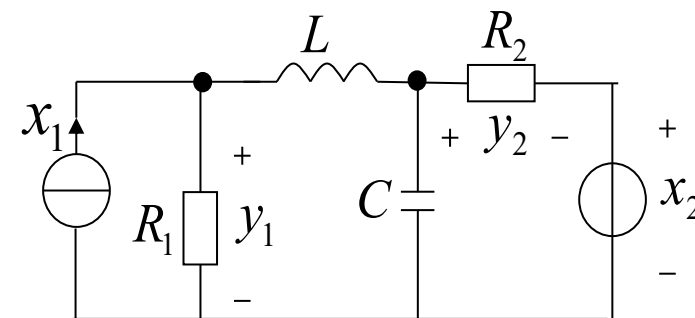
$$\lambda_2(t) = v_C(t)$$

(2) 列状态方程。列包含电感支路的回路电压方程，

$$L \frac{di_L(t)}{dt} = [x_1(t) - i_L(t)]R_1 - v_C(t)$$

列包含电容支路的节点电流方程，

$$C \frac{dv_C(t)}{dt} = [x_2(t) - v_C(t)] / R_2 + i_L(t)$$



(3) 整理方程。

$$L \frac{di_L(t)}{dt} = [x_1(t) - i_L(t)]R_1 - v_C(t) = -R_1 i_L(t) - v_C(t) + R_1 x_1(t)$$

$$\therefore \frac{di_L(t)}{dt} = -\frac{R_1}{L} i_L(t) - \frac{1}{L} v_C(t) + \frac{R_1}{L} x_1(t)$$

$$C \frac{dv_C(t)}{dt} = [x_2(t) - v_C(t)] / R_2 + i_L(t) = i_L(t) - \frac{1}{R_2} v_C(t) + \frac{1}{R_2} x_2(t)$$

$$\therefore \frac{dv_C(t)}{dt} = \frac{1}{C} i_L(t) - \frac{1}{R_2 C} v_C(t) + \frac{1}{R_2 C} x_2(t)$$

写成标准形式：

$$\frac{d\lambda_1(t)}{dt} = -\frac{R_1}{L}\lambda_1(t) - \frac{1}{L}\lambda_2(t) + \frac{R_1}{L}x_1(t)$$

$$\frac{d\lambda_2(t)}{dt} = \frac{1}{C}\lambda_1(t) - \frac{1}{R_2C}\lambda_2(t) + \frac{1}{R_2C}x_2(t)$$

写成矩阵形式：

$$\begin{pmatrix} \frac{d\lambda_1(t)}{dt} \\ \frac{d\lambda_2(t)}{dt} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -\frac{R_1}{L} & -\frac{1}{L} \\ \frac{1}{C} & -\frac{1}{R_2C} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \lambda_1(t) \\ \lambda_2(t) \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \frac{R_1}{L} & 0 \\ 0 & \frac{1}{R_2C} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{pmatrix}$$

(4) 列写输出方程

$$y_1(t) = [x_1(t) - i_L(t)]R_1$$

$$y_2(t) = v_c(t) - x_2(t)$$

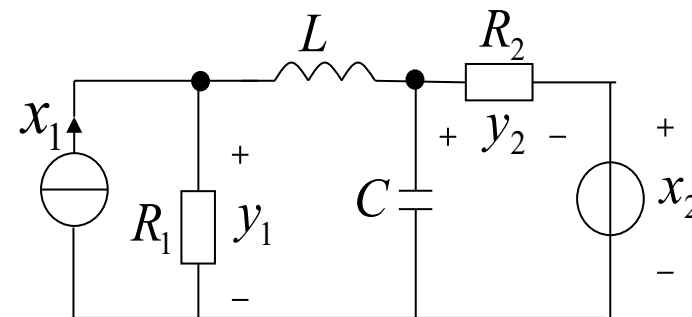
于是

$$y_1(t) = -R_1 i_L(t) + R_1 x_1(t) = -R_1 \lambda_1(t) + R_1 x_1(t)$$

$$y_2(t) = \lambda_2(t) - x_2(t)$$

写成矩阵式

$$\begin{pmatrix} y_1(t) \\ y_2(t) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -R_1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \lambda_1(t) \\ \lambda_2(t) \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} R_1 & 0 \\ 0 & -1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{pmatrix}$$



12.2.2 由输入-输出描述列写状态方程

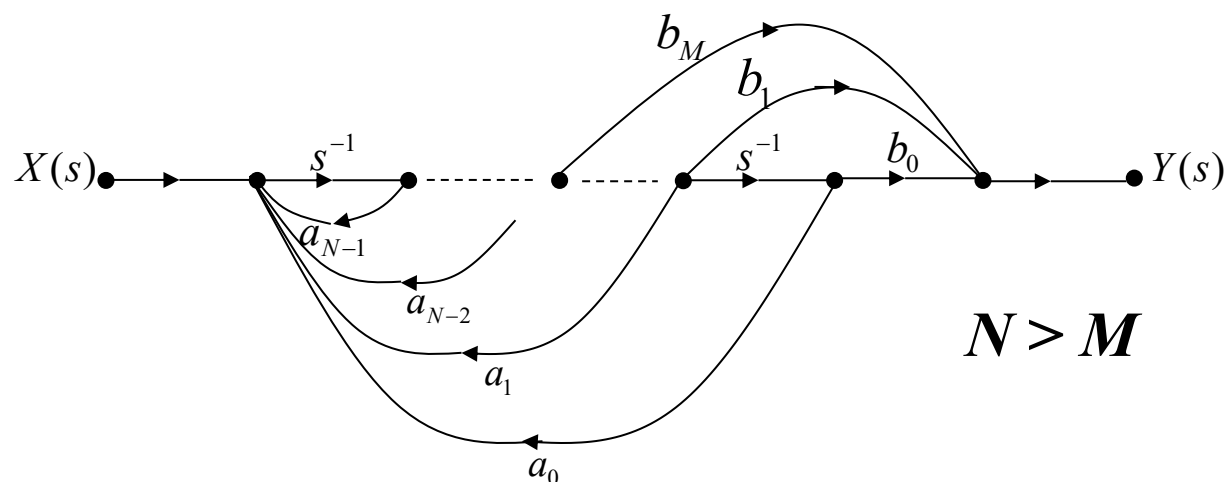
1、相变量法

此时系统的微分方程与系统函数形式如下：

$$\frac{d^N y(t)}{dt^N} - \sum_{k=0}^{N-1} a_k \frac{d^k y(t)}{dt^k} = \sum_{r=0}^M b_r \frac{d^r x(t)}{dt^r}$$

$$H(s) = \frac{\sum_{r=0}^M b_r s^r}{s^N - \sum_{k=0}^{N-1} a_k s^k} = \frac{\sum_{r=0}^M b_r s^{r-N}}{1 - \sum_{k=0}^{N-1} a_k s^{k-N}}$$

系统的信号流图形式：



(1) 在信号流图中，由输出至输入方向，选择积分器的输出为状态变量；

(2) 列写状态方程；

$$\frac{d\lambda_1(t)}{dt} = \lambda_2(t)$$

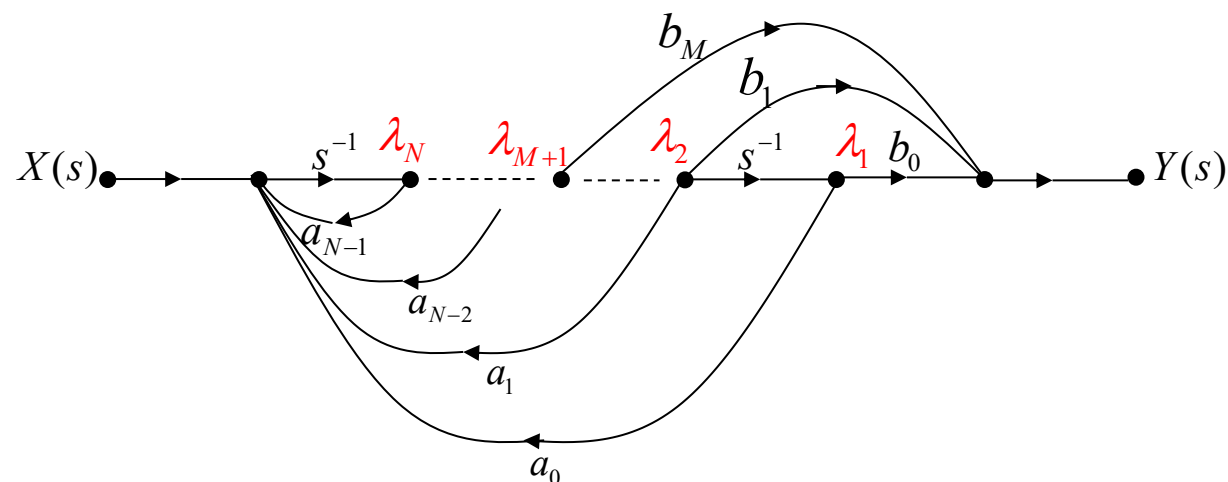
$$\frac{d\lambda_2(t)}{dt} = \lambda_3(t)$$

...

$$\frac{d\lambda_{k-1}(t)}{dt} = \lambda_k(t)$$

...

$$\frac{d\lambda_N(t)}{dt} = a_0\lambda_1(t) + a_1\lambda_2(t) + \dots + a_{N-1}\lambda_N(t) + x(t)$$



写成矩阵式

$$\underbrace{\begin{pmatrix} \frac{d\lambda_1(t)}{dt} \\ \frac{d\lambda_2(t)}{dt} \\ \vdots \\ \frac{d\lambda_{N-1}(t)}{dt} \\ \frac{d\lambda_N(t)}{dt} \end{pmatrix}}_{\lambda'(t)} = \underbrace{\begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 & \cdots & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & \cdots & 0 \\ \vdots & \cdots & & \cdots & & \vdots \\ 0 & \cdots & & \cdots & 0 & 1 \\ a_0 & a_1 & \cdots & \cdots & a_{N-2} & a_{N-1} \end{pmatrix}}_{\mathbf{A}} \underbrace{\begin{pmatrix} \lambda_1(t) \\ \lambda_2(t) \\ \vdots \\ \lambda_{N-1}(t) \\ \lambda_N(t) \end{pmatrix}}_{\lambda(t)} + \underbrace{\begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \vdots \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}}_{\mathbf{B}} [x(t)]$$

状态方程: $\lambda'(t) = \mathbf{A}\lambda(t) + \mathbf{B}x(t)$

A 矩阵第 N 行由输入输出方程左边的系数排列而成；其它各行均是 0 和 1。除平行于主对角线上方的一位元素均为 1 外，其余位置是 0。

B 矩阵是列阵，最后一位元素是 1，其余全是 0。

输出方程: $\mathbf{y}(t) = \mathbf{C}\boldsymbol{\lambda}(t) + \mathbf{D}\mathbf{x}(t)$

根据信号流图, 输出方程一般情况下 ($N > M$) 为

$$y(t) = b_0 \lambda_1(t) + b_1 \lambda_2(t) + \dots + b_{M-1} \lambda_M(t) + b_M \lambda_{M+1}(t)$$

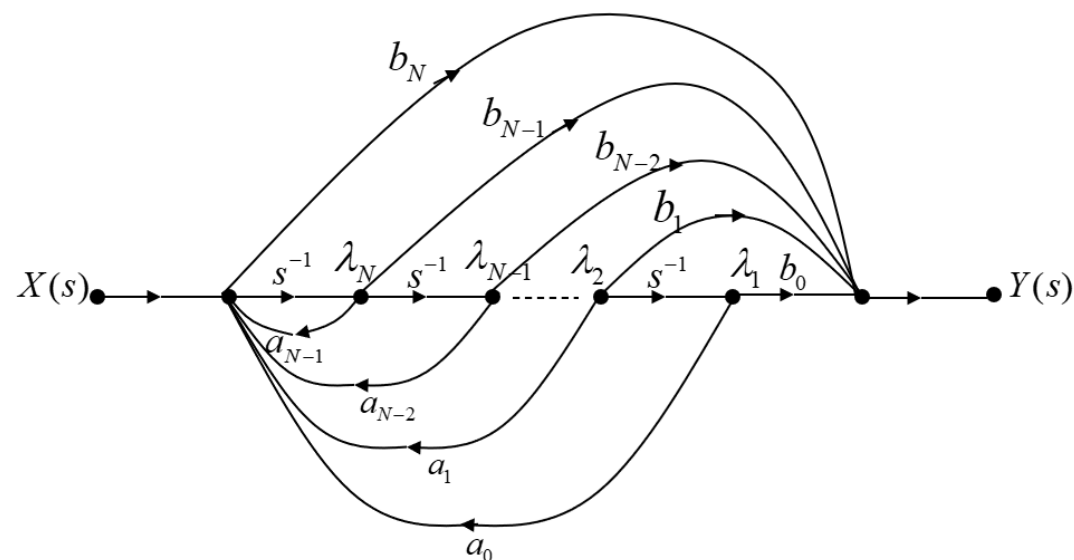
写成矩阵式

$$y(t) = (b_0 \quad b_1 \quad \dots \quad b_{M-1} \quad b_M \quad 0 \quad \dots \quad 0) \begin{pmatrix} \lambda_1(t) \\ \lambda_2(t) \\ \dots \\ \lambda_M(t) \\ \lambda_{M+1}(t) \\ \dots \\ \lambda_N(t) \end{pmatrix}$$

$$\mathbf{C} = [b_0 \quad b_1 \quad \dots \quad b_{M-1} \quad b_M \quad 0 \quad \dots \quad 0]$$

\mathbf{D} 矩阵等于 0

如果 $N = M$, 系统的信号流图如下



此时, 系统的状态方程与前面的相同, 但是输出方程 **C**、**D** 矩阵与前不同。

$$y(t) = b_0 \lambda_1(t) + b_1 \lambda_2(t) + \dots + b_{N-1} \lambda_N(t) + b_N \frac{d\lambda_N(t)}{dt}$$

由状态方程知道 $\frac{d\lambda_N(t)}{dt} = a_0\lambda_1(t) + a_1\lambda_2(t) + \dots + a_{N-1}\lambda_N(t) + x(t)$

$$\therefore y(t) = (b_0 + b_N a_0)\lambda_1(t) + (b_1 + b_N a_1)\lambda_2(t) + \dots + (b_{N-1} + b_N a_{N-1})\lambda_N(t) + b_N x(t)$$

此时的 **C** 矩阵为 $\mathbf{C} = [(b_0 + b_N a_0) \quad (b_1 + b_N a_1) \quad \dots \quad (b_k + b_N a_k) \quad \dots \quad (b_{N-1} + b_N a_{N-1})]$

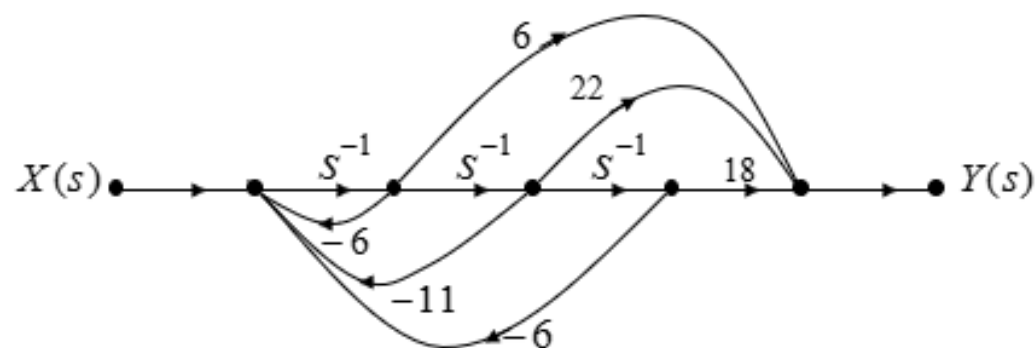
此时的 **D** 矩阵为 $\mathbf{D} = b_N$

例12-2: 已知系统函数如下，试用相变量法列出系统的状态方程与输出方程。

$$H(s) = \frac{6s^2 + 22s + 18}{s^3 + 6s^2 + 11s + 6}$$

解: 作系统的信号流图

$$H(s) = \frac{6s^{-1} + 22s^{-2} + 18s^{-3}}{1 - (-6s^{-1} - 11s^{-2} - 6s^{-3})}$$

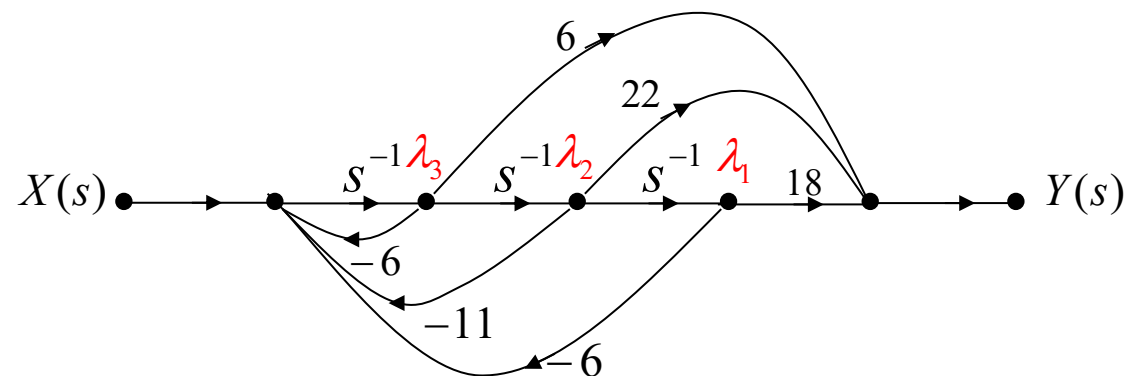


从输出端至输入端，顺序选择积分器的输出为状态变量。

列写状态方程

$$\frac{d\lambda_1(t)}{dt} = \lambda_2(t) \quad \frac{d\lambda_2(t)}{dt} = \lambda_3(t)$$

$$\frac{d\lambda_3(t)}{dt} = -6\lambda_1(t) - 11\lambda_2(t) - 6\lambda_3(t) + x(t)$$



它的矩阵式为

$$\begin{pmatrix} \frac{d\lambda_1(t)}{dt} \\ \frac{d\lambda_2(t)}{dt} \\ \frac{d\lambda_3(t)}{dt} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ -6 & -11 & -6 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \lambda_1(t) \\ \lambda_2(t) \\ \lambda_3(t) \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} x(t)$$

方程中的 A 矩阵为

$$\mathbf{A} = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ -6 & -11 & -6 \end{pmatrix}$$

B 矩阵为

$$\mathbf{B} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}$$

系统的输出方程为

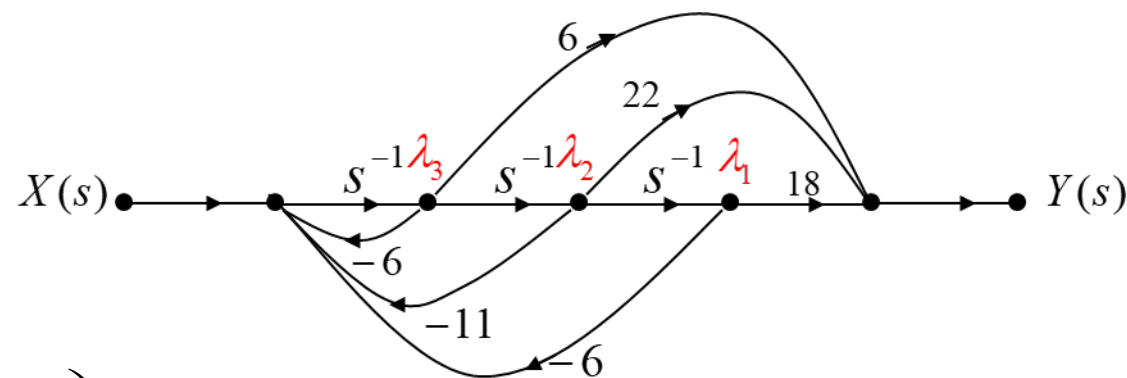
$$y(t) = 18\lambda_1(t) + 22\lambda_2(t) + 6\lambda_3(t)$$

输出方程矩阵形式为 $y(t) = (18 \quad 22 \quad 6) \begin{pmatrix} \lambda_1(t) \\ \lambda_2(t) \\ \lambda_3(t) \end{pmatrix}$

方程中的矩阵 $\mathbf{C} = (18 \quad 22 \quad 6)$
 $\mathbf{D} = 0$

输入与输出无关——不可控

$$H(s) = \frac{6s^{-1} + 22s^{-2} + 18s^{-3}}{1 - (-6s^{-1} - 11s^{-2} - 6s^{-3})}$$



其实，根据前面的分析，有了系统方程或系统函数，不用作信号流图，就可以直接写出以上的矩阵和方程。

已知系统函数 $H_1(s) = \frac{2s+6}{s^2+3s+2}$, 系统的状态方程矩阵为

A $\mathbf{A} = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 2 & 3 \end{pmatrix} \quad \mathbf{B} = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}$

B $\mathbf{A} = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{pmatrix} \quad \mathbf{B} = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}$

C $\mathbf{A} = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 3 & 2 \end{pmatrix} \quad \mathbf{B} = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}$

D $\mathbf{A} = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{pmatrix} \quad \mathbf{B} = \begin{pmatrix} 0 \\ -1 \end{pmatrix}$

提交

例12-3：已知系统函数如下，试用相变量法列出系统的状态方程与输出方程。

$$H_1(s) = \frac{2s + 6}{s^2 + 3s + 2} \qquad H_2(s) = \frac{s^2 + 2s + 6}{s^2 + 3s + 2}$$

解：根据相变量法，可直接写出方程的矩阵

$$(1) \quad \mathbf{A} = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{pmatrix} \quad \mathbf{B} = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix} \quad \mathbf{C} = (6 \quad 2) \quad \mathbf{D} = 0$$

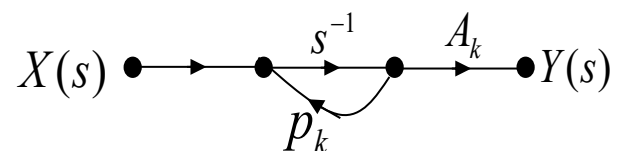
(2) **A、B** 矩阵与上相同

$$\mathbf{C} = (6 - 2 \quad 2 - 3) = (4 \quad -1) \qquad \mathbf{D} = 1$$

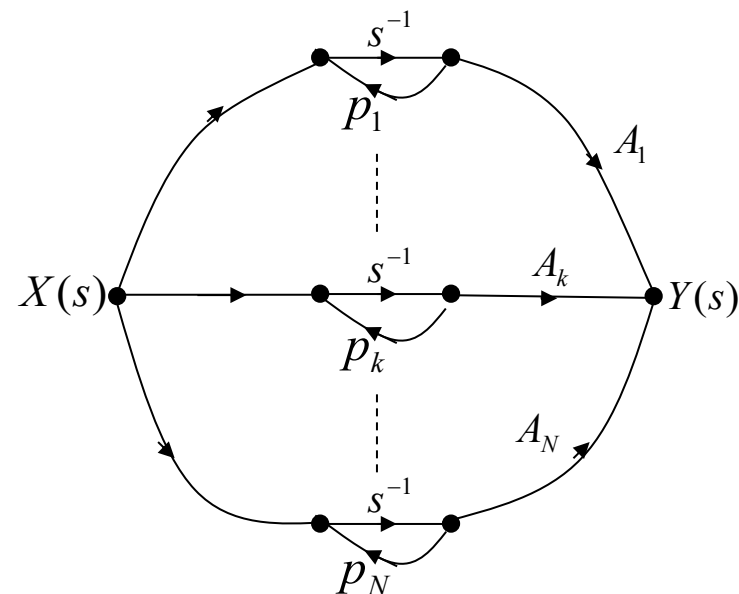
2、对角线法

将系统函数部分分式，表示成一阶分式之和 $H(s) = \frac{N(s)}{D(s)} = \sum_{k=1}^N \frac{A_k}{s - p_k}$

每一个部分分式对应着一个一阶系统。一阶系统的信号流图如下。



系统的信号流图就是这些一阶系统的并联。

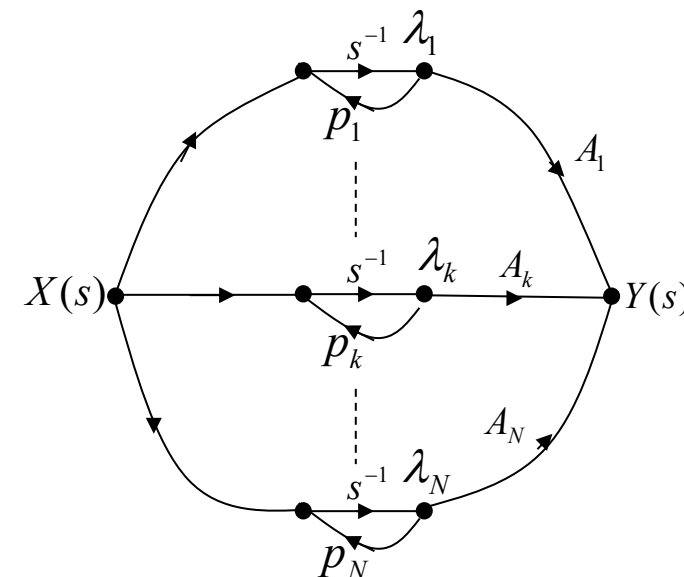


取各积分器的输出为状态变量，于是可列状态方程

$$\begin{aligned}\frac{d\lambda_1(t)}{dt} &= p_1\lambda_1(t) + x(t) \\ &\vdots \\ \frac{d\lambda_N(t)}{dt} &= p_N\lambda_N(t) + x(t)\end{aligned}$$

写成矩阵式

$$\begin{pmatrix} \frac{d\lambda_1(t)}{dt} \\ \frac{d\lambda_2(t)}{dt} \\ \vdots \\ \frac{d\lambda_{N-1}(t)}{dt} \\ \frac{d\lambda_N(t)}{dt} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} p_1 & & & & \\ & \dots & & & \\ & & p_k & & \\ & & & \dots & \\ & 0 & & & p_N \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \lambda_1(t) \\ \lambda_2(t) \\ \vdots \\ \lambda_{N-1}(t) \\ \lambda_N(t) \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ \vdots \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix} [x(t)]$$

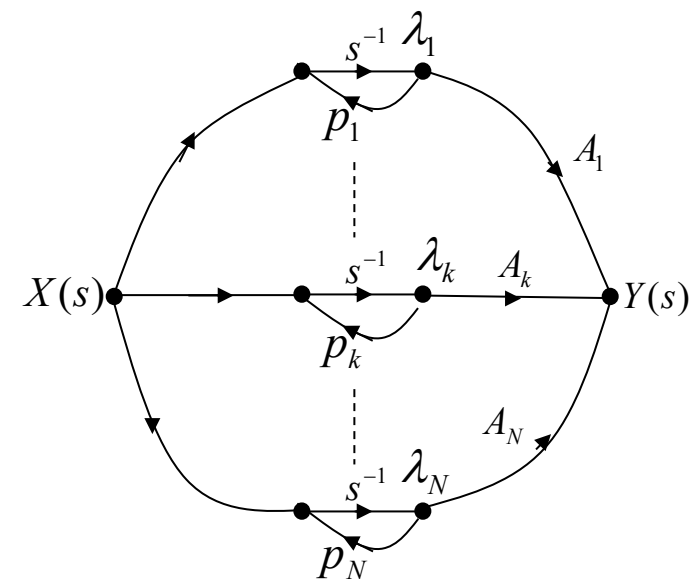


▲ 矩阵为对角阵形式的状态方程在控制理论研究中具有重要意义。

系统的输出方程为

$$y(t) = A_1 \lambda_1(t) + \dots + A_k \lambda_k(t) + \dots + A_N \lambda_N(t)$$

$$y(t) = \begin{pmatrix} A_1 & \dots & A_k & \dots & A_N \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \lambda_1(t) \\ \dots \\ \lambda_k(t) \\ \dots \\ \lambda_N(t) \end{pmatrix}$$



例12-4: 已知**例12-2**中的系统函数, 试用对角线法列出系统的状态方程与输出方程。

$$H(s) = \frac{6s^2 + 22s + 18}{s^3 + 6s^2 + 11s + 6}$$

解: 将系统函数部分分式 $H(s) = \frac{6s^2 + 22s + 18}{s^3 + 6s^2 + 11s + 6} = \frac{1}{s+1} + \frac{2}{s+2} + \frac{3}{s+3}$

于是, 方程中的系数矩阵为 $\mathbf{A} = \begin{pmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 0 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & -3 \end{pmatrix}$ $\mathbf{B} = \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix}$ $\mathbf{C} = (1 \ 2 \ 3)$ $\mathbf{D} = 0$

状态方程: $\lambda'(t) = \mathbf{A}\lambda(t) + \mathbf{B}\mathbf{x}(t)$

输出方程: $\mathbf{y}(t) = \mathbf{C}\lambda(t) + \mathbf{D}\mathbf{x}(t)$

12.3 连续时间系统状态方程的求解

12.3.1 矢量的微积分与拉氏变换

$$\lambda(t) = \begin{pmatrix} \lambda_1(t) \\ \lambda_2(t) \\ \dots \\ \lambda_N(t) \end{pmatrix} \quad \frac{d}{dt} \lambda(t) = \begin{pmatrix} \frac{d\lambda_1(t)}{dt} \\ \frac{d\lambda_2(t)}{dt} \\ \dots \\ \frac{d\lambda_N(t)}{dt} \end{pmatrix}$$

$$\int_{-\infty}^t \lambda(\tau) d\tau = \begin{pmatrix} \int_{-\infty}^t \lambda_1(\tau) d\tau \\ \int_{-\infty}^t \lambda_2(\tau) d\tau \\ \dots \\ \int_{-\infty}^t \lambda_N(\tau) d\tau \end{pmatrix}$$

$$\mathbf{\Lambda}(s) = LT\{\boldsymbol{\lambda}(t)\} = \int_{0^-}^{\infty} \boldsymbol{\lambda}(t) e^{-st} dt = \begin{pmatrix} \int_{0^-}^{\infty} \lambda_1(t) e^{-st} dt \\ \int_{0^-}^{\infty} \lambda_2(t) e^{-st} dt \\ \dots \\ \int_{0^-}^{\infty} \lambda_N(t) e^{-st} dt \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \Lambda_1(s) \\ \Lambda_2(s) \\ \dots \\ \Lambda_N(s) \end{pmatrix}$$

$$LT\left\{\frac{d}{dt}\boldsymbol{\lambda}(t)\right\} = s\mathbf{\Lambda}(s) - \boldsymbol{\lambda}(0^-) = s \begin{pmatrix} \Lambda_1(s) \\ \Lambda_2(s) \\ \dots \\ \Lambda_N(s) \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} \lambda_1(0^-) \\ \lambda_2(0^-) \\ \dots \\ \lambda_N(0^-) \end{pmatrix}$$

12.3.2 状态方程的拉氏变换解法

1、状态方程与输出方程的解

$$\frac{d\boldsymbol{\lambda}(t)}{dt} = \mathbf{A}\boldsymbol{\lambda}(t) + \mathbf{B}\mathbf{x}(t)$$

$$\mathbf{y}(t) = \mathbf{C}\boldsymbol{\lambda}(t) + \mathbf{D}\mathbf{x}(t)$$

方程两边同求拉氏变换

$$s\mathbf{\Lambda}(s) - \boldsymbol{\lambda}(0^-) = \mathbf{A}\mathbf{\Lambda}(s) + \mathbf{B}\mathbf{X}(s)$$

$$\mathbf{Y}(s) = \mathbf{C}\mathbf{\Lambda}(s) + \mathbf{D}\mathbf{X}(s)$$

其中状态变量的拉氏变换

$$s\mathbf{\Lambda}(s) - \mathbf{A}\mathbf{\Lambda}(s) = \boldsymbol{\lambda}(0^-) + \mathbf{B}\mathbf{X}(s)$$

$$(s\mathbf{I} - \mathbf{A})\mathbf{\Lambda}(s) = \boldsymbol{\lambda}(0^-) + \mathbf{B}\mathbf{X}(s)$$

$$\mathbf{\Lambda}(s) = (s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\boldsymbol{\lambda}(0^-) + (s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\mathbf{B}\mathbf{X}(s)$$

其中输出变量的拉氏变换

$$\mathbf{Y}(s) = \mathbf{C}\mathbf{\Lambda}(s) + \mathbf{D}\mathbf{X}(s) = \mathbf{C}[(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\boldsymbol{\lambda}(0^-) + (s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\mathbf{B}\mathbf{X}(s)] + \mathbf{D}\mathbf{X}(s)$$

$$\mathbf{Y}(s) = \mathbf{C}(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\boldsymbol{\lambda}(0^-) + [\mathbf{C}(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\mathbf{B} + \mathbf{D}]\mathbf{X}(s)$$

于是

$$\boldsymbol{\lambda}(t) = \mathcal{L}^{-1}\{\boldsymbol{\Lambda}(s)\} = \mathcal{L}^{-1}\{(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\boldsymbol{\lambda}(0^-) + (s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\mathbf{B}\mathbf{X}(s)\}$$

$$= \underbrace{\mathcal{L}^{-1}\{(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\boldsymbol{\lambda}(0^-)\}}_{1 \text{ 零输入分量}} + \underbrace{\mathcal{L}^{-1}\{(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\mathbf{B}\} * \mathbf{x}(t)}_{1 \text{ 零状态分量}}$$

$$\mathbf{y}(t) = \mathcal{L}^{-1}\{\mathbf{Y}(s)\} = \mathcal{L}^{-1}\{\mathbf{C}(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\boldsymbol{\lambda}(0^-) + [\mathbf{C}(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\mathbf{B} + \mathbf{D}]\mathbf{X}(s)\}$$

$$= \underbrace{\mathcal{L}^{-1}\{\mathbf{C}(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\boldsymbol{\lambda}(0^-)\}}_{1 \text{ 零输入响应}} + \underbrace{\mathcal{L}^{-1}\{\mathbf{C}(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\mathbf{B} + \mathbf{D}\} * \mathbf{x}(t)}_{1 \text{ 零状态响应}}$$

$(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}$ —— 系统的特征矩阵 $|s\mathbf{I} - \mathbf{A}|$ —— 系统的特征行列式

例12-5：已知系统状态方程的系数矩阵、起始条件和输入，试求状态变量。

$$\mathbf{A} = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 1 & -3 \end{pmatrix} \quad \mathbf{B} = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \quad \lambda(0^-) = \begin{pmatrix} 1 \\ 2 \end{pmatrix} \quad x(t) = u(t)$$

解：先求特征矩阵

$$\begin{aligned} (s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} &= \left[\begin{pmatrix} s & 0 \\ 0 & s \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 1 & -3 \end{pmatrix} \right]^{-1} = \begin{pmatrix} s-1 & 0 \\ -1 & s+3 \end{pmatrix}^{-1} = \frac{\begin{pmatrix} s+3 & 0 \\ 1 & s-1 \end{pmatrix}}{\begin{vmatrix} s-1 & 0 \\ -1 & s+3 \end{vmatrix}} \\ &= \frac{\begin{pmatrix} s+3 & 0 \\ 1 & s-1 \end{pmatrix}}{(s-1)(s+3)} = \begin{pmatrix} \frac{1}{s-1} & 0 \\ \frac{1}{(s-1)(s+3)} & \frac{1}{s+3} \end{pmatrix} \end{aligned}$$

状态变量的零输入分量

$$\mathbf{\Lambda}_{zi}(s) = (s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} \boldsymbol{\lambda}(0^-) = \begin{pmatrix} \frac{1}{s-1} & 0 \\ \frac{1}{(s-1)(s+3)} & \frac{1}{s+3} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 \\ 2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \frac{1}{s-1} \\ \frac{2s-1}{(s-1)(s+3)} \end{pmatrix}$$

状态变量的零状态分量

$$\mathbf{\Lambda}_{zs}(s) = (s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} \mathbf{B}\mathbf{X}(s) = \begin{pmatrix} \frac{1}{s-1} & 0 \\ \frac{1}{(s-1)(s+3)} & \frac{1}{s+3} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \cdot \frac{1}{s} = \begin{pmatrix} \frac{1}{s-1} \\ \frac{1}{(s-1)(s+3)} \end{pmatrix} \cdot \frac{1}{s} = \begin{pmatrix} \frac{1}{s(s-1)} \\ \frac{1}{s(s-1)(s+3)} \end{pmatrix}$$

于是

$$\begin{aligned}
 \Lambda(s) &= \Lambda_{zi}(s) + \Lambda_{zs}(s) = \left(\frac{\frac{1}{s-1}}{\frac{2s-1}{(s-1)(s+3)}} \right) + \left(\frac{\frac{1}{s(s-1)}}{\frac{1}{s(s-1)(s+3)}} \right) \\
 &= \left(\frac{\frac{1}{s-1}}{\frac{1}{4} + \frac{7}{s+3}} \right) + \left(\frac{\frac{-1}{s} + \frac{1}{s-1}}{\frac{-1}{s} + \frac{1}{4} + \frac{7}{s+3}} \right) = \left(\frac{\frac{-1}{s} + \frac{2}{s-1}}{\frac{-1}{3} + \frac{2}{4} + \frac{11}{6}} \right) \\
 \lambda(t) &= \left(\frac{-1 + 2e^t}{-\frac{1}{3} + \frac{1}{2}e^t + \frac{11}{6}e^{-3t}} \right) u(t)
 \end{aligned}$$

2、状态转移矩阵 (State Transition Matrix)

由前面的分析知道，系统的状态变量

$$\mathbf{\Lambda}(s) = (s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}[\boldsymbol{\lambda}(0^-) + \mathbf{B}\mathbf{X}(s)]$$

$$\therefore \boldsymbol{\lambda}(t) = \mathcal{L}^{-1}\{\mathbf{\Lambda}(s)\} = \mathcal{L}^{-1}\{(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\} * \mathcal{L}^{-1}\{\boldsymbol{\lambda}(0^-) + \mathbf{B}\mathbf{X}(s)\}$$

状态转移 (过渡) 矩阵:

$$\Phi(t) = \mathcal{L}^{-1}\{(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\}$$

等于系统特征矩阵的拉氏逆变换。它把系统的起始状态和激励的作用，转换成系统在 $t > 0$ 后的任意时刻的状态。

例12-6: 已知系统的微分方程，试列出其状态方程和输出方程，并求其状态转移矩阵。

$$\frac{d^2 y(t)}{dt^2} + 3 \frac{dy(t)}{dt} + 2y(t) = \frac{dx(t)}{dt} + 3x(t)$$

解: 根据相变量法，可列出状态方程。方程中的系数矩阵为

$$\lambda'(t) = \mathbf{A}\lambda(t) + \mathbf{B}x(t) \quad \mathbf{A} = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{pmatrix} \quad \mathbf{B} = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}$$

$$\begin{aligned} \therefore (s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} &= \begin{pmatrix} s & -1 \\ 2 & s+3 \end{pmatrix}^{-1} = \frac{\begin{pmatrix} s+3 & 1 \\ -2 & s \end{pmatrix}}{\begin{vmatrix} s & -1 \\ 2 & s+3 \end{vmatrix}} = \frac{\begin{pmatrix} s+3 & 1 \\ -2 & s \end{pmatrix}}{s^2 + 3s + 2} = \begin{pmatrix} \frac{s+3}{s^2 + 3s + 2} & \frac{1}{s^2 + 3s + 2} \\ \frac{-2}{s^2 + 3s + 2} & \frac{s}{s^2 + 3s + 2} \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} \frac{2}{s+1} - \frac{1}{s+2} & \frac{1}{s+1} - \frac{1}{s+2} \\ \frac{-2}{s+1} + \frac{2}{s+2} & \frac{-1}{s+1} + \frac{2}{s+2} \end{pmatrix} \end{aligned}$$

输出方程: $\mathbf{y}(t) = \mathbf{C}\boldsymbol{\lambda}(t) + \mathbf{D}\mathbf{x}(t)$

$$\mathbf{C} = (b_0 \quad b_1) = (3 \quad 1) \quad \mathbf{D} = 0$$

状态转移矩阵: $\boldsymbol{\Phi}(t) = \mathcal{L}^{-1} \{ (s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} \} = \begin{pmatrix} 2e^{-t} - e^{-2t} & e^{-t} - e^{-2t} \\ -2e^{-t} + 2e^{-2t} & -e^{-t} + 2e^{-2t} \end{pmatrix} u(t)$

比较以上系统方程与求解状态转移矩阵对应的特征行列式

$$\begin{vmatrix} s & -1 \\ 2 & s+3 \end{vmatrix} = s^2 + 3s + 2$$

这正好是系统方程对应的特征多项式，一般情况下也是系统函数的分母多项式，它的根是系统的特征根。

3、求系统（转移）函数

由前面分析知道，系统的输出矢量的拉氏变换为

$$\mathbf{Y}(s) = \mathbf{C}(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\boldsymbol{\lambda}(0^-) + [\mathbf{C}(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\mathbf{B} + \mathbf{D}]\mathbf{X}(s)$$

其中零状态分量是 $\mathbf{Y}_{zs}(s) = [\mathbf{C}(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\mathbf{B} + \mathbf{D}]\mathbf{X}(s) = \mathbf{H}(s)\mathbf{X}(s)$

$$\mathbf{H}(s) = \mathbf{C}(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\mathbf{B} + \mathbf{D} \quad \longleftarrow \text{系统（转移）函数}$$

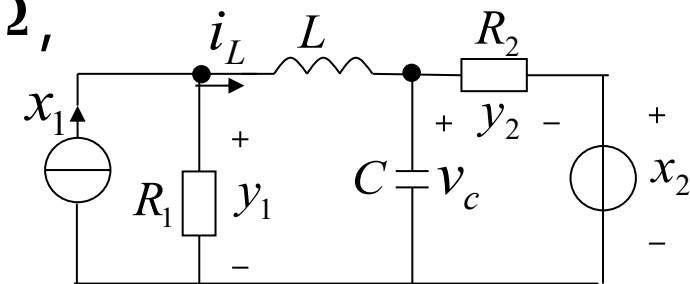
对于单输入-单输出的系统， $H(s)$ 是标量。将例12-6中求得的矩阵 \mathbf{A} , \mathbf{B} , \mathbf{C} , \mathbf{D} 代入上述公式，可验证 $H(s)$ 与直接从微分方程得到的系统函数相同。

对于有 m 个输入， l 个输出的系统， $H(s)$ 是一个 $l \times m$ 的矩阵。其第 i 行第 j 列表示

$$H_{ij}(s) = \left. \frac{\text{第}i\text{个输出对第}j\text{个输入的响应}}{\text{第}j\text{个输入}} \right|_{\text{其它输入为零}}$$

例12-7: 例12-1所示电路如图, 设 $L = 1H$, $C = 1F$, $R_1 = R_2 = 1\Omega$,
试求该 2×2 系统的转移函数矩阵。

解: 由例12-1已知



$$\mathbf{A} = \begin{pmatrix} -\frac{R_1}{L} & -\frac{1}{L} \\ \frac{1}{C} & -\frac{1}{R_2 C} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -1 & -1 \\ 1 & -1 \end{pmatrix} \quad \mathbf{B} = \begin{pmatrix} \frac{R_1}{L} & 0 \\ 0 & \frac{1}{R_2 C} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix}$$

$$\mathbf{C} = \begin{pmatrix} -R_1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \quad \mathbf{D} = \begin{pmatrix} R_1 & 0 \\ 0 & -1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & -1 \end{pmatrix}$$

系统的特征矩阵

$$(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} = \begin{pmatrix} s+1 & 1 \\ -1 & s+1 \end{pmatrix}^{-1} = \frac{\begin{pmatrix} s+1 & -1 \\ 1 & s+1 \end{pmatrix}}{\begin{vmatrix} s+1 & 1 \\ -1 & s+1 \end{vmatrix}} = \begin{pmatrix} \frac{s+1}{s^2+2s+2} & \frac{-1}{s^2+2s+2} \\ \frac{1}{s^2+2s+2} & \frac{s+1}{s^2+2s+2} \end{pmatrix}$$

于是，系统转移函数矩阵

$$\begin{aligned}
 \mathbf{H}(s) &= \mathbf{C}(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\mathbf{B} + \mathbf{D} = \begin{pmatrix} -1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \frac{s+1}{s^2+2s+2} & \frac{-1}{s^2+2s+2} \\ \frac{1}{s^2+2s+2} & \frac{s+1}{s^2+2s+2} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & -1 \end{pmatrix} \\
 &= \begin{pmatrix} \frac{-(s+1)}{s^2+2s+2} & \frac{1}{s^2+2s+2} \\ \frac{1}{s^2+2s+2} & \frac{s+1}{s^2+2s+2} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & -1 \end{pmatrix} \\
 &= \begin{pmatrix} \frac{-(s+1)}{s^2+2s+2} & \frac{1}{s^2+2s+2} \\ \frac{1}{s^2+2s+2} & \frac{s+1}{s^2+2s+2} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & -1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \frac{s^2+s+1}{s^2+2s+2} & \frac{1}{s^2+2s+2} \\ \frac{1}{s^2+2s+2} & -\frac{s^2+s+1}{s^2+2s+2} \end{pmatrix}
 \end{aligned}$$

※ 12.3.3 状态方程的时域解法

由前面拉氏变换解中已知，状态方程的解为

$$\lambda(t) = \mathcal{L}^{-1} \left\{ (s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} \right\} \lambda(0^-) + \mathcal{L}^{-1} \left\{ (s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} \right\} \mathbf{B} * \mathbf{x}(t)$$

式中的状态转移矩阵表示为矩阵指数 $\Phi(t) = \mathcal{L}^{-1} \left\{ (s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} \right\} = e^{\mathbf{A}t}$

于是以上状态方程的解 $\lambda(t) = e^{\mathbf{A}t} \lambda(0^-) + e^{\mathbf{A}t} \mathbf{B} * \mathbf{x}(t)$

状态方程的解或输出方程的解都由零输入解和零状态解相加组成，两部分的变化规律都与矩阵 $e^{\mathbf{A}t}$ 有关，因此 $e^{\mathbf{A}t}$ 反映了系统状态变化的本质，称为状态转移矩阵。而状态转移矩阵可以由系统特征矩阵的拉氏逆变换求得，也可用时域求解方法。

※1、状态转移矩阵的时域求解

在标量情况下，以自然数为底的指数 $e^{at} = 1 + (at) + \frac{1}{2!}(at)^2 + \dots + \frac{1}{k!}(at)^k + \dots = \sum_{k=0}^{\infty} \frac{1}{k!}(at)^k$

在矢量情况下，定义**矩阵指数**。设矩阵 \mathbf{A} 为方阵

$$e^{\mathbf{A}t} = 1 + (\mathbf{A}t) + \frac{1}{2!}(\mathbf{A}t)^2 + \dots + \frac{1}{k!}(\mathbf{A}t)^k + \dots = \sum_{k=0}^{\infty} \frac{1}{k!} \mathbf{A}^k t^k$$

矩阵指数有以下性质：

$$(1) \quad e^{\mathbf{A}t} e^{-\mathbf{A}t} = \mathbf{I} \quad (2) \quad e^{\mathbf{A}t} = [e^{-\mathbf{A}t}]^{-1} \quad (3) \quad \frac{d}{dt} e^{\mathbf{A}t} = \mathbf{A} e^{\mathbf{A}t} = e^{\mathbf{A}t} \mathbf{A}$$

根据凯莱—汉密尔顿定理，当 \mathbf{A} 是一 N 阶方阵，则有

$$\mathbf{A}^k = b_0 \mathbf{I} + b_1 \mathbf{A} + b_2 \mathbf{A}^2 + \dots + b_{N-1} \mathbf{A}^{N-1} = \sum_{i=0}^{N-1} b_i \mathbf{A}^i \quad (k \geq N)$$

对 N 阶方阵 \mathbf{A} ，对应的指数矩阵 $e^{\mathbf{A}t} = c_0 \mathbf{I} + c_1 \mathbf{A} + c_2 \mathbf{A}^2 + \dots + c_{N-1} \mathbf{A}^{N-1}$

求解的方法与步骤:

(1) 解矩阵 \mathbf{A} 的特征方程, 求特征根; $|\alpha\mathbf{I} - \mathbf{A}| = 0$

(2) 根据特征根, 列方程组; 若以上特征根均为单根, 则

$$e^{\alpha_i t} = c_0 + c_1 \alpha_i + c_2 \alpha_i^2 + \dots + c_{N-1} \alpha_i^{N-1}$$

若有特征根 α_1 为 m 重根, 则对应的 m 个方程为

$$e^{\alpha_1 t} = c_0 + c_1 \alpha_1 + c_2 \alpha_1^2 + \dots + c_{N-1} \alpha_1^{N-1} \quad (i = 1, 2, \dots, N)$$

$$\frac{de^{\alpha t}}{d\alpha} \Big|_{\alpha=\alpha_1} = te^{\alpha_1 t} = c_1 + 2c_2 \alpha_1 + \dots + (N-1)c_{N-1} \alpha_1^{N-2}$$

...

$$\frac{d^{m-1}e^{\alpha t}}{d\alpha^{m-1}} \Big|_{\alpha=\alpha_1} = t^{m-1}e^{\alpha_1 t} = (m-1)!c_{m-1} + m!c_m \alpha_1 + \frac{(m+1)!}{2!}c_{m+1} \alpha_1^2 + \dots + \frac{(N-1)!}{(N-m)!}c_{N-1} \alpha_1^{N-m}$$

(3) 解方程, 求出 c_i ;

(4) 做矩阵运算, 求出 $e^{\mathbf{A}t} = c_0 \mathbf{I} + c_1 \mathbf{A} + c_2 \mathbf{A}^2 + \dots + c_{N-1} \mathbf{A}^{N-1}$

例12-8: 例12-6中已知矩阵 $\mathbf{A} = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{pmatrix}$, 试用时域法求状态转移矩阵。

解: (1) 求矩阵的特征根: $|\alpha \mathbf{I} - \mathbf{A}| = \left| \begin{pmatrix} \alpha & 0 \\ 0 & \alpha \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{pmatrix} \right| = \begin{vmatrix} \alpha & -1 \\ 2 & \alpha + 3 \end{vmatrix}$

$$= \alpha^2 + 3\alpha + 2 = 0 \quad \therefore \alpha_1 = -1, \alpha_2 = -2$$

(2) 有以下方程: $e^{-2t} = c_0 - 2c_1 \quad e^{-t} = c_0 - c_1$

(3) 解以上方程, 得到: $c_0 = 2e^{-t} - e^{-2t} \quad c_1 = e^{-t} - e^{-2t}$

(4) 状态转移矩阵为:

$$\begin{aligned} e^{At} &= c_0 \mathbf{I} + c_1 \mathbf{A} = \begin{pmatrix} 2e^{-t} - e^{-2t} & 0 \\ 0 & 2e^{-t} - e^{-2t} \end{pmatrix} + (e^{-t} - e^{-2t}) \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} 2e^{-t} - e^{-2t} & 0 \\ 0 & 2e^{-t} - e^{-2t} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 & e^{-t} - e^{-2t} \\ -2e^{-t} + 2e^{-2t} & -3e^{-t} + 3e^{-2t} \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} 2e^{-t} - e^{-2t} & e^{-t} - e^{-2t} \\ -2e^{-t} + 2e^{-2t} & -e^{-t} + 2e^{-2t} \end{pmatrix} u(t) \end{aligned}$$

※ 2、输出方程的时域求解

$$\mathbf{y}(t) = \mathbf{C}\mathcal{L}^{-1} \left\{ (s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} \right\} \boldsymbol{\lambda}(0^-) + [\mathbf{C}\mathcal{L}^{-1} \left\{ (s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} \right\} \mathbf{B} + \mathbf{D}\delta(t)] * \mathbf{x}(t)$$

$$= \mathbf{C}e^{\mathbf{A}t}\boldsymbol{\lambda}(0^-) + [\mathbf{C}e^{\mathbf{A}t}\mathbf{B} + \mathbf{D}\delta(t)] * \mathbf{x}(t)$$

↑
零输入解

↑
零状态解

例12-9：例12-6中，已知状态方程与输出方程的系数矩阵，以及初始条件，且输入 $x(t) = \delta(t)$ ，试解输出方程。

$$\mathbf{B} = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix} \quad \mathbf{C} = \begin{pmatrix} 3 & 1 \end{pmatrix} \quad \mathbf{D} = 0 \quad \boldsymbol{\lambda}(0^-) = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}$$

解：由上例已知系统的状态转移矩阵 $e^{\mathbf{A}t} = \begin{pmatrix} 2e^{-t} - e^{-2t} & e^{-t} - e^{-2t} \\ -2e^{-t} + 2e^{-2t} & -e^{-t} + 2e^{-2t} \end{pmatrix} u(t)$

$$\mathbf{y}(t) = \mathbf{C}e^{\mathbf{A}t}\boldsymbol{\lambda}(0^-) + [\mathbf{C}e^{\mathbf{A}t}\mathbf{B} + \mathbf{D}\delta(t)\mathbf{I}] * \mathbf{x}(t)$$

$$\begin{aligned}\mathbf{y}(t) &= \begin{pmatrix} 3 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 2e^{-t} - e^{-2t} & e^{-t} - e^{-2t} \\ -2e^{-t} + 2e^{-2t} & -e^{-t} + 2e^{-2t} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix} + \left[\begin{pmatrix} 3 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 2e^{-t} - e^{-2t} & e^{-t} - e^{-2t} \\ -2e^{-t} + 2e^{-2t} & -e^{-t} + 2e^{-2t} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix} \right] * \delta(t) \\ &= \begin{pmatrix} 3 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e^{-t} - e^{-2t} \\ -e^{-t} + 2e^{-2t} \end{pmatrix} + \left[\begin{pmatrix} 3 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} e^{-t} - e^{-2t} \\ -e^{-t} + 2e^{-2t} \end{pmatrix} \right] * \delta(t) \\ &= (2e^{-t} - e^{-2t}) + (2e^{-t} - e^{-2t}) * \delta(t) \\ &= 2(2e^{-t} - e^{-2t})u(t)\end{aligned}$$

作 业

教材习题：

基础题： 12-1, 12-5, 12-6

加强题： 12-7, 12-10