

现代控制理论

Modern Control Theory

<http://course.zju.edu.cn> 学在浙大



第八章 Chapter 8

线性定常系统的状态空间分析法



主要内容

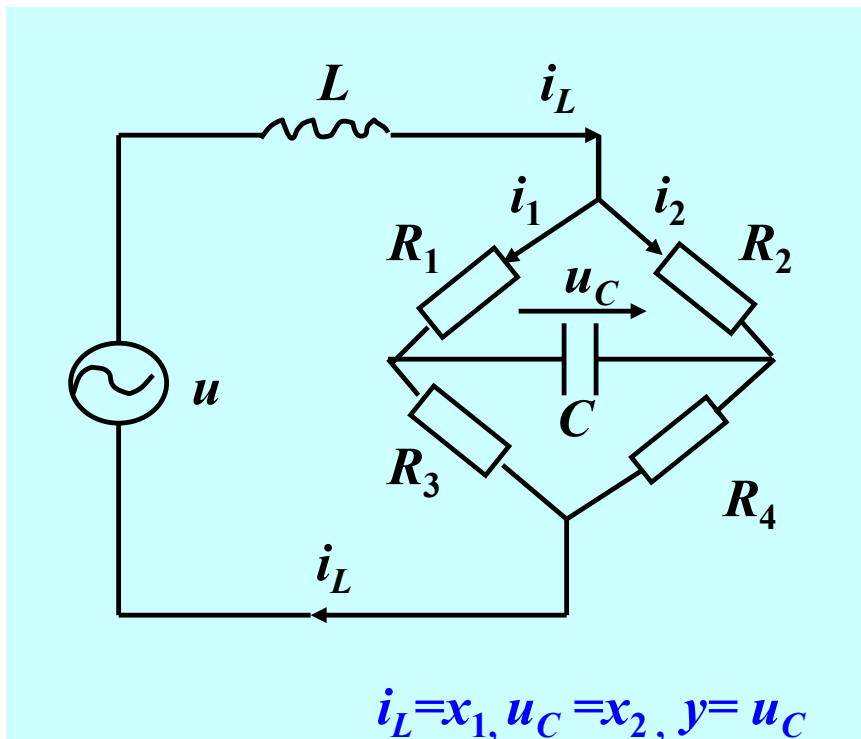
- 简介
- 能控性和能观性
- 线性变换和标准型
- 系统的状态反馈
- 系统的状态观测

能控性和能观性

- 物理概念
- 能控性定义与判定
- 能观性定义与判定
- 能控性&能观性与传递函数
- 离散系统的能控性与能观性
- 对偶原理

能控性和能观性：物理概念

例1：考虑如图所示电路。有两种情况：



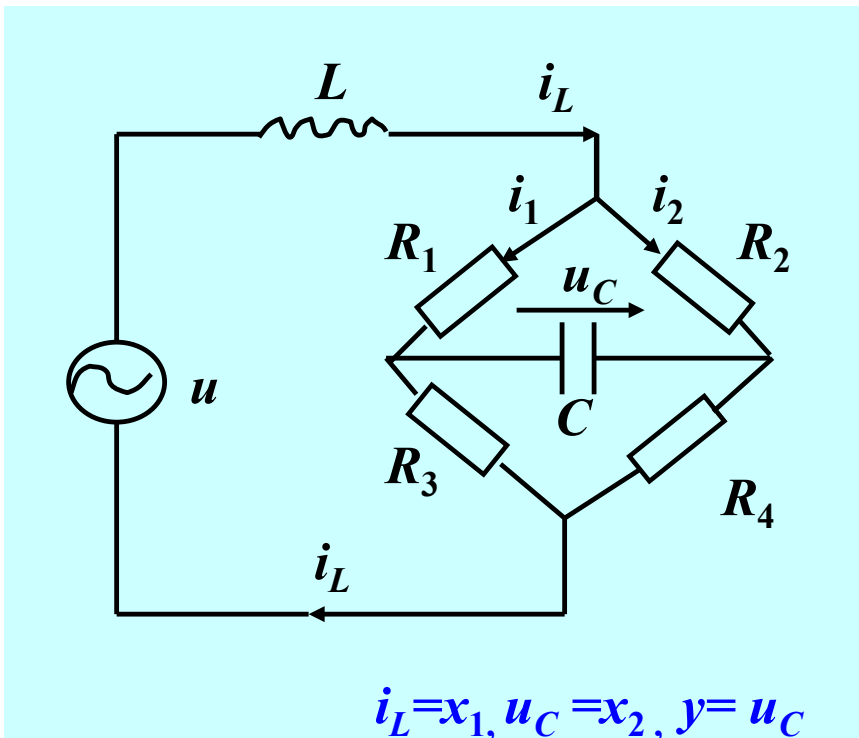
(1) 若 $R_1 R_4 \neq R_2 R_3$

输入 u 控制所有的状态变量，也就是说选择 u 使得对于任意初始时刻 t_0 ，在有限的时间内，将状态变量由每个初始状态 $x(t_0)$ 转移到任意的终止状态 $x(t_f)$ ， $t_f > t_0$ 。因此**完全能控**。

因为 $y = u_C$ ，并且 u_C 与 i_L 有关，因此系统是**完全能观的**。

能控性和能观性：物理概念

例1：考虑如图所示电路。有两种情况：



(2) 若 $R_1 R_4 = R_2 R_3$

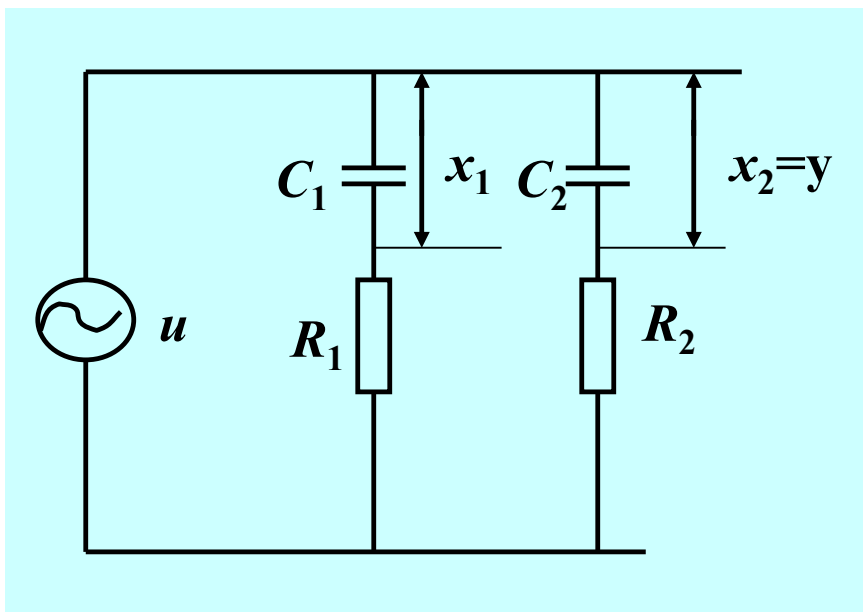
输入 u 仅控制状态变量 i_L ，这就意味着 u 不能来控制 u_C (在任意时刻 $u_C=0$)。因此系统是**不能控的**。

i_L 也不能由输出 y 来决定，系统是**不完全能观测的**。

系统是不能控且不能观的。

能控性和能观性：物理概念

例2 考虑如图所示电路系统：



假设

$$R_1 = R_2$$

$$C_1 = C_2$$

$$x_1(t_0) = x_2(t_0)$$

输入 u 仅仅能够使

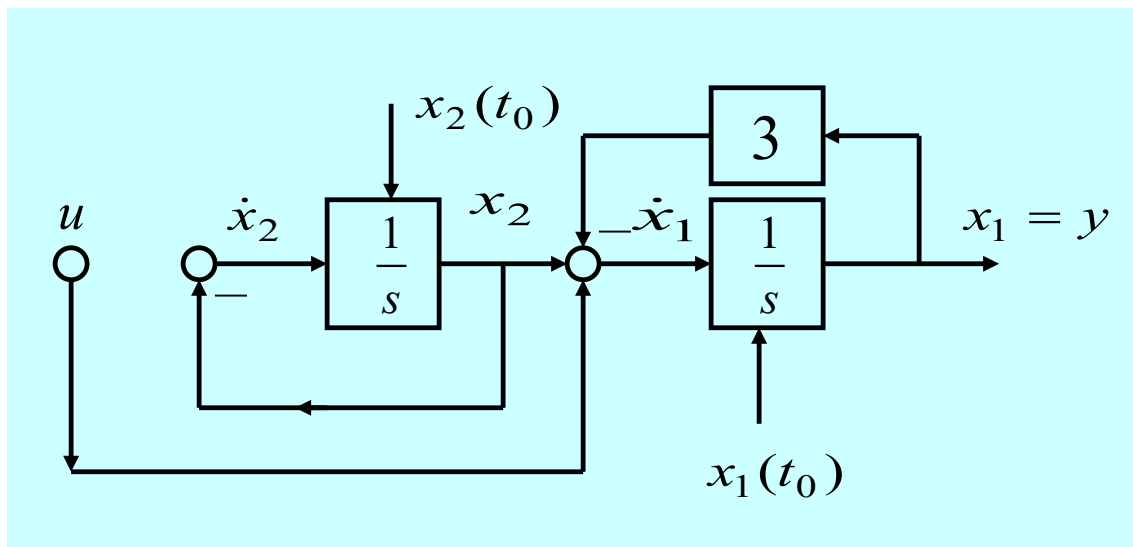
$$x_1(t) = x_2(t)$$

因此输入不能控制状态变量 $x_1(t)$ 和 $x_2(t)$ 到不同的值。因此，系统是**不能控的**。

但是 $y=x_1(t)=x_2(t)$ ，系统是**完全能观测的**。

能控性和能观性：物理概念

例3 考虑如图所示系统：

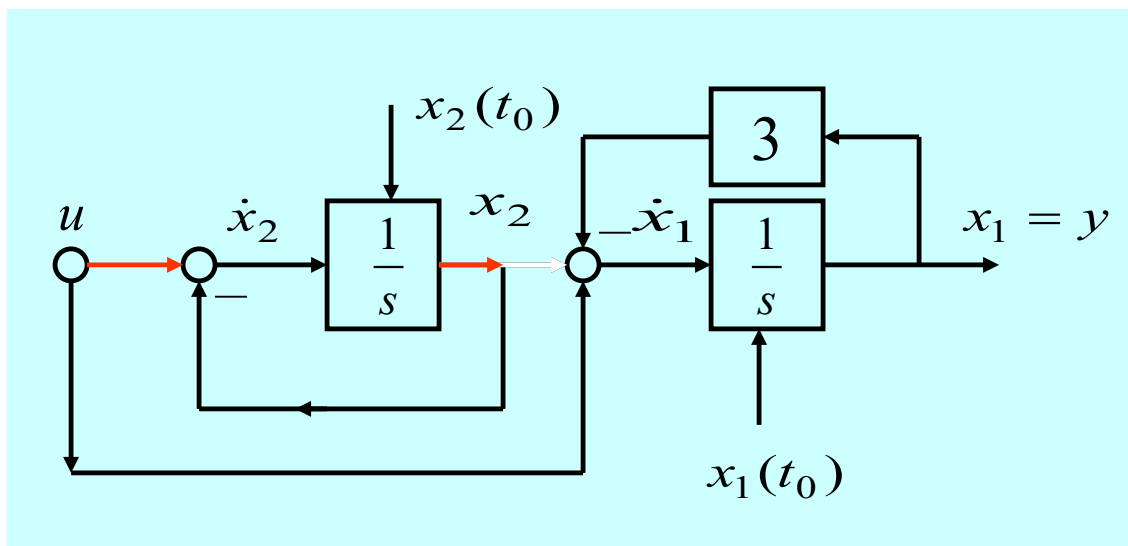


从图的左侧可以看出，输入 u 只对状态变量 x_1 有影响，这就意味着 x_2 与 u 没有关系。因此，系统是**不能控的**。

尽管 $y=x_1$ ，与 x_2 没有关系，但是注意到 x_2 影响 x_1 ，因此系统是**能观测的**。

能控性和能观性：物理概念

例3 考虑如图所示系统：



当系统改为 **红线** 所示系统时：

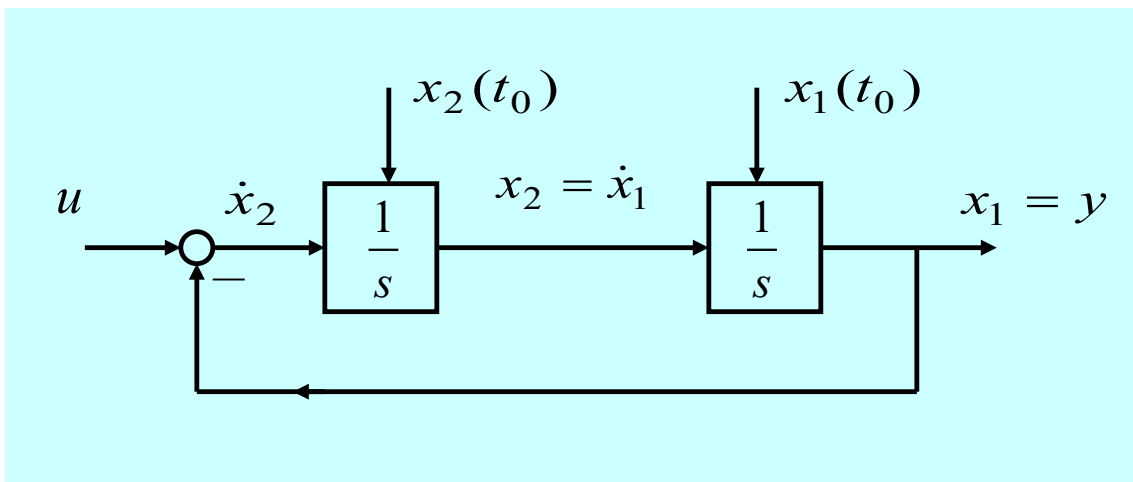
输入 u 不仅影响状态 x_1 ，而且影响状态 x_2 ，这就是说系统是**能控的**。

很显然 $y=x_1$ ，与状态 x_2 没有关系，因此系统是**不能观测的**。

能控性和能观性：物理概念

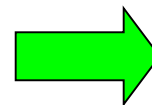
例3 考虑如图所示系统：

若系统改为右图所示：



则系统是完全能控和能观测的。

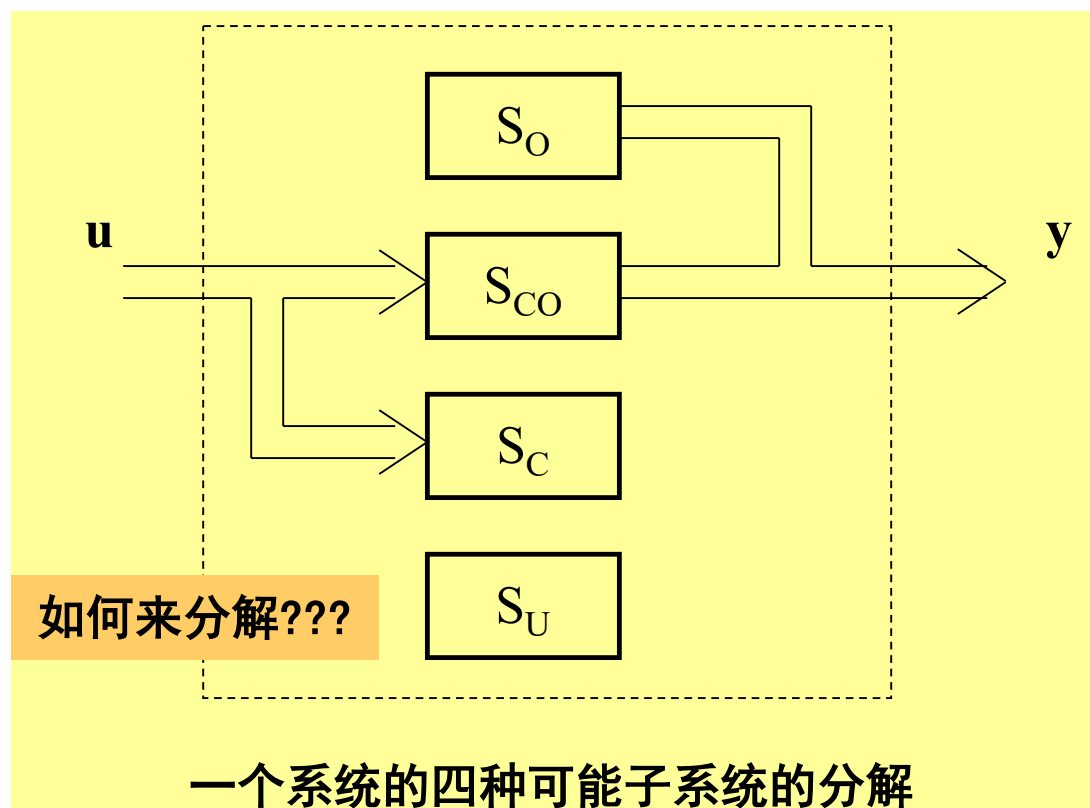
是否有条件可以判断系统是能控或者能观测的？



Yes !

能控性和能观性：物理概念

能控性和能观测性的定义也可以由下图来描述。



只有子系统 S_{CO} 满足

$$Y(s) = G(s)U(s)$$

若整个系统是能控能观的，则系统的状态变量模型和传递函数阵模型是等价的，可以完全来表示这个系统。

能控性和能观性

- 物理概念
- 能控性定义与判定
- 能观性定义与判定
- 能控性&能观性与传递函数
- 离散系统的能控性与能观性
- 对偶原理

能控性和能观性：能控性定义

对于系统 (A, B, C, D) ，如果对任意初始状态 $\mathbf{x}(0) \in R^n$ 和任意最终状态 $\mathbf{x}_f \in R^n$ ，存在 $t_f \in (0, \infty)$ 和控制作用 $\mathbf{u}(t)$ ，使得 $\mathbf{x}(t_f) = \mathbf{x}_f$ ，称系统 (A, B, C, D) 完全能控。

由**状态方程的解**：
$$\mathbf{x}(t) = \Phi(t - t_0)\mathbf{x}(t_0) + \int_{t_0}^t \Phi(t - \tau)B\mathbf{u}(\tau)d\tau$$

系统的能控性仅取决于状态方程中的系统矩阵 A 和控制矩阵 B ，因此在讨论能控性问题时，可用 (A, B) 表示系统。

在能控性中，重要的是存在 $\mathbf{u}(t)$ 可使初始状态向量转移到目标状态向量，对状态向量转移的状态轨迹并不加以关注和规定。

完全能控的系统能在状态空间中任意两点间转移的性质，对于达到控制的目的非常重要。

能控性和能观性：能控性判定

如何来判定一个系统是完全能控的？

对于

$$\mathbf{x}(t) = \Phi(t - t_0)\mathbf{x}(t_0) + \int_{t_0}^t \Phi(t - \tau)B\mathbf{u}(\tau)d\tau$$

设 $t_0=0$,  以及 终态向量 $\mathbf{x}(t_f)=0$

$$0 = e^{At_f}\mathbf{x}(0) + \int_0^{t_f} e^{A(t_f-\tau)}B\mathbf{u}(\tau)d\tau$$

或

$$\mathbf{x}(0)_{n \times 1} = -\int_0^{t_f} [e^{-A\tau}]_{n \times n} B_{n \times r} \mathbf{u}(\tau)_{r \times 1} d\tau$$

??—关键!?

对于线性系统，问题等效于求解 n 个代数方程。若有解，即意味着可以找到 \mathbf{u} 使得任意的 $\mathbf{x}(0)$ 在有限的时间内到达原点，也即系统为能控的。否则系统为不能控。

能控性和能观性：能控性判定

$$\mathbf{x}(0)_{n \times 1} = -\int_0^{t_f} [e^{-\mathbf{A}\tau}]_{n \times n} \mathbf{B}_{n \times r} \mathbf{u}(\tau)_{r \times 1} d\tau$$



凯莱—哈密顿定理：若 n 阶矩阵 \mathbf{A} 的特征多项式为 $f(\lambda) = \lambda^n + a_{n-1}\lambda^{n-1} + \cdots + a_1\lambda + a_0$

则： $f(\mathbf{A}) = \mathbf{A}^n + a_{n-1}\mathbf{A}^{n-1} + \cdots + a_1\mathbf{A} + a_0\mathbf{I} = 0$

推论1：矩阵 \mathbf{A} 的 m 次幂($m \geq n$)可表示为 \mathbf{A} 的 $n-1$ 阶多项式

$$\mathbf{A}^m = \sum_{k=0}^{n-1} \alpha_k \mathbf{A}^k, \quad m \geq n$$

当 $m = n$ 时，成立 $\mathbf{A}^n = -a_{n-1}\mathbf{A}^{n-1} - \cdots - a_1\mathbf{A} - a_0\mathbf{I}$

假设 $m = i \geq n$ 时成立，即 $\mathbf{A}^i = \sum_{k=0}^{n-1} b_k \mathbf{A}^k$

$m = i + 1$ 时，有 $\mathbf{A}^{i+1} = \mathbf{A}(b_{n-1}\mathbf{A}^{n-1} + \cdots + b_1\mathbf{A} + b_0\mathbf{I})$

$$= b_{n-1}\mathbf{A}^n + \cdots + b_1\mathbf{A}^2 + b_0\mathbf{A}$$

$$= b_{n-1}(-a_{n-1}\mathbf{A}^{n-1} - \cdots - a_1\mathbf{A} - a_0\mathbf{I}) + \cdots + b_1\mathbf{A}^2 + b_0\mathbf{A} = \sum_{k=0}^{n-1} c_k \mathbf{A}^k$$

推论2：矩阵指数 $e^{-\mathbf{A}\tau}$ 可表示为 \mathbf{A} 的 $n-1$ 阶多项式

$$e^{-\mathbf{A}\tau} = \mathbf{I} - \mathbf{A}\tau + \frac{\mathbf{A}^2\tau^2}{2!} - \frac{\mathbf{A}^3\tau^3}{3!} + \cdots = \sum_{k=0}^{n-1} \gamma_k(\tau) \mathbf{A}^k$$



能控性和能观性：能控性判定

$$\mathbf{x}(0) = -\int_0^{t_f} e^{-\mathbf{A}\tau} \mathbf{B}\mathbf{u}(\tau) d\tau$$

$$= -\int_0^{t_f} \sum_{k=0}^{n-1} \gamma_k(\tau) A^k \mathbf{B}\mathbf{u}(\tau) d\tau$$

$$= -\sum_{k=0}^{n-1} \int_0^{t_f} \gamma_k(\tau) A^k \mathbf{B}\mathbf{u}(\tau) d\tau$$

$$= -\sum_{k=0}^{n-1} A^k \mathbf{B} \int_0^{t_f} \gamma_k(\tau) \mathbf{u}(\tau) d\tau$$

$$\text{记 } \beta_k = \int_0^{t_f} \gamma_k(\tau) u(\tau) d\tau, \text{ 则 } \mathbf{x}(0) = -\sum_{k=0}^{n-1} A^k \mathbf{B} \beta_k = -\begin{bmatrix} \mathbf{B} & \mathbf{A}\mathbf{B} & \cdots & \mathbf{A}^{n-1}\mathbf{B} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \beta_0 \\ \beta_1 \\ \vdots \\ \beta_{n-1} \end{bmatrix}$$

$\forall \mathbf{x}(0) \in R^n$ 都有 $\beta_0, \beta_1, \dots, \beta_{n-1}$ 满足上面方程组的充要条件是

$$\text{rank} \begin{bmatrix} \mathbf{B} & \mathbf{A}\mathbf{B} & \cdots & \mathbf{A}^{n-1}\mathbf{B} \end{bmatrix} = n$$



能控性和能观性：能控性判定

能控性条件

(A,B)完全能控的充要条件：能控性矩阵 Q_C 满足

$$\text{rank} Q_C = \text{rank} \begin{bmatrix} B & AB & \cdots & A^{n-1}B \end{bmatrix} = n \quad (*)$$

对于单输入系统来说，矩阵 B 是一个向量，可写为 b ，矩阵 Q_C 的维数为 $n \times n$ 。多输入系统的 Q_C 的维数？

能控标准型

若一个 SISO 系统是能控标准型，也就是说系统矩阵 A 具有相伴型（友矩阵），并且控制向量 $b=[0 \ 0 \ \cdots \ 1]^T$ ，那么能控性矩阵 Q_C 是满秩 n 的，没有必要进行能控性验证。

若一个系统是能控的，则它总能够转化为能控标准型。

能控性和能观性：能控性判定

对角标准型

若系统没有重复的极点($\lambda_i \neq \lambda_j$)

$$\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{A}\mathbf{x} + \mathbf{B}\mathbf{u}$$

设 $\mathbf{x} = \mathbf{T}\mathbf{z}$



对角化

$$\dot{\mathbf{z}} = \mathbf{T}^{-1}\mathbf{A}\mathbf{T}\mathbf{z} + \mathbf{T}^{-1}\mathbf{B}\mathbf{u} = \mathbf{\Lambda}\mathbf{z} + \mathbf{B}'\mathbf{u}$$

模态的能控性判别矩阵

其中 $\mathbf{\Lambda}$ 为对角标准型，其模态是解耦的，即每个状态 z_i 代表一个模态，并且可以受输入 $u(t)$ 的直接影响（仅当 $\mathbf{B}' = \mathbf{T}^{-1}\mathbf{B}$ 没有元素都为0的行）。

对于 没有重复极点的系统，总是可以将其转换为对角标准型，因此，当 $\mathbf{B}' = \mathbf{T}^{-1}\mathbf{B}$ 没有全为零的行时，系统是完全能控的。

当矩阵对 (\mathbf{A}, \mathbf{B}) 不完全能控，则可以通过变换状态方程使系统矩阵为对角型，从而确定不能控部分。

控制矩阵 $\mathbf{B}' = \mathbf{T}^{-1}\mathbf{B}$ 中出现零行表明对应的模态（mode）是不能控的。

能控性和能观性：能控性判定

PBH检验法

PBH秩判据I&II：线性定常连续系统完全能控的充分必要条件是：对矩阵 A 的所有特征值 λ_i ($i=1,\dots,n$)，有 $\text{rank} \begin{bmatrix} \lambda_i I - A & B \end{bmatrix} = n$

或 $\text{rank} \begin{bmatrix} sI - A & B \end{bmatrix} = n, \quad \forall s \in \text{复数域S}$

PBH秩向量判据：线性定常连续系统完全能控的充分必要条件是：不存在与 B 的所有列正交的 A 的左特征向量 p ，即

$$\begin{cases} p^T A = \lambda p^T \\ p^T B = 0 \end{cases} \quad \text{只有零解}$$

能控性和能观性：能控性判定举例

例：证明能控标准型是完全能控的。

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & 0 & 1 & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & 0 & \cdots & 1 \\ -a_0 & -a_1 & -a_2 & \cdots & -a_{n-1} \end{bmatrix}$$

$$b = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \vdots \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

用PBH秩判据II

$$\text{rank} \begin{bmatrix} sI - A & B \end{bmatrix} = n, \quad \forall s \in \text{复数域} S$$

$$\text{rank} \begin{bmatrix} sI - A & b \end{bmatrix} = \text{rank} \begin{bmatrix} s & -1 & 0 & \cdots & 0 & 0 \\ 0 & s & -1 & \cdots & 0 & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots & \vdots \\ 0 & 0 & 0 & \cdots & -1 & 0 \\ a_0 & a_1 & a_2 & \cdots & s + a_{n-1} & 1 \end{bmatrix} = n$$

因此，系统完全能控

能控性和能观性：能控性判定举例

例 8-2-1 系统表示为

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 0 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} u$$

判断系统是否能控？

解：能控性矩阵的秩可以表示为

$$\text{rank } Q_c = \text{rank} [b \quad Ab] = \text{rank} \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} = 1$$

$$\det Q_c = \det [b \quad Ab] = \begin{vmatrix} 1 & 1 \\ 0 & 0 \end{vmatrix} = 0$$

因此系统是 不完全能控的。

能控性和能观性：能控性判定举例

例 8-2-2 系统表示为

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 2 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u$$

判断系统是否能控？

解：能控性矩阵的秩可以表示为

$$\text{rank } Q_C = \text{rank} [b \quad Ab] = \text{rank} \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix} = 2$$

$$\det Q_c = \det [b \quad Ab] = \begin{vmatrix} 0 & 1 \\ 1 & -1 \end{vmatrix} \neq 0$$

因此系统 **是完全能控的**。



能控性和能观性：能控性判定举例

例 8-2-3 系统表示为

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 3 & 2 \\ 0 & 2 & 0 \\ 0 & 1 & 3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2 & 1 \\ 1 & 1 \\ -1 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \end{bmatrix}$$

判断系统是否能控？

解：能控性矩阵的秩可以表示为

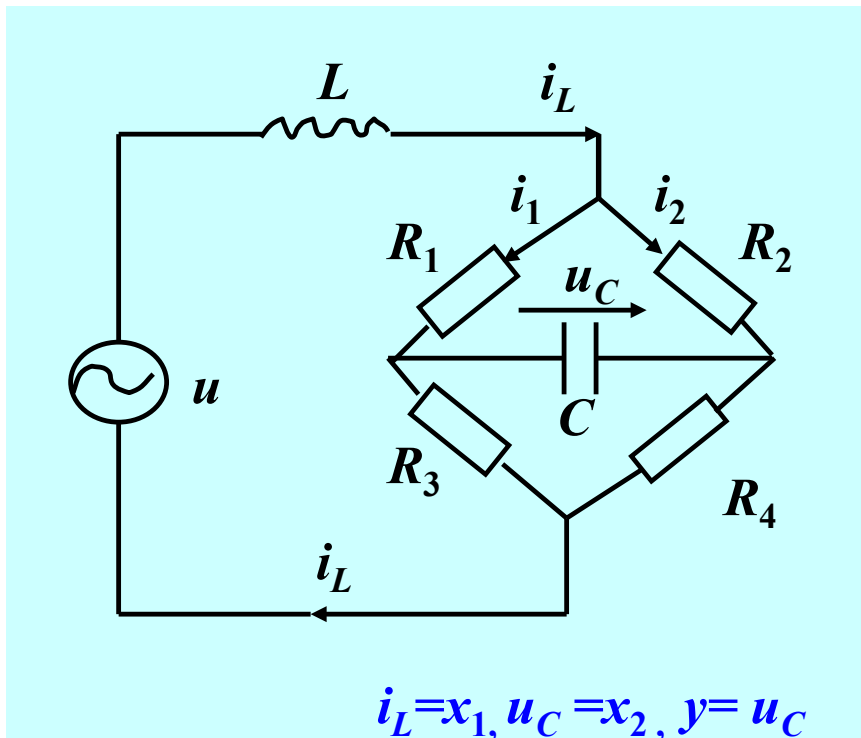
$$\text{rank } Q_C = \text{rank} \begin{bmatrix} B & AB & A^2B \end{bmatrix} = \text{rank} \begin{bmatrix} 2 & 1 & 3 & 2 & 5 & 4 \\ 1 & 1 & 2 & 2 & 4 & 4 \\ -1 & -1 & -2 & -2 & -4 & -4 \end{bmatrix} = 2 < 3$$

因此系统是 **不完全能控的**。



能控性和能观性：能控性判定举例

例 8-2-4 考虑如图所示电路系统：



图中： $x_1 = i_L, x_2 = u_C, y = x_2$

$$\text{Let : } R_{12} = R_1 + R_2; R_{34} = R_3 + R_4$$

根据电路原理

$$\dot{x}_1 = -\frac{1}{L} \left(\frac{R_1 R_2}{R_{12}} + \frac{R_3 R_4}{R_{34}} \right) x_1 + \frac{1}{L} \left(\frac{R_1}{R_{12}} - \frac{R_3}{R_{34}} \right) x_2 + \frac{1}{L} u$$

$$\dot{x}_2 = \frac{1}{C} \left(\frac{R_2}{R_{12}} - \frac{R_4}{R_{34}} \right) x_1 - \frac{1}{C} \left(\frac{1}{R_{12}} + \frac{1}{R_{34}} \right) x_2$$

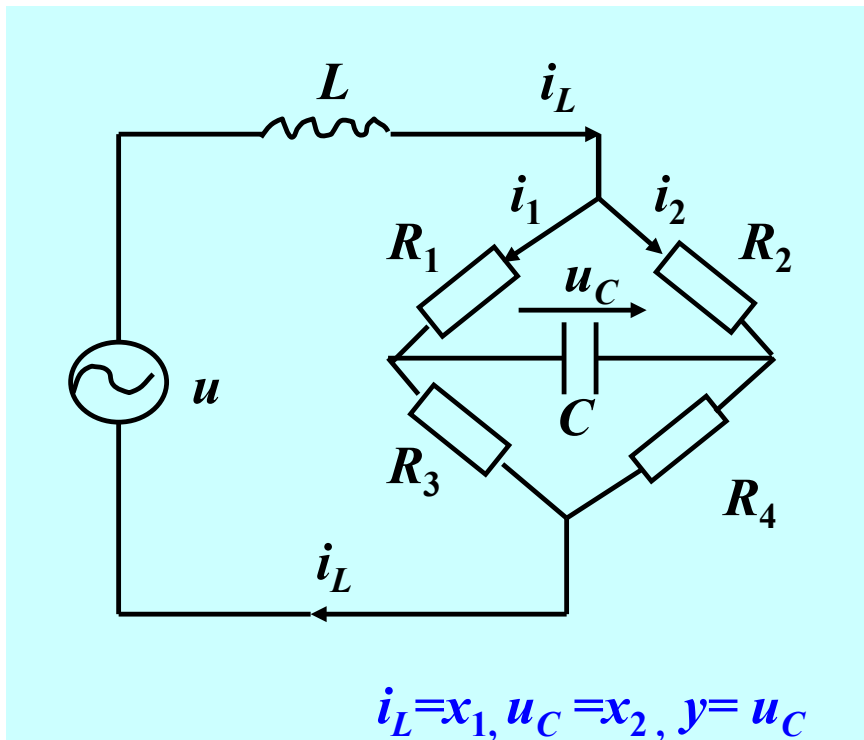
$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{L} \left(\frac{R_1 R_2}{R_{12}} + \frac{R_3 R_4}{R_{34}} \right) & \frac{1}{L} \left(\frac{R_1}{R_{12}} - \frac{R_3}{R_{34}} \right) \\ \frac{1}{C} \left(\frac{R_2}{R_{12}} - \frac{R_4}{R_{34}} \right) & -\frac{1}{C} \left(\frac{1}{R_{12}} + \frac{1}{R_{34}} \right) \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{b} = \begin{bmatrix} \frac{1}{L} \\ 0 \end{bmatrix}$$

能控性和能观性：能控性判定举例

例 8-2-4 考虑如图所示电路系统，有两种情况：

$$\text{Let : } R_{12} = R_1 + R_2; R_{34} = R_3 + R_4$$



$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{L} \left(\frac{R_1 R_2}{R_{12}} + \frac{R_3 R_4}{R_{34}} \right) & \frac{1}{L} \left(\frac{R_1}{R_{12}} - \frac{R_3}{R_{34}} \right) \\ \frac{1}{C} \left(\frac{R_2}{R_{12}} - \frac{R_4}{R_{34}} \right) & -\frac{1}{C} \left(\frac{1}{R_{12}} + \frac{1}{R_{34}} \right) \end{bmatrix} \quad \mathbf{b} = \begin{bmatrix} \frac{1}{L} \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\text{rank } Q_C = \text{rank} [b \quad Ab]$$

$$= \text{rank} \begin{bmatrix} \frac{1}{L} & -\frac{1}{L^2} \left(\frac{R_1 R_2}{R_{12}} + \frac{R_3 R_4}{R_{34}} \right) \\ 0 & -\frac{1}{LC} \left(\frac{R_4}{R_{34}} - \frac{R_2}{R_{12}} \right) \end{bmatrix}$$

(1) 若 $R_1 R_4 \neq R_2 R_3$

$$\frac{R_4}{R_{34}} \neq \frac{R_2}{R_{12}}$$

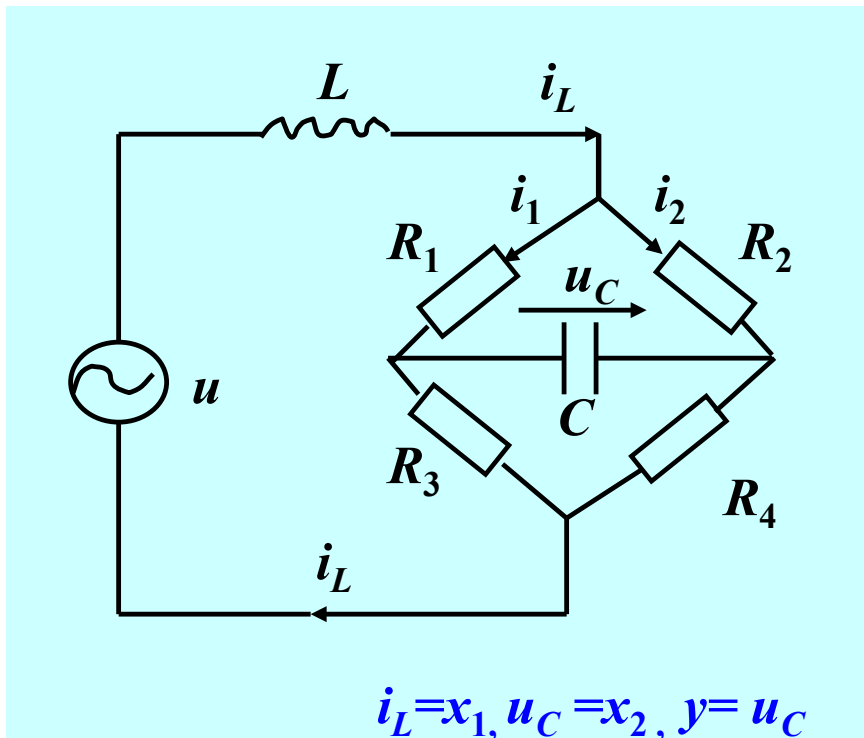
$$\text{rank } Q_C = 2 = n$$

系统完全能控

能控性和能观性：能控性判定举例

例 8-2-4 考虑如图所示电路系统，有两种情况：

$$\text{Let : } R_{12} = R_1 + R_2; R_{34} = R_3 + R_4$$



$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{L} \left(\frac{R_1 R_2}{R_{12}} + \frac{R_3 R_4}{R_{34}} \right) & \frac{1}{L} \left(\frac{R_1}{R_{12}} - \frac{R_3}{R_{34}} \right) \\ \frac{1}{C} \left(\frac{R_2}{R_{12}} - \frac{R_4}{R_{34}} \right) & -\frac{1}{C} \left(\frac{1}{R_{12}} + \frac{1}{R_{34}} \right) \end{bmatrix} \quad \mathbf{b} = \begin{bmatrix} \frac{1}{L} \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\text{rank } Q_C = \text{rank} [b \quad Ab]$$

$$= \text{rank} \begin{bmatrix} \frac{1}{L} & -\frac{1}{L^2} \left(\frac{R_1 R_2}{R_{12}} + \frac{R_3 R_4}{R_{34}} \right) \\ 0 & -\frac{1}{LC} \left(\frac{R_4}{R_{34}} - \frac{R_2}{R_{12}} \right) \end{bmatrix}$$

(2) 若 $R_1 R_4 = R_2 R_3$

$$\frac{R_4}{R_{34}} = \frac{R_2}{R_{12}}$$

$$\text{rank } Q_C = 1 < n$$

系统不能控

能控性和能观性：输出能控性

- **输出能控性**，其实它是与状态能控性完全无关，仅是当需要控制输出量时，借用了状态能控性的概念。
- **输出能控性定义**：在有限的时间间隔 $t \in [t_0, t_f]$ ，存在无约束的分段连续控制函数 $u(t)$ ，能使任意初始输出 $y(t_0)$ 转移至任意最终输出 $y(t_f)$ ，则称该系统是输出完全能控的，简称输出能控。

输出能控性矩阵：

$$S_o = \begin{bmatrix} CB & CAB & \cdots & CA^{n-1}B & D \end{bmatrix}$$

输出能控的充要条件（设输出变量数为 q ）：

$$\text{rank} S_o = \begin{bmatrix} CB & CAB & \cdots & CA^{n-1}B & D \end{bmatrix} = q$$

能控性和能观性

- 物理概念
- 能控性定义与判定
- 能观性定义与判定
- 能控性&能观性与传递函数
- 离散系统的能控性与能观性
- 对偶原理

能控性和能观性：能观性定义

对于系统 (A, B, C, D) ，如果存在 $t_f \in (0, \infty)$ ，根据 $[0, t_f]$ 间的输出 $y(t)$ 和控制作用 $u(t)$ 能确定出初始状态 $x(0)$ ，称系统 (A, B, C, D) **完全能观**。

- 确定了 $x(0)$ ，则可由 $x(t) = e^{At}x(0) + \int_0^t e^{A(t-\tau)}Bu(\tau)d\tau$ 确定 $[0, t_f]$ 间的 $x(t)$ 。
- 完全能观的系统能即时得到状态向量在状态空间中的位置，这一性质对于达到控制的目的也非常重要。
- 由于状态空间表达式 $\begin{matrix} \dot{x} = Ax + Bu \\ y = Cx + Du \end{matrix}$ 中矩阵 A 、 B 、 C 、 D 和 $u(t)$ 已知，状态方程和输出方程的最后两项可计算，因此，讨论完全能观性条件时，不妨设 $u(t)=0$ ，可用 (A, C) 表示系统。



能控性和能观性：能观性判定

只考虑零输入系统： $\dot{x} = Ax$; $y = Cx$

易知，其输出向量为： $y(t) = Ce^{At}x(0)$

将 e^{At} 写为 A 的有限项的形式，即

$$e^{At} = \sum_{k=0}^{n-1} \alpha_k(t) A^k$$

因而 $y(t) = \sum_{k=0}^{n-1} \alpha_k(t) CA^k x(0)$

或 $y(t) = \alpha_0(t)Cx(0) + \alpha_1(t)CAx(0) + \cdots + \alpha_{n-1}(t)CA^{n-1}x(0)$

显然，如果系统是能观测的，那么在 $t_0 \leq t \leq t_1$ 时间间隔内，由输出 $y(t)$ ，就可由上式唯一地确定出 $x(0)$ 。可以证明，上式有解的充要条件是能观性矩阵的秩为 n 。

$$\text{rank } Q_o = \text{rank} \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{n-1} \end{bmatrix} = n$$



能控性和能观性：能观性判定

能观性条件

(A, C) 完全能观的充要条件是能观性矩阵满足：

$$\text{rank } Q_o = \text{rank} \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{n-1} \end{bmatrix} = n$$

或

$$\text{rank } Q_o = \text{rank} \begin{bmatrix} C^T & A^T C^T & \cdots & (A^T)^{n-1} C^T \end{bmatrix} = n$$

对于单输入单输出系统，矩阵 C 是一维行向量，可以表示为 c ，且能观性矩阵的维数为 $n \times n$ 。

能控性和能观性：能观性判定

能观标准型

若 SISO 系统是 能观标准型形式，即系统矩阵 A 是相伴阵（友矩阵）的转置，且观测行矩阵 $c=[0 \ 0 \ \cdots \ 1]$ ，那么 能观性矩阵 Q_o 满秩（ $\text{rank} Q_o = n$ ），不需要进行能观性判定。

若系统完全能观，则可将其转换为能观标准型。

能控性和能观性：能观性判定

对角标准型

当系统没有重复极点时，采用对角化方法，

$$\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{A}\mathbf{x} + \mathbf{B}\mathbf{u}$$

$$\mathbf{y} = \mathbf{C}\mathbf{x}$$

令 $\mathbf{x} = \mathbf{T}\mathbf{z}$

对角化

模态的能观性判别矩阵

$$\dot{\mathbf{z}} = \mathbf{\Lambda}\mathbf{z} + \mathbf{B}'\mathbf{u}$$

$$\mathbf{y} = \mathbf{C}\mathbf{x} = \mathbf{C}\mathbf{T}\mathbf{z} = \mathbf{C}'\mathbf{z}$$

其中矩阵 $\mathbf{\Lambda}$ 是对角标准型，若 $\mathbf{C}' = \mathbf{C}\mathbf{T}$ 的某一行全为零，则对应的这个模态与任何输出都没有关系，系统不能观测。

对于没有重复极点的系统，总可以将其转换为对角标准型，则当 \mathbf{C}' 没有全为零的行，则系统能观测。

当矩阵对 (\mathbf{A}, \mathbf{C}) 不完全能观测时，可以通过转换状态和输出方程，使系统矩阵是对角标准型，从而获得不能观的模态。

$\mathbf{C}' = \mathbf{C}\mathbf{T}$ 全为零的行表明相应的状态是不能观测的。

能控性和能观性：能观性判定

PBH检验法

PBH秩判据I&II： (A, C) 完全能观的充分必要条件是对矩阵 A 的所有特征值 λ_i ($i=1, \dots, n$)

$$\text{rank} \begin{bmatrix} C \\ \lambda_i I - A \end{bmatrix} = n$$

或对任意复数 s

$$\text{rank} \begin{bmatrix} C \\ sI - A \end{bmatrix} = n$$

PBH秩向量判据： (A, C) 完全能观的充分必要条件是 A 不存在与 C 的所有行正交的特征向量，即

$$\begin{cases} Ap = \lambda p^T \\ Cp = 0 \end{cases} \quad \text{只有零解}$$

能控性和能观性：能观性判定举例

例：证明能观标准型是完全能观的。

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 0 & \cdots & 0 & -a_0 \\ 1 & 0 & \cdots & 0 & -a_1 \\ 0 & 1 & \cdots & 0 & -a_2 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots & \vdots \\ 0 & 0 & \cdots & 1 & -a_{n-1} \end{bmatrix}$$

$$c = [0 \quad 0 \quad \cdots \quad 0 \quad 1]$$

用PBH秩判据II

$$\text{rank} \begin{bmatrix} c \\ sI - A \end{bmatrix} = \text{rank} \begin{bmatrix} 0 & 0 & \cdots & 0 & 1 \\ s & 0 & \cdots & 0 & a_0 \\ -1 & s & \cdots & 0 & a_1 \\ 0 & -1 & \cdots & 0 & a_2 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots & \vdots \\ 0 & 0 & \cdots & -1 & s + a_{n-1} \end{bmatrix} = n$$

因此，系统完全能观

能控性和能观性：能观性判定举例

例 8-2-5 系统表示为

判断系统是否能控和能观？

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ -2 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u$$
$$y = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}$$

解：能控性矩阵 & 能观性矩阵 为

$$\text{rank } Q_C = \text{rank} \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix} = 2$$

$$\text{rank } Q_O = \text{rank} \begin{bmatrix} C \\ CA \end{bmatrix} = \text{rank} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} = 2$$

因此系统是 完全能控和能观。



能控性和能观性：能观性判定举例

例 8-2-6 系统表示为

$$x = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix}, A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ -6 & -11 & -6 \end{bmatrix}, B = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}, C = [4 \quad 5 \quad 1]$$

判断系统是否能控和能观？

解：

$$\text{rank} Q_C = \text{rank} \begin{bmatrix} B & AB & A^2 B \end{bmatrix} = \text{rank} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & -6 \\ 1 & -6 & 25 \end{bmatrix} = 3$$

$$\text{rank} Q_O = \text{rank} \begin{bmatrix} C \\ CA \\ CA^2 \end{bmatrix} = \text{rank} \begin{bmatrix} 4 & 5 & 1 \\ -6 & -7 & -1 \\ 6 & 5 & -1 \end{bmatrix} = 2$$

因此系统 **完全能控、不完全能观**。

能控性和能观性

- 物理概念
- 能控性定义与判定
- 能观性定义与判定
- 能控性&能观性与传递函数
- 离散系统的能控性与能观性
- 对偶原理



能控性和能观性：能控能观性与传递函数

SISO系统状态完全能控、能观的条件也可用传递函数描述：状态完全能控能观的充要条件是在由 (A, B, c, d) 计算传递函数的过程中不出现零极点相消现象。如果发生相消，可能出现下列三种情况之一：

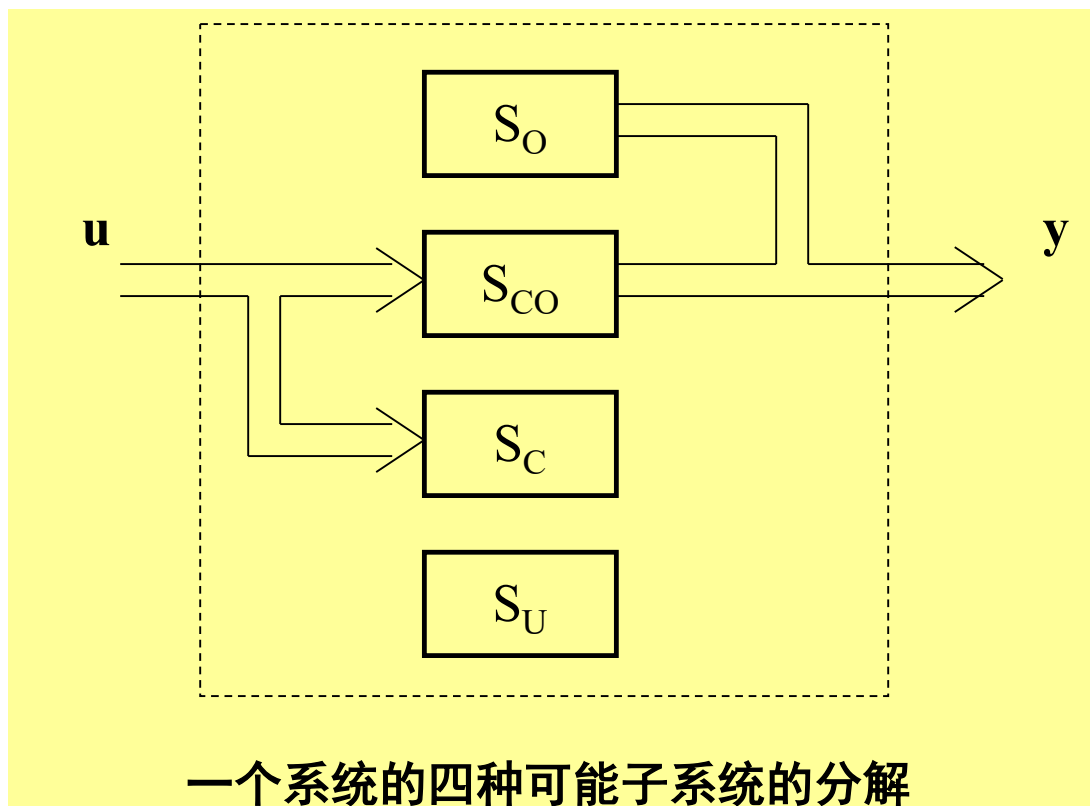
- (1) 系统不能控不能观；
- (2) 系统不能控；
- (3) 系统不能观。

所以，对于已知的SISO系统，可以根据传递函数判别系统是否完全能控能观。

能控性和能观性：能控能观性与传递函数

如图所示，只有子系统 S_{CO} 满足传递函数的定义

$$Y(s) = G(s)U(s)$$



因此，对于一个 **完全能控能观 SISO 系统**，传递函数中没有零极点对消情况。

能控性和能观性：能控能观性与传递函数

描述一个SISO动态系统的状态方程不是惟一的，即实现问题。

$$\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{A}\mathbf{x} + \mathbf{b}u$$

$$y = \mathbf{c}\mathbf{x}$$

$$G(s) = \mathbf{c}(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\mathbf{b} = \frac{\mathbf{c} \cdot \text{adj}(s\mathbf{I} - \mathbf{A}) \cdot \mathbf{b}}{\det(s\mathbf{I} - \mathbf{A})} = \frac{N(s)}{\underbrace{D(s)}_{\text{n 阶多项式}}}$$

SISO系统实现 $\{\mathbf{A}, \mathbf{b}, \mathbf{c}\}$ 称为 $G(s)$ 的最小实现，当且仅当 $N(s)$ 与 $D(s)$ 无公因子。

$G(s)$ 的 n 阶实现 $\{\mathbf{A}, \mathbf{b}, \mathbf{c}\}$ **能控能观的充要条件**是 $G(s) = N(s)/D(s)$ 无公因子，即无零极点对消现象。

能控性和能观性：能控能观性与传递函数

实现问题：

已知传递函数模型 $G(s)$ ，求一个状态空间模型

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + bu(t)$$

$$y(t) = cx(t) + du(t)$$

$$\text{使 } c(sI - A)^{-1}b + d = G(s)$$

最小实现问题：

已知传递函数模型 $G(s)$ ，求一个完全能控、完全能观的状态空间模型

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + bu(t)$$

$$y(t) = cx(t) + du(t)$$

$$\text{使 } c(sI - A)^{-1}b + d = G(s)$$

在实现问题中，状态空间模型的阶数大于或等于传递函数模型的阶数

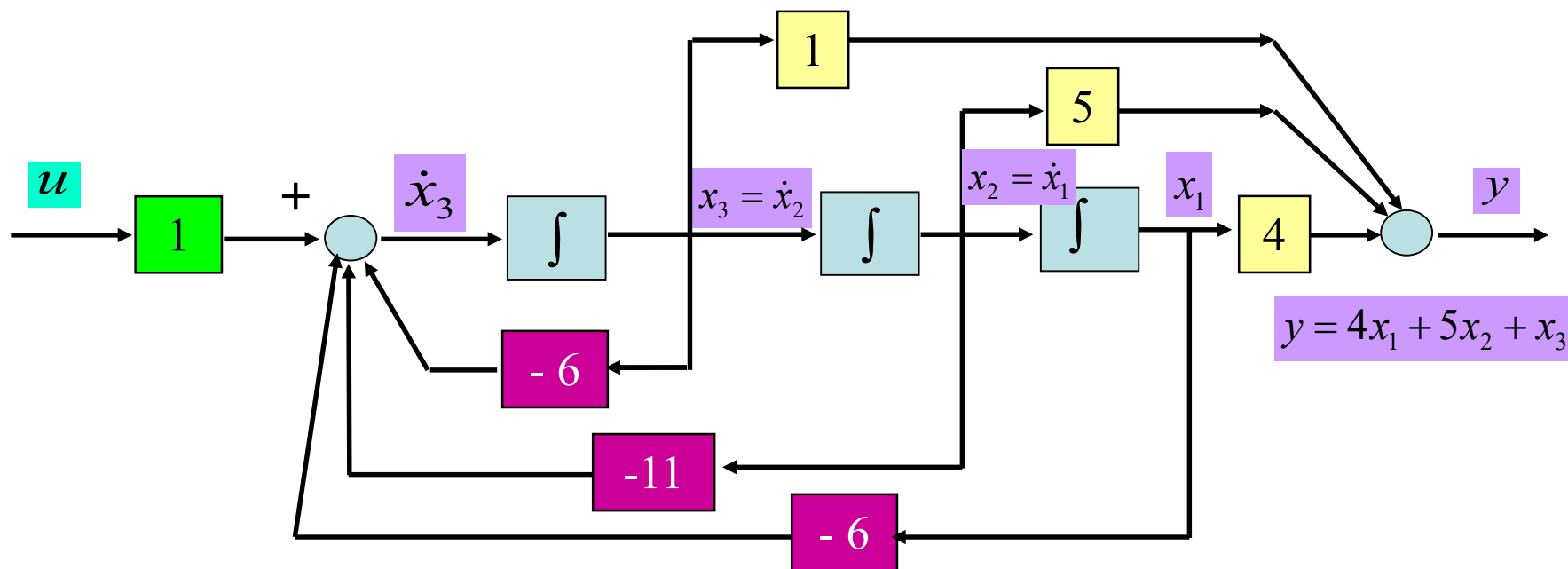
在最小实现问题中，状态空间模型的阶数等于传递函数模型的阶数

能控性和能观性：能控能观性与传递函数

例 8-2-6-1 系统表示为

$$x = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix}, A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ -6 & -11 & -6 \end{bmatrix}, B = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}, C = \begin{bmatrix} 4 & 5 & 1 \end{bmatrix}$$

判断系统是否能控和能观？





能控性和能观性：能控能观性与传递函数

例 8-2-6-1 系统表示为

$$x = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix}, A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ -6 & -11 & -6 \end{bmatrix}, B = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}, C = [4 \quad 5 \quad 1]$$

判断系统是否能控和能观？

解：方程为能控标准型，完全能控。从状态空间模型计算传递函数：

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = C(sI - A)^{-1}B = \frac{(s+1)(s+4)}{(s+1)(s+2)(s+3)}$$

出现零极点对消，因此，系统完全能控但不完全能观。



能控性和能观性：能控能观性与传递函数

例 8-2-6-2 系统表示为

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{(s+1)(s+4)}{(s+1)(s+2)(s+3)}$$

判断系统是否能控和能观？

解：若系统表示为能观标准型形式

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & -6 \\ 1 & 0 & -11 \\ 0 & 1 & -6 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 4 \\ 5 \\ 1 \end{bmatrix} u; \quad y = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix}$$

那么，如果如上述实现，则系统是 **不能控但是能观的**。

能控性和能观性：能控能观性与传递函数

例 8-2-7-1 系统表示为

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{s + 2.5}{(s + 2.5)(s - 1)}$$

判断系统是否能控和能观？

解：注意到传递函数分子与分母出现对消因子 $(s+2.5)$ ，只有 $\lambda=1$ 对应模态是能控能观的。

如果系统状态方程为：

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 2.5 & -1.5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} u$$

$$y = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \mathbf{x} = x_1$$

$$\text{rank } Q_C = \text{rank} \begin{bmatrix} b & Ab \end{bmatrix} = \text{rank} \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} = 1$$

$$\text{rank } Q_O = \text{rank} \begin{bmatrix} c \\ cA \end{bmatrix} = \text{rank} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} = 2$$

如果如上述实现，则系统是 **不能控但是能观的**。

能控性和能观性：能控能观性与传递函数

例 8-2-7-2 系统表示为

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{s + 2.5}{(s + 2.5)(s - 1)}$$

判断系统是否能控和能观？

解： 若系统的状态方程为

能控标准型：

$$\begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 2.5 & -1.5 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u \quad y = [2.5 \quad 1] \mathbf{x}$$

则系统是**能控的**。

$$\text{rank } Q_o = \text{rank} \begin{bmatrix} c \\ cA \end{bmatrix} = \text{rank} \begin{bmatrix} 2.5 & 1 \\ 2.5 & 1 \end{bmatrix} = 1$$

如果如上述实现，则系统是**能控但是不能观的**。



能控性和能观性：能控能观性与传递函数

例 8-2-7-3 系统表示为

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{s + 2.5}{(s + 2.5)(s - 1)}$$

判断系统是否能控和能观？

解： 若系统状态方程为

能观标准型：

$$\begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 2.5 \\ 1 & -1.5 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 2.5 \\ 1 \end{bmatrix} u \quad y = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix} \mathbf{x}$$

则系统是 **能观测的**。

$$\text{rank } Q_C = \text{rank} \begin{bmatrix} b & Ab \end{bmatrix} = \text{rank} \begin{bmatrix} 2.5 & 2.5 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} = 1$$

如果如上述实现，则系统是 **不能控但是能观的**。

能控性和能观性：能控能观性与传递函数

例 8-2-7-4 系统表示为

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{s + 2.5}{(s + 2.5)(s - 1)}$$

判断系统是否能控和能观？

解： 若系统状态方程为

对角标准型：

$$\begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & -2.5 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} u \quad y = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \mathbf{x}$$

可以直接得出结论

如果如上述实现，则系统是 **不能控且不能观的**。

能控性和能观性：能控能观性与传递函数

例 8-2-8 系统表示为

$$\dot{\mathbf{x}} = \begin{bmatrix} -2 & 0 \\ -1 & -1 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} u \quad y = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix} \mathbf{x}$$

试求：(1) 特征值；(2) 传递函数 $Y(s)/U(s)$ ；(3) 系统是否能控 和/或 能观；(4) 将状态方程转换为对角标准型的转换矩阵 T ；(5) 绘制基于对角标准型的系统仿真图。

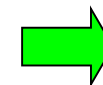
解：(1)

$$|sI - A| = \begin{vmatrix} s+2 & 0 \\ 1 & s+1 \end{vmatrix} = (s+2)(s+1)$$

特征值： $\lambda_1 = -2$ $\lambda_2 = -1$ 。

(2)

$$\Phi'(s) = [sI - A]^{-1} = \frac{1}{(s+2)(s+1)} \begin{bmatrix} s+1 & 0 \\ -1 & s+2 \end{bmatrix}$$



能控性和能观性：能控能观性与传递函数

解：

(2)

$$G(s) = c\Phi'(s)b = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix} \frac{1}{(s+2)(s+1)} \begin{bmatrix} s+1 & 0 \\ -1 & s+2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}$$
$$= \frac{s+1}{(s+1)(s+2)} = \frac{1}{(s+2)}$$

注意 有零极点对消因子 $s+1$ ，只有模态 $\lambda_1=-2$ 是能控能观的。

(3)

$$\text{rank } Q_c = \text{rank} \begin{bmatrix} b & Ab \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & -2 \\ 1 & -2 \end{bmatrix} = 1$$

$$\text{rank } Q_o = \text{rank} \begin{bmatrix} c \\ cA \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & -1 \end{bmatrix} = 2$$

因此系统是 **不完全能控** **但能观**。

能控性和能观性：能控能观性与传递函数

解： (4) 对角化矩阵

$$\mathbf{T} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}; \quad \mathbf{T}^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -1 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\dot{\mathbf{z}} = \begin{bmatrix} -2 & 0 \\ 0 & -1 \end{bmatrix} \mathbf{z} + \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} \mathbf{u}$$

$$\mathbf{y} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \end{bmatrix} \mathbf{z}$$

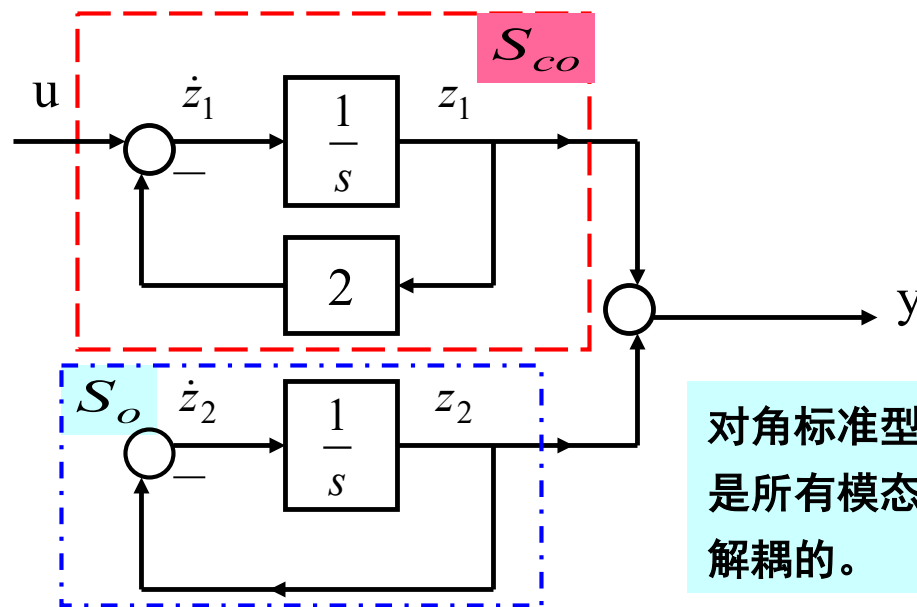
(5) 独立状态变量和输出方程

$$\dot{z}_1 = -2z_1 + u$$

$$\dot{z}_2 = -z_2$$

$$y = z_1 + z_2$$

$\lambda_2 = -1$ 是一个输入解耦零点，且系统是不能控的。



对角标准型的优点是
所有模态是完全解耦的。

能控性和能观性

- 物理概念
- 能控性定义与判定
- 能观性定义与判定
- 能控性&能观性与传递函数
- 离散系统的能控性与能观性
- 对偶原理



能控性和能观性：离散系统的能控性与能观性

考虑离散系统：

$$\mathbf{x}(k+1) = \mathbf{G}\mathbf{x}(k) + \mathbf{H}u(k)$$

$$\mathbf{y}(k) = \mathbf{C}\mathbf{x}(k) + \mathbf{D}u(k)$$

离散系统状态能控性的定义： 在有限时间间隔内， $t \in [0, nT]$ ，存在控制序列 $u(0)$, $u(1), \dots, u(n-1)$ ，能使系统从任意初态 $\mathbf{x}(0)$ 转移至任意终态 $\mathbf{x}(n)$ ，则称该系统是状态完全能控的，简称是能控的。

离散系统状态能控性判别条件：

$$\text{rank } Q_C = \text{rank} \begin{bmatrix} H & GH & \cdots & G^{n-1}H \end{bmatrix} = n$$

能控性和能观性：离散系统的能控性与能观性

考虑离散系统：

$$\mathbf{x}(k+1) = \mathbf{G}\mathbf{x}(k) + \mathbf{H}u(k)$$

$$\mathbf{y}(k) = \mathbf{C}\mathbf{x}(k) + \mathbf{D}u(k)$$

离散系统状态能观性的定义： 已知输入向量序列 $u(0), u(1), \dots, u(n-1)$ 及有限采样时间内测量到的输出向量序列 $y(0), y(1), \dots, y(n-1)$ ，能惟一确定任意初始状态向量 $\mathbf{x}(0)$ ，则称该系统是状态完全能观的，简称是能观的。能观性反映的是由输出确定状态 $\mathbf{x}(k)$ 的能力。

离散系统状态能观性判别条件：

$$\text{rank} Q_o = \text{rank} \begin{bmatrix} C \\ CG \\ \vdots \\ CG^{n-1} \end{bmatrix} = n$$

或

$$\text{rank} Q_o = \text{rank} \begin{bmatrix} C^T & G^T C^T & \dots & (G^T)^{n-1} C^T \end{bmatrix} = n$$

能控性和能观性：离散系统的能控性与能观性

例 8-2-9-1 系统表示为

$$\mathbf{x}(k+1) = \mathbf{G}\mathbf{x}(k) + \mathbf{H}u(k)$$

$$\mathbf{y}(k) = \mathbf{C}_i \mathbf{x}(k) (i=1, 2)$$

其中

$$\mathbf{G} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & -1 \\ 0 & -2 & 1 \\ 3 & 0 & 2 \end{bmatrix}, \mathbf{H} = \begin{bmatrix} 2 \\ -1 \\ 1 \end{bmatrix}, \mathbf{C}_1 = [0 \quad 1 \quad 0], \mathbf{C}_2 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

判断系统对于 \mathbf{C}_1 是否能观？

$$\mathbf{Q}_o = \begin{bmatrix} \mathbf{c}^T & \mathbf{G}^T \mathbf{c}^T & (\mathbf{G}^T)^2 \mathbf{c}^T \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 3 \\ 1 & -2 & 4 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\det \mathbf{Q}_o = \det \begin{bmatrix} 0 & 0 & 3 \\ 1 & -2 & 4 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} = 3$$

对于 \mathbf{C}_1 ，系统是能观的。

当 $t=k$

$$y(k) = x_2(k)$$

当 $t=k+1$

$$y(k+1) = x_2(k+1) = -2x_2(k) + x_3(k)$$

当 $t=k+2$

$$y(k+2) = x_2(k+2) = 4x_2(k) + 3x_1(k)$$

3 步之后，所有 $\mathbf{x}(k)$ 能观。



能控性和能观性：离散系统的能控性与能观性

例 8-2-9-2 系统表示为

$$\mathbf{x}(k+1) = \mathbf{G}\mathbf{x}(k) + \mathbf{H}u(k)$$

$$\mathbf{y}(k) = \mathbf{C}_i \mathbf{x}(k) (i=1, 2)$$

其中

$$\mathbf{G} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & -1 \\ 0 & -2 & 1 \\ 3 & 0 & 2 \end{bmatrix}, \mathbf{H} = \begin{bmatrix} 2 \\ -1 \\ 1 \end{bmatrix}, \mathbf{C}_1 = [0 \quad 1 \quad 0], \mathbf{C}_2 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

判断系统对于 \mathbf{C}_2 是否能观？

$$\text{rank } Q_o = \begin{bmatrix} \mathbf{C}^T & \mathbf{G}^T \mathbf{C}^T & (\mathbf{G}^T)^2 \mathbf{C}^T \end{bmatrix} = \text{rank} \begin{bmatrix} 0 & 1 & 3 & 1 & 9 & -2 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 2 & -1 & 1 & -3 \end{bmatrix} = 2 < 3$$

因此，对于 \mathbf{C}_2 ，系统是不能观的。

当 $t=k$

$$\mathbf{y}(k) = \begin{bmatrix} x_3(k) \\ x_1(k) \end{bmatrix}$$

当 $t=k+1$

当 $t=k+2$

$$\mathbf{y}(k+1) = \begin{bmatrix} x_3(k+1) \\ x_1(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 3x_1(k) + 2x_3(k) \\ x_1(k) - x_3(k) \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{y}(k+2) = \begin{bmatrix} x_3(k+2) \\ x_1(k+2) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 9x_1(k) + x_3(k) \\ -2x_1(k) - 3x_3(k) \end{bmatrix}$$

3步之后，
 $x_2(k)$ 仍然
不能观。

能控性和能观性：离散系统的能控性与能观性

离散状态空间模型

$$\begin{cases} \mathbf{x}(k+1) = \mathbf{G}(T)\mathbf{x}(k) + \mathbf{H}(T)\mathbf{u}(k) \\ \mathbf{y}(k) = \mathbf{C}\mathbf{x}(k) + \mathbf{D}\mathbf{u}(k) \end{cases}$$

$$k \in \{0, 1, 2, \dots\}$$

$$\mathbf{G}(T) = e^{\mathbf{A}T}, \mathbf{H}(T) = \int_0^T e^{\mathbf{A}\tau} \mathbf{B} d\tau$$

连续状态方程离散化后的能控性与能观性

如果采样周期 T 选择不妥当的话，一个能控的连续系统离散化后不一定能保持其能控性；同样，一个能观的连续系统离散化后也不一定能保持其能观性。

例 8-2-10 系统表示为

$$\dot{\mathbf{x}} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\omega^2 & 0 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u$$

分析采样周期的选择对系统能控性的影响。

原系统显然能控

离散化状态方程

$$G(T) = L^{-1} [sI - A]^{-1} \Big|_{t=T} = L^{-1} \begin{bmatrix} s & -1 \\ \omega^2 & s \end{bmatrix}^{-1} \Big|_{t=T} = \begin{bmatrix} \cos \omega T & \frac{\sin \omega T}{\omega} \\ -\omega \sin \omega T & \cos \omega T \end{bmatrix}$$

$$H(T) = \int_0^T G(\tau) b d\tau = \begin{bmatrix} \frac{1 - \cos \omega T}{\omega^2} \\ \frac{\sin \omega T}{\omega} \end{bmatrix}$$

能控性和能观性：离散系统的能控性与能观性

例 8-2-10 系统表示为

$$\dot{\mathbf{x}} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\omega^2 & 0 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u$$

离散化状态方程：

$$\mathbf{x}(k+1) = \mathbf{G}\mathbf{x}(k) + \mathbf{H}u(k)$$

$$= \begin{bmatrix} \cos \omega T & \frac{\sin \omega T}{\omega} \\ -\omega \sin \omega T & \cos \omega T \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1 - \cos \omega T}{\omega^2} \\ \frac{\sin \omega T}{\omega} \end{bmatrix} u(k)$$

$$\mathbf{Q}_c = [\mathbf{H} \quad \mathbf{GH}] = \begin{bmatrix} \frac{1 - \cos \omega T}{\omega^2} & \frac{\cos \omega T - \cos^2 \omega T + \sin^2 \omega T}{\omega^2} \\ \frac{\sin \omega T}{\omega} & \frac{2 \sin \omega T \cos \omega T - \sin \omega T}{\omega} \end{bmatrix}$$

当： $T = \frac{2k\pi}{\omega}, (k = 0, 1, 2, \dots)$

能控性矩阵为零阵，系统不能控。

当： $T = \frac{(2k+1)\pi}{\omega}, (k = 0, 1, 2, \dots)$

能控性矩阵秩为1，系统不能控。

能控性和能观性：离散系统的能控性与能观性

例 8-2-11 系统表示为

$$\dot{\mathbf{x}} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\omega^2 & 0 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u, y = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \mathbf{x}$$

分析采样周期的选择对系统能观性的影响。

原系统显然能观

离散化状态方程：

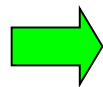
$$\begin{aligned} \mathbf{x}(k+1) &= \mathbf{G}\mathbf{x}(k) + \mathbf{H}u(k) = \begin{bmatrix} \cos \omega T & \frac{\sin \omega T}{\omega} \\ -\omega \sin \omega T & \cos \omega T \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1 - \cos \omega T}{\omega^2} \\ \frac{\sin \omega T}{\omega} \end{bmatrix} u(k) \\ y(k) &= \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \mathbf{x}(k) \end{aligned}$$

$$Q_o = \begin{bmatrix} c^T & G^T c^T \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & \cos \omega T \\ 0 & \frac{\sin \omega T}{\omega} \end{bmatrix}$$

$$T = \frac{k\pi}{\omega}, (k = 1, 2, \dots)$$



$$\text{rank } Q_o = 1 < 2$$



系统不能观。

能控性和能观性

- 物理概念
- 能控性定义与判定
- 能观性定义与判定
- 能控性&能观性与传递函数
- 离散系统的能控性与能观性
- 对偶原理

能控性和能观性：对偶原理

对偶原理——由R.E.Kalman提出

从能控性判别矩阵 Q_c 与能观性判别矩阵 Q_o 看出，它们有明显的相似性——存在某种转置关系。数学意义上说：能控性与能观性之间存在对偶关系。

考虑由下述状态空间表达式描述的系统 S_1 ：

$$\begin{aligned}\dot{x} &= Ax + Bu \\ y &= Cx\end{aligned}$$

式中 $x \in R^n, u \in R^r, y \in R^m, A \in R^{n \times n}, B \in R^{n \times r}, C \in R^{m \times n}$

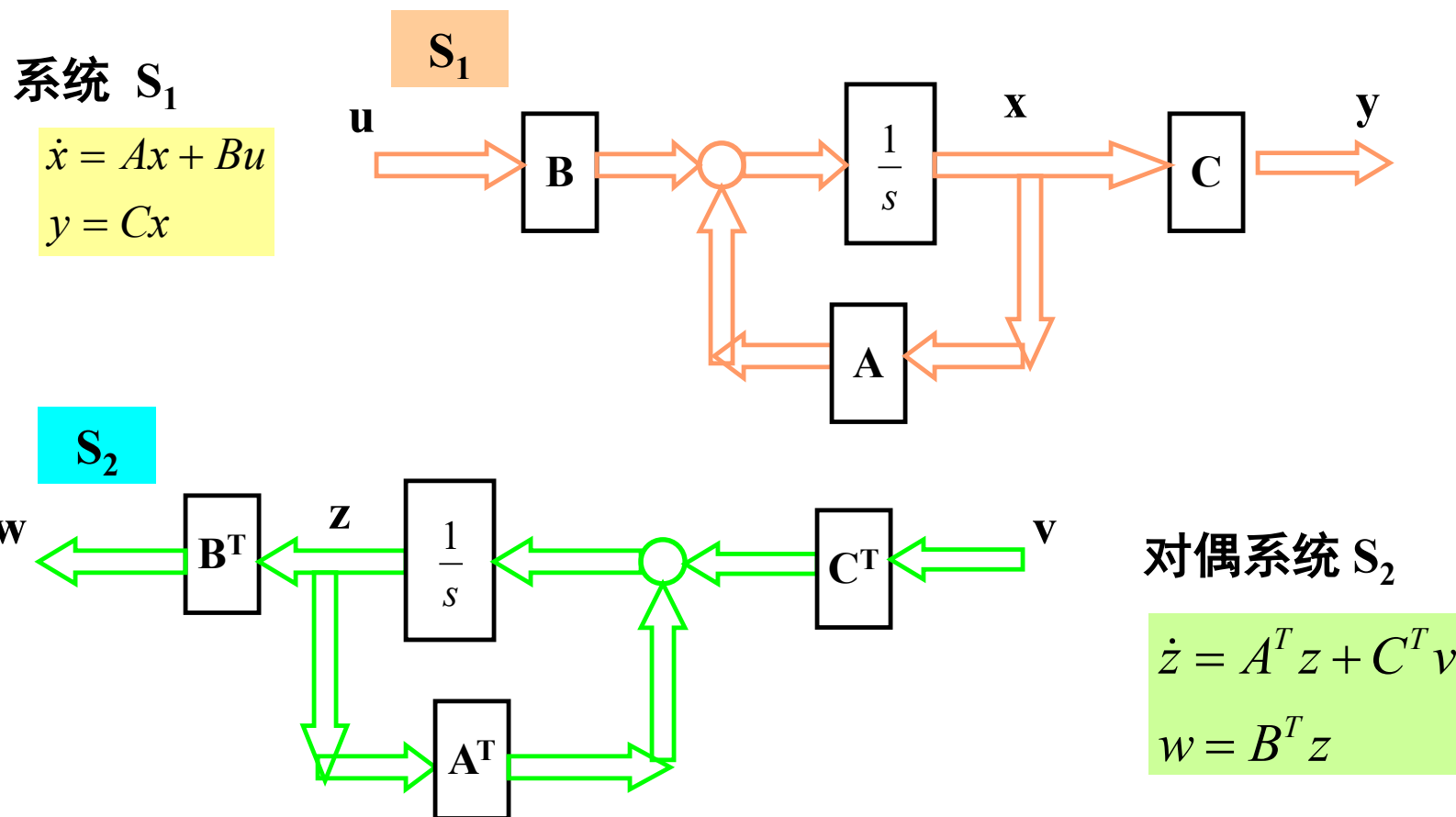
再考虑由下述状态空间表达式定义的对偶系统 S_2 ：

$$\begin{aligned}\dot{z} &= A^T z + C^T v \\ w &= B^T z\end{aligned}$$

式中 $z \in R^n, v \in R^m, w \in R^r, A^T \in R^{n \times n}, C^T \in R^{n \times m}, B^T \in R^{r \times n}$

对偶原理：当且仅当系统 S_1 状态能观（状态能控）时，系统 S_2 才是状态能控（状态能观）的。

能控性和能观性：对偶原理



对偶的含义：输入端与输出端互换，信号传递反向，信号引出点与信号综合点互换，以及对应矩阵的转置。

能控性和能观性：对偶原理

对偶原理的验证

➤ 分别写出系统 S_1 和 S_2 的状态能控和能观的充要条件

1) 系统 S_1 状态能控的充要条件是 $n \times nr$ 维能控性矩阵

$$Q_c = [B : AB : \cdots : A^{n-1} B] \text{ 的秩为 } n。$$

系统 S_1 状态能观的充要条件是 $n \times nm$ 维能观性矩阵

$$Q_o = [C^T : A^T C^T : \cdots : (A^T)^{n-1} C^T] \text{ 的秩为 } n。$$

2) 系统 S_2 状态能控的充要条件是 $n \times nm$ 维能控性矩阵

$$Q_c = [C^T : A^T C^T : \cdots : (A^T)^{n-1} C^T] \text{ 的秩为 } n。$$

系统 S_2 状态能观测的充要条件是 $n \times nr$ 维能观性矩阵

$$Q_o = [B : AB : \cdots : A^{n-1} B] \text{ 的秩为 } n。$$

能控性和能观性：对偶原理

对偶原理的验证

对比上述这些条件，可以很明显地看出对偶原理的正确性。利用此原理，一个给定系统的能观性可用其对偶系统的状态能控性来检验和判断。简单地说，对偶性有如下关系： $A \Rightarrow A^T$ ， $B \Rightarrow C^T$ ， $C \Rightarrow B^T$

例：试用对偶原理判定如下系统的能控性

$$\dot{x}(t) = \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ 2 & -3 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \end{bmatrix} u(t)$$

解：对偶系统

$$\dot{x}(t) = \begin{bmatrix} -1 & 2 \\ 1 & -3 \end{bmatrix} x(t)$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} 1 & 2 \end{bmatrix} x(t)$$

对偶系统能观性判别

$$\text{rank} \begin{bmatrix} c \\ cA \end{bmatrix} = \text{rank} \begin{bmatrix} 1 & 2 \\ 1 & -4 \end{bmatrix} = 2$$

对偶系统完全能观，所以原系统完全能控

能控性和能观性

- 物理概念
- 能控性定义与判定
- 能观性定义与判定
- 能控性&能观性与传递函数
- 离散系统的能控性与能观性
- 对偶原理

The End