动态系统建模与分析习题总结

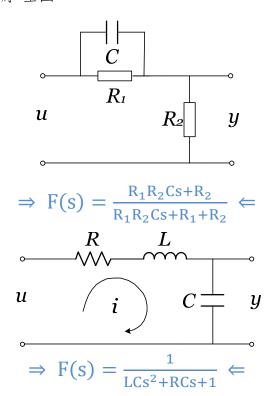
1. 求系统传递函数:

1) 已知系统微分方程

$$\ddot{y}(t) + 2\dot{y}(t) = u(t)$$

$$\Rightarrow F(s) = \frac{1}{s^2 + 2s} \Leftarrow$$

2) 已知系统原理图



3) 已知系统状态空间表达式

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -2 & -3 & 0 \\ -1 & 1 & 3 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 2 \end{bmatrix} u$$

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

$$\Rightarrow F(s) = \frac{2s^2 + 7s + 3}{s^3 - 7s - 6} \Leftarrow$$

4) 已知系统零初始条件下的输入和输出

零初始条件下,
$$y_{imp}(t) = 0.1(1 - e^{-\frac{1}{3}t})$$
 \Rightarrow $F(s) = \frac{0.1}{s(3s+1)} \Leftarrow$

零初始条件下, $y_{imp}(t) = 5t + 10\sin(4t + \frac{\pi}{4})$

$$\Rightarrow$$
 F(s) = $\frac{5\sqrt{2}s^3 + (20\sqrt{2} + 5)s^2 + 80}{s^2(s^2 + 16)} \Leftarrow$

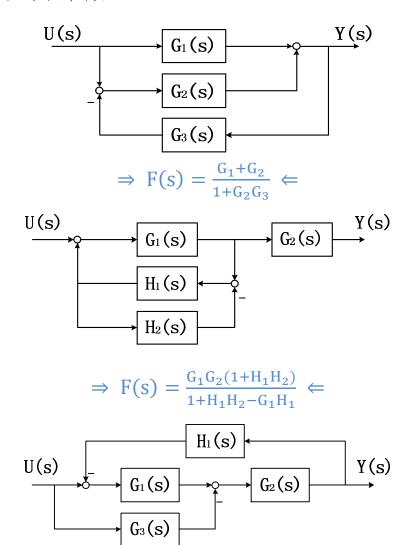
零初始条件下, $y_{step}(t) = 1 + 0.2e^{-60t} - 1.2e^{-10t}$

$$\Rightarrow$$
 F(s) = $\frac{600}{s^2 + 70s + 600} \Leftarrow$

零初始条件下, $y_{step}(t) = 1 - e^{-2t} + e^{-t}$

$$\Rightarrow$$
 F(s) = $\frac{s^2+4s+2}{s^2+3s+2} \Leftarrow$

5) 已知系统结构图



$$\Rightarrow F(s) = \frac{G_{2}(G_{1}-G_{3})}{1+G_{1}G_{2}H_{1}} \Leftarrow$$

$$U(s) \qquad \qquad H_{1} \qquad \qquad Y(s)$$

$$\Rightarrow F(s) = \frac{G_{1}G_{2}G_{3}}{1+G_{1}G_{2}H_{2}+G_{2}G_{3}H_{1}} \Leftarrow$$

2. 求零初始条件下的响应

零初始条件下,单位阶跃响应为 $y(t) = 1 - e^{-2t} + e^{-t}$,求零初始条件下系统的单位脉冲响应。

$$\Rightarrow y_{imp}(t) = \delta(t) - e^{-t} + 2e^{-2t} \iff$$

3. 非零初始条件下的系统响应

已知系统传递函数 $F(s) = \frac{2}{s^2 + 3s + 2}$, 初始条件y(0) = -1, $\dot{y}(0) = 0$ 。 求系统的单位阶跃响应。

$$\Rightarrow y_{\text{step}}(t) = 1 - 4e^{-t} + 2e^{-2t}(t \ge 0) \Leftarrow$$

4. 求解状态方程

1) 系统初始状态为x(0), 求下列状态方程的解

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 0 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & -3 \end{bmatrix} x$$

$$\Rightarrow x(t) = \begin{bmatrix} e^{-t} & 0 & 0 \\ 0 & e^{-2t} & 0 \\ 0 & 0 & e^{-3t} \end{bmatrix} x(0) \Leftarrow$$

2) 初始条件 $x_1(0) = 1$, $x_2(0) = 0$, 求单位阶跃信号输入时下列状态方程的解。

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

$$\Rightarrow e^{At} = \begin{bmatrix} e^t & 0 \\ te^t & e^t \end{bmatrix} \Leftarrow$$

$$\Rightarrow x(t) = \begin{bmatrix} 2e^t - 1 \\ 2te^t \end{bmatrix} \Leftarrow$$

3) 求下列系统的单位脉冲响应。

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

$$y = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + u$$

$$\Rightarrow y_{\text{imp}}(t) = e^{-t} - e^{-2t} + \delta(t), (t \ge 0) \Leftarrow$$

5. 标准型变换

1) 变为对角阵型

$$\begin{bmatrix} \frac{\dot{x}}{y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -2 & -3 & 1 \\ \hline -1 & 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{x}{u} \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} \frac{\dot{x}}{y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 1 \\ 0 & -2 & -1 \\ \hline -2 & -3 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{\tilde{x}}{u} \end{bmatrix} \Leftarrow$$

2) 变为对角阵型

$$\begin{bmatrix} \frac{\dot{x}}{y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & |0| \\ -1 & 0 & |1| \\ \hline 1 & 0 & |0| \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{x}{u} \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} \frac{\dot{x}}{y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} i & 0 & |-\frac{i}{2}| \\ 0 & -i & |\frac{i}{2}| \\ \hline 1 & 1 & |0| \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{x}{u} \end{bmatrix} \Leftarrow$$

3) 变为约旦标准型

$$\begin{bmatrix} \frac{\dot{x}}{y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ \frac{2}{3} & 3 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{x} \\ \underline{u} \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} \dot{x} \\ -\frac{1}{y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 1 & 0 & 2/9 \\ 0 & -1 & 0 & -3/9 \\ \frac{0}{1} & 1 & 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{x} \\ -\frac{1}{y} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{x} \\ -\frac{1}{y} \end{bmatrix} \leftarrow$$

4) 变换为能控标准型和能观标准型

$$\begin{bmatrix} \dot{x} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 2 & 0 \\ 3 & -1 & 1 \\ 0 & 2 & 0 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 2 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix} u$$
$$y = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} x$$

先判断能控性——能控;则能控标准型为:

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} \dot{\tilde{x}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ -2 & 9 & 0 \end{bmatrix} \tilde{x} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} u \Leftarrow$$
$$\Rightarrow y = \begin{bmatrix} 3 & 2 & 1 \end{bmatrix} \tilde{x} \Leftarrow$$

先判断能观性——能观;则能观标准型为:

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} \dot{\mathbf{x}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & -2 \\ 1 & 0 & 9 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \hat{\mathbf{x}} + \begin{bmatrix} 3 \\ 2 \\ 1 \end{bmatrix} \mathbf{u} \iff$$
$$\Rightarrow \mathbf{y} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \hat{\mathbf{x}} \iff$$

6. 时域分析

1) 系统可用下列微分方程描述,零初始条件下,求单位阶跃输入 作用下系统的延迟时间、上升时间及调节时间(5%)。

$$(0 < T - \tau < 1, \frac{\tau}{T} < 0.1)$$

$$T\dot{y}(t) + y(t) = \tau \dot{u}(t) + u(t)$$

$$\Rightarrow t_{d} = \left(0.693 + \ln \frac{T - \tau}{T}\right) T \iff$$

$$\Rightarrow t_{r} = 2.2T \iff$$

$$\Rightarrow t_{s} = \left(3 + \ln \frac{T - \tau}{T}\right) T \iff$$

2) 已知系统零初始条件下的单位阶跃响应如下。求系统的自然频率和阻尼比,并求系统在单位阶跃信号作用下的超调量。

$$y_{step}(t) = 1 + 0.2e^{-60t} - 1.2e^{-10t}$$

 $\Rightarrow \omega_n = 24.5, \ \xi = 1.43, \ \sigma\% = 0 \Leftarrow$

7. 频域分析

1) 系统传递函数如下所示。试计算 $\omega=0.5$ 及 $\omega=2$ 时系统频率特性的幅值 $A(\omega)$ 和相位 $\phi(\omega)$ 。

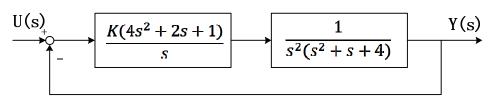
$$F(s) = \frac{10}{s(2s+1)(s^2+0.5s+1)}$$

$$\Rightarrow \omega = 0.5 \, \text{H}, \ A(\omega) = 17.89, \ \varphi(\omega) = -153.43^{\circ} \quad \Leftarrow$$

$$\Rightarrow \omega = 2 \, \text{H}, \ A(\omega) = 0.38, \ \varphi(\omega) = -327.53^{\circ} \quad \Leftarrow$$

8. 稳定性判别

1) 对于以下系统,判断K=1时系统是否稳定并确定使系统稳定的K的取值范围。



⇒ K=1时系统不稳定 ←

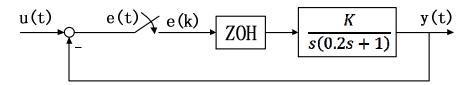
$\Rightarrow 0.5362 < K < 0.9326 \Leftarrow$

2) 分析以下系统的状态稳定性和输出稳定性

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

⇒ 状态不稳定,输出稳定 ←

3) 有如下图所示的离散系统,其采样周期T = 1。ZOH为零阶保持器。分别在Z域和ω域判断K = 5时系统的稳定性,并确定使系统稳定的K的取值范围。

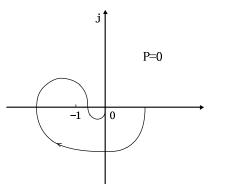


- ⇒ z域中, K = 5时极点不全位于单位圆内, 系统不稳定 ←
- ⇒ ω域中, K = 5 时极点不全位于左半平面, 系统不稳定 ←
- ⇒ 或: ω域中, K = 5 时根据 Routh 判据, 系统不稳定 ←
 - ⇒ 要使系统稳定, 0 < K < 1.6631 ←</p>
- 4) 奈奎斯特稳定判据

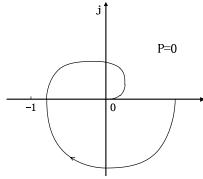
对于线性定常系统,可以通过开环频率响应判断相应闭环控制系统的稳定性。实际应用中,若已知系统开环传递函数中不稳定的极点个数为P,开环奈奎斯特曲线(ω : $-\infty\sim+\infty$)绕(-1,0)点转的圈数为N(其中,开环奈奎斯特曲线绕(-1,0)点逆时针转时N>0;顺时针转时N<0;曲线不包含(-1,0)点时N=0),则可知开环传递函数中不稳定的零点个数为N=00,则可知开环传递函数中不稳定的零点个数为

函数中不稳定的极点个数相同,若 $Z \neq 0$,则闭环系统不稳定, 反之,若有N = P,闭环系统稳定。

若奈奎斯特曲线仅画出 ω : $0\sim +\infty$ 的部分,则若有 $N=\frac{1}{2}P$,闭环系统稳定,反之闭环系统不稳定。

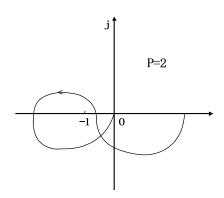




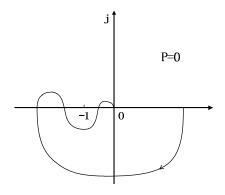


 \Rightarrow N = 0, 闭环稳定←

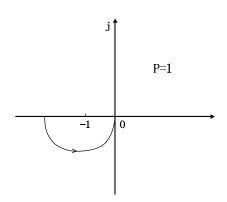
⇒ 包含一个不稳定极点←



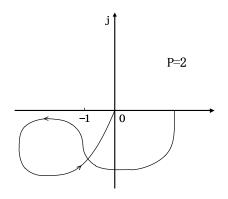
→ N = 1, 闭环稳定←



⇒ N = 0, 闭环稳定←



⇒N = 0.5 , 闭环稳定←



⇒N=0 , 闭环不稳定←

⇒包含两个不稳定极点←

9. 求稳态误差

1) 系统可用以下一系列微分方程表示,其中u(t)为系统输入,y(t)为系统输出,其中 T_1 , T_2 , K_2 为正常数。要求系统输入为u(t)=1+t时,y(t)对u(t)的稳态误差 $e_{ss}(\infty)$ 不超过正常数 α 。全部初始条件为零。求 K_1 的取值范围。

$$T_1 \frac{d^2 y(t)}{dt^2} + \frac{dy(t)}{dt} = K_2 x(t)$$

$$x(t) = K_1 [u(t) - b(t)]$$

$$T_2 \frac{db(t)}{dt} + b(t) = y(t)$$

$$\Rightarrow \frac{1}{K_2 (K_2 + \alpha)} \le K_1 < \frac{T_1 + T_2}{K_2 T_1 T_2} \Leftarrow$$

2) 已知单位负反馈系统的开环传递函数如下,求输入分别为 $u(t) = 2t \pi u(t) = 2 + 2t + t^2$ 时系统的稳态误差。

$$G(s) = \frac{100}{(0.1s+1)(s+5)}$$

$$\Rightarrow \Re \mathcal{E} \mid \infty \mid \infty \Leftarrow$$

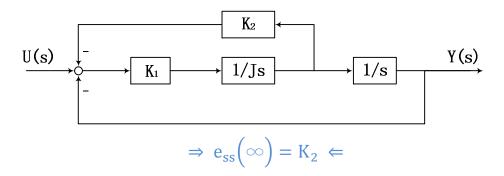
$$G(s) = \frac{50}{s(0.1s+1)(s+5)}$$

$$\Rightarrow \Re \mathcal{E} \mid 0.2 \mid \infty \Leftarrow$$

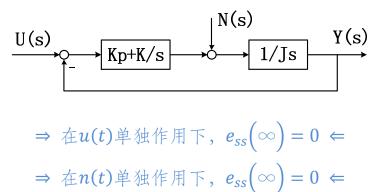
$$G(s) = \frac{10(2s+1)}{s^2(s^2+6s+100)}$$

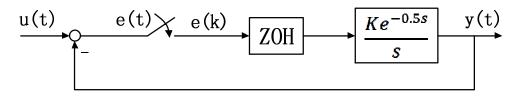
$$\Rightarrow \Re \mathcal{E} \mid 0 \mid 20 \Leftarrow$$

3) 有如图所示的系统,当输入u(t) = t时,系统稳定,求稳态误差。



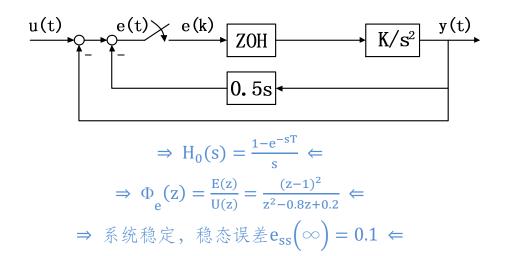
4) 已知系统结构如图所示,误差定义为E(s) = U(s) - Y(s)。已 知在u(t)和n(t)分别作用于系统时,系统均为稳定的。求在u(t)和n(t)分别作用时系统的稳态误差。





⇒ 没有满足条件的K值 ←

6) 有离散系统如图所示。其采样开关的采样周期T=0.2。K=10, $u(t)=1+t+\frac{1}{2}t^2$ 。ZOH为零阶保持器。写出零阶保持器的传递函数 $H_0(s)$,写出系统的离散误差传递函数 $\Phi_e(z)$,并用终值法求出系统的稳态误差 $e_{ss}(\infty)$ 。



注: 此处 $E(z) \neq U(z) - Y(z)$, E(z) = U(z) - (1 + 0.5s)Y(z), 如系统结构图中的e(t)位置所示。

10. 求非线性系统的线性化模型

1)已知弹簧受到的拉力F与其形变y的关系为: $F(y) = 12.65<math>y^{1.1}$ 若弹簧在y=0.25 附件作微小变化,试推导在y=0.25 附近 ΔF 的线性化方程。

$$\Rightarrow \Delta F = 12.11\Delta y \Leftarrow$$

2) 在液压管道中,流过阀门的流量Q满足流量方程 $Q = K\sqrt{P}, K$ 为阀门的比例系数,P为阀门前后的压差。若流量Q与压差P在其平衡点(Q_0, P_0)附近做微小变化,试导出其线性化流量方程。

$$\Rightarrow \Delta Q = \frac{K}{2\sqrt{P_0}} \Delta P \Leftarrow$$

3) 求下列非线性系统在平衡点 $\overline{x_0} = \vec{0}$ 处的线性化模型:

$$\dot{x_1} = x_2$$

$$\dot{x_2} = x_1 + x_2 + x_2^3 + 2u$$

$$y = x_1 + x_2^2$$

$$\Rightarrow \Delta \dot{x}_1 = \Delta x_2 \qquad \qquad \Leftarrow$$

$$\Rightarrow \Delta \dot{x}_2 = \Delta x_1 + \Delta x_2 + 2u \qquad \Leftarrow$$

$$\Rightarrow \Delta y = \Delta x_1 \qquad \Leftarrow$$

 \Leftarrow

能控性、能观性判别 11.

1) 判断系统可控性。

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} -4 & 0 & 0 \\ 0 & -4 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \\ 1 \end{bmatrix} u$$

$$\Rightarrow \sqrt{1} \stackrel{\text{if}}{=} \frac{1}{2}$$

2) 下列系统可控, 求a、b取值范围。

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & a \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 1 \\ b \end{bmatrix} u$$

$$\Rightarrow b^2 \neq ab - 1 \Leftarrow$$

3) 系统可控, 讨论a的取值范围。

$$F(s) = \frac{s+a}{(s+1)(s+2)(s+3)}$$

⇒ a ≠ 1,2,4时,系统既可控又可观 ←

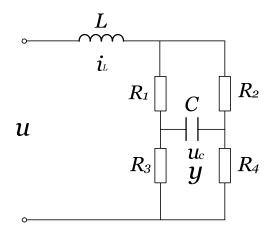
- ⇒ a = 1,2,4时, 若系统按可控性实现, 系统可控, 否则不可控 ←
 - 4) 判断系统可观性。

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 2 & 1 & 0 \\ 0 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & -3 \end{bmatrix} x$$

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

$$\Rightarrow \sqrt{1} \sqrt{1} = \frac{1}{2} x$$

5) 系统输入为u,输出为v。选取流过电感的电流和电容两端电 压为两个状态变量。讨论系统的可控性。



⇒ $R_1R_4 = R_2R_3$ 时,系统不可控; $R_1R_4 \neq R_2R_3$ 时,系统可控。 \Leftarrow

12. 系统实现问题

1) 写出系统的对角阵实现和友矩阵实现

$$F(s) = \frac{s+3}{(s+1)(s+2)}$$

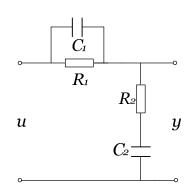
若按对角阵实现,则有

$$\Rightarrow [\dot{x}] = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -2 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} u \iff$$
$$\Rightarrow y = \begin{bmatrix} 2 & -1 \end{bmatrix} x \iff$$

若按友矩阵/能控标准型实现,则有

$$\Rightarrow [\dot{x}] = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u \iff$$
$$\Rightarrow y = \begin{bmatrix} 3 & 1 \end{bmatrix} x \iff$$

2) 求系统的一个状态空间表达式。



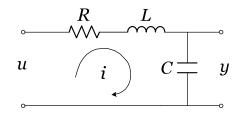
若选取 $x_1 = u_{c_1}$, $x_2 = u_{c_2}$, 则有:

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} \frac{\dot{x}}{y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{-1}{R_1 C_1} + \frac{-1}{R_2 C_1} & \frac{-1}{R_2 C_1} & \frac{1}{R_2 C_1} \\ \frac{-1}{R_2 C_2} & \frac{-1}{R_2 C_2} & \frac{1}{R_2 C_2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{x}{u} \end{bmatrix} \Leftarrow$$

若按友矩阵/能控标准型实现,则有

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} \frac{\ddot{x}}{y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{0}{R_1 R_2 C_1 C_2} & -(\frac{1}{R_1 C_1} + \frac{1}{R_2 C_1} + \frac{1}{R_2 C_2}) & 1 \\ 0 & \frac{-1}{R_2 C_1} & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{\tilde{x}}{u} \end{bmatrix} \Leftarrow$$

3) 写出系统的一个状态空间表达式。



若选取 $x_1 = i$, $x_2 = u_c$, 则有:

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} \dot{\mathbf{x}} \\ \bar{\mathbf{y}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{\mathbf{R}}{\mathbf{L}} & -\frac{1}{\mathbf{L}} & \frac{1}{\mathbf{L}} \\ \frac{1}{\mathbf{C}} & \mathbf{0} & \mathbf{0} \\ \mathbf{0} & \mathbf{1} & \mathbf{0} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{x} \\ \bar{\mathbf{u}} \end{bmatrix} \Leftarrow$$

4) 写出下列系统的能控标准型和能观标准型。

$$\ddot{y}(t) + 6\ddot{y}(t) + 11\dot{y}(t) + 6y(t) = 6u(t)$$

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} \dot{\tilde{x}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ -6 & -11 & -6 \end{bmatrix} \tilde{x} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} u \iff$$

$$\Rightarrow y = \begin{bmatrix} 6 & 0 & 0 \end{bmatrix} \tilde{x} \iff$$

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} \dot{\tilde{x}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & -6 \\ 1 & 0 & -11 \\ 0 & 1 & -6 \end{bmatrix} \hat{x} + \begin{bmatrix} 6 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} u \iff$$

$$\Rightarrow y = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \hat{x} \iff$$

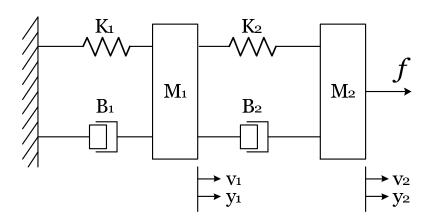
5) 写出系统按能控标准型实现的离散状态空间表达式。 已知系统差分方程为

$$y(k+2) + 3y(k+1) + 2y(k) = 2u(k+1) + 3u(k)$$

$$\Rightarrow [x(k+1)] = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{bmatrix} x(k) + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u(k) \Leftarrow$$

$$\Rightarrow y(k) = \begin{bmatrix} 3 & 2 \end{bmatrix} x(k) \Leftarrow$$

6) 已知有如图所示的机械模型,在外力f作用下,质量块和弹簧向右运动。 M_1 , M_2 为质量块的质量, K_1 , K_2 为弹簧的弹性系数, B_1 , B_2 为阻尼器的阻尼系数。两个弹簧和两个质量块可看做储能元件(弹性势能和动能)。试写出以弹簧的伸长量 y_1 , y_2 , 质量块的速度 v_1 , v_2 为系统的状态变量,质量块的位移 y_1 , y_2 为输出的状态空间表达式。



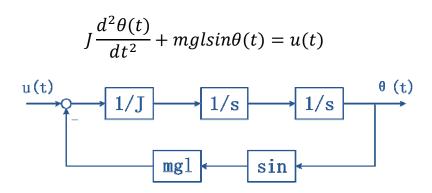
设
$$x_1 = y_1, x_2 = y_2, x_3 = v_1, x_4 = v_2, 有:$$

$$\Rightarrow \left[\dot{x}\right] = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -\frac{(K_1 + K_2)}{M_1} & \frac{K_2}{M_1} & -\frac{(B_1 + B_2)}{M_1} & \frac{B_2}{M_1} \\ \frac{K_2}{M_2} & -\frac{K_2}{M_2} & \frac{B_2}{M_2} & -\frac{B_2}{M_2} \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ \frac{1}{M_2} \end{bmatrix} u \iff$$

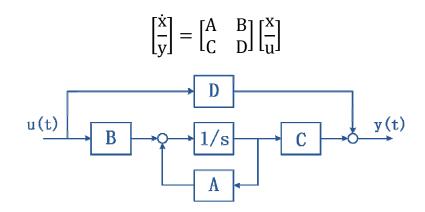
$$\Rightarrow y = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} x \iff$$

13. 系统的动态结构图

1) 单摆:



2) 对于状态空间表达式:



时间仓促, 若有疏漏之处, 敬请谅解。