

习题

2.1 什么是线性系统？其最重要的特性是什么？下列用微分方程表示的系统中， X_o 表示系统输出， X_i 表示系统输入，哪些是线性系统？

$$\begin{array}{ll}
 \text{(1)} \quad \ddot{x}_o + 2\dot{x}_o + x_o = 2\dot{x}_i + 2x_i & \text{(2)} \quad \ddot{x}_o + 2\dot{x}_o + 2tx_o = 2x_i \\
 \text{(3)} \quad \ddot{x}_o + 2\dot{x}_o + 2x_o = 2x_i & \text{(4)} \quad \ddot{x}_o + 2\dot{x}_o + x_o = 2tx_o + 2x_i
 \end{array}$$

解：凡是能用线性微分方程描述的系统就是线性系统。线性系统的一个最重要特性就是它满足叠加原理。该题中（2）和（3）是线性系统。

2.2 图（题 2.2）中三同分别表示了三个机械系统。求出它们各自的微分方程，图中 x_i 表示输入位移， x_o 表示输出位移，假设输出端无负载效应。

图（题 2.2）

解：（1）对图（a）所示系统，由牛顿定律有

$$c_1(x_i - x_o) - c_2 x_o = m\ddot{x}_o$$

$$m\ddot{x}_o + (c_1 + c_2)\dot{x}_o + k_1 x_o = C\ddot{X}_i$$

(2) 对图(b) 所示系统，引入一中间变量 x ，并由牛顿定律有

$$(M + m)\ddot{x} + c_1 \dot{x} + k_1 x = C\ddot{X}_i \quad (1)$$

$$C\ddot{x} + k_2 x = k_2 X_o$$

消除中间变量有

$$c_1 (k_1 + k_2)X_o + (k_1 k_2 + c_1 k_2)X_i = c_1 k_2 X_i$$

(3) 对图(c) 所示系统，由牛顿定律有

$$C(\ddot{X}_i - \ddot{X}_o) + k_1(X_i - X_o) = k_2 X_o$$

$$c\dot{X}_o + (k_1 + k_2)X_o + c\dot{X}_i = k_1 X_i$$

2.3 求出图(题 2.3)所示电系统的微分方程。

图(题 2.3)

解: (1) 对图(a) 所示系统，设 i_1 为流过 R 的电流， i 为总电流，则有

$$u_o = Ri_1$$

1

$$U_o = URi_1$$

$$U_i - \int (i_{ij} dt) C_{ij}$$

消除中间变量，并化简有

$$\begin{aligned} & C_{11} U_1 + (R_{12} - R_{21}) U_2 + C_{22} U_2 \\ & C_{21} U_1 + R_{22} U_2 \end{aligned}$$

(2)对图(b)所示系统，设 i 为电流， U 则有

$$\begin{aligned} U_i &= R_i i + \int C_i i dt \\ U_o &= \int C_o i dt + R_o i \end{aligned}$$

消除中间变量，并化简有

$$(R_1 + R_2) U_o = \int C U dt + R U$$

2.4 求图他 2.4)所示机械系统的微分方程。图中 M 为输入转矩， c_m 为 圆周阻尼， J 为转动惯量。

解：设系统输入为 M (即)，输

出 (即)，分别对圆盘和质块进行动力学分析，列写动力学方程如下：

$$M = J \ddot{\theta} + c_m \dot{\theta} + k(R) X$$

消除中间变量 X ，即可得到系统动力学方程

$$mJ \ddot{\theta} + (mC + cJ) \dot{\theta} + (R_2 km + Cc + KJ) \theta = (cR_2 + C) M$$

2.5 输出 $y(t)$ 与输入 $x(t)$ 的关系为 $y(t) = 2x(t) + 0.5 \ddot{x}(t)$ 。

(1) 求当工作点为 $x_0 = 0, 1, 2$ 时相应的稳态输出值；

2) 在这些工作点处作小偏差线性化模型，并以对工作的偏差来定义 x 和 y ，写出新的线性化模型。

解：(1) 将 $x_0 = 0, 1, 2$ 分别代入 $y(t) = 2x(t) + 0.5x^3(t)$ 中，即当工作

点为 $x_0 = 0, 1, 2$ 时相应的稳态输出值分别为 $y_0 = 0, 2.5, 5$ 。

y。8。

(2) 根据非线性系统线性化的方法有，在工作点 (xoy) 附近，将

2.6 已知滑阀节流口流量方程式为 $Q = CWX^2$ ，式中 Q 为通过

节流阀流口的流量；P 为节流阀流口的前后油压差； X_v 为节流阀的位

移量；c 为疏量系数；w 为节流口面积梯度； ρ 为油密度。试以 Q 与

P 为变量（即将 Q 作为 P 的函数）将节流阀流量方程线性化。

解：利用小偏差线性化的概念，将函数 $Q = F(X_v, P)$ 在预定工作点 $F(X_{v0}, P_0)$ 处按泰勒级数展开为

$$Q = F(X_{v0}, P_0) + \left(\frac{\partial F}{\partial X_v} \right)_{X_{v0}, P_0} (X_v - X_{v0}) + \left(\frac{\partial F}{\partial P} \right)_{X_{v0}, P_0} (P - P_0) + \dots$$

消除高阶项，有非线性函数展开成泰勒级数，并略去高阶项得

	y_0	y	$2x_0$	0.5	x	$($	$)^2$	$ $	$x X_0$	X
						2	$1.5x$		$x X_0$	X
									$x X_0$	X
									$x X_0$	X
若令	X	X								
		y								
		y								
当工作点为	X_0									
		0								
		y								
		$(2$								
		$1.5x_0)$								
		X								
		$2x$								
当工作点为	X_0									
		1								
		y								
		$(2$								
		$1.5x_0)$								
		X								
		$3.5x$								
当工作点为	X_0									
		2								
		y								
		$(2$								
		$1.5x_0)$								
		X								
		$8x$								

$$Q \quad F(x_{vo}, P_o) \quad (\quad) \quad (X_{vo}, \quad P_o) ? \quad X_v \quad (\quad) \quad (X_{vo}, P_o) ? P$$

$$Q \quad F(X_v, P) \quad F(X_{vo}, P_o)$$

$$F(X_{vo}, P_o) \quad (\quad) \quad (X_{vo}, P_o) ? \quad X_v \quad (\quad) \quad (X_{vo}, P_o) ? \quad P \quad F(X_{vo}, P_o)$$

$$(\quad) \quad (X_{vo}, P_o) ? \quad X_v \quad (\quad) \quad (X_{vo}, P_o) ? \quad P$$

$$\text{若令 } K_1 = \frac{1}{X_v} (X_{vo}, P_o), \quad K_2 = \frac{1}{P} (X_{vo}, P_o),$$

$$Q \quad K_1 \quad X_v \quad K_2 \quad P$$

将上式改写为增量方程的形式

$$Q \quad K_1 \quad x \quad K_2 \quad P$$

2.7 已知系统的动力学方程如下，试写出它们的传递函数

Y

(s)/R(s)

。

$$y(t) \quad 15y(t) \quad 50y(t) \quad 500 y(t) \quad r(t) \quad 2r(t)$$

$$5y(t) \quad 25y(t) \quad 0.5 r(t)$$

$$y(t) \quad 25y(t) \quad 0.5 r(t)$$

$$y(t) \quad 3y(t) \quad 6y(t) \quad 4 y(t)dt \quad 4r(t)$$

解：根据传递函数的定义，求系统的传递函数，只需将其动力学方程两边

分别在零初始条件下进行拉式变换，然后求 $Y(s)/R(s)$ 。

(1)

$$s^3 Y(s) - 15s^2 Y(s) - 50s Y(s) - 500 Y(s) = s R(s) - 2s R(s)$$

$$Y(s)/R(s) = \frac{s^2}{5s^2 Y(s) - 25s Y(s) + 0.5s R(s)}$$

$$Y(s)/R(s) = \frac{0.5}{5s^2 - 25s}$$

$$s^2 Y(s) - 25s Y(s) + 0.5R(s) = 0$$

$$Y(s)/R(s) = W$$

$$s^2 Y(s) - 3s Y(s) + 6Y(s) = \frac{4-Y(s)}{s} - \frac{4Y(s)}{s}$$

$$Y(s)/R(s) = \frac{s^4 - 1}{s^4}$$

2.8 如图(题 2.8)为汽车或摩托车悬浮系统简化的物理模型，试以位移 x 为输入量，位移 y 为输出量，求系统的传递函数 $Y(s)/X(s)$ 。

HE

mi

2.9 试分析当反馈环节 $H(s)=1$ ，前向通道传递函数 $G(s)$ 分别为惯性环节、微分环节、积分环节时，输入、输出的闭环传递函数。

解：由于惯性环节、微分环节、积分环节的传递函数分别为

$$G(s) = \frac{K}{Ts+1}, \quad G(s) = Ts, \quad G(s) = \frac{K}{s}, \quad \text{而闭环传递函数为 } \frac{G(s)}{1+G(s)H(s)}$$

则

(1) 当反馈环节 $H(s)=1$ ，前向通道传递函数 $G(s)$ 为惯性环节时，

$$G_B(s) = \frac{G(s)}{1+G(s)H(s)} = \frac{K}{Ts+1} \cdot \frac{Ts+1}{Ts+1+K} = \frac{K}{Ts+1+K}$$

(2) 当反馈环节 $H(s)=1$ ，前向通道传递函数 $G(s)$ 为微分环节时，

$$G_B(s) = \frac{G(s)}{1 + G(s)H(s)}$$

当反馈环节 $H(s)=1$ ，前向通道传递函数 $G(s)$ 为积分环节时，

$$G_B(s) = \frac{G(s)}{1 + G(s)}$$

2.10 证明图(题 2.10)与图 (题 2.3(a))所示系统是相似系统
(即证明两系统的传递函数具有相同形式)

解：对题 2.4(a) 系统，可列出相应的方程。

$$\begin{aligned} U &= R + C \int_0^t i dt \\ U &= R + C \int_0^t i dt \end{aligned}$$

$$u_i - u_o = \int (i - i_0) dt \quad (3)$$

对以上三式分别作 Laplace 变换，并注意到初始条件为零，即

$$I(0) = I_0(0) = 0$$

则

$$U_o(s) - U_i(s) = \frac{1}{s} I(s) \quad (4)$$

$$U_i(s) - U_o(s) = \frac{R_i}{s} I(s) \quad (5)$$

$$U_i(s) - U_o(s) = \frac{I(s)}{C_1 s} \quad (6)$$

(5) 式两边同乘 $C_1 s$ ，得

$$C_1 s (U_i(s) - U_o(s)) = R_i I(s) \quad (7)$$

(6) 式两边同乘 $C_1 s$ ，得

$$C_1 s (U_i(s) - U_o(s)) = I(s) \quad (8)$$

(8) 式，

$$\begin{matrix} C_1 s & C_1 s \\ U_o(s) & R_i I(s) \\ C_1 s & (s C_1 s) \end{matrix} \begin{matrix} U_i(s) \\ U_o(s) \\ I(s) \end{matrix}$$

$$U_i(s) - U_o(s) = \frac{R_i}{1 + R_i C_1 s} I(s) \quad (9)$$

将(4)式中的 $U_o(s)$ 代入(9)式

$$(R_2 + R_1)I(s) = U_i(s) \quad (5)$$

$$I(s) = \frac{U_i(s)}{R_2 + R_1} \quad (5)$$

再用(4)式与上式相比以消去 $I(s)$ ，即得电系统的传递函数为

$$G(s) = \frac{U_o(s)}{U_i(s)} = \frac{1}{R_2 + R_1} \left(R_2 - \frac{1}{C_2 s} \right)$$

$$2S (1 R_i C_1 s)$$

$$R_2 \frac{1}{C_2 S (1 + \frac{R_1}{R_2} C_1 S)}$$

而本题中，引入中间变量 X,依动力学知识有

$$\begin{aligned} & (X_i - X_o)k_2 (X_i - X)C_2 (X_o - x)C_1 \\ & (X_i - X_o)C_1 k_1 X \end{aligned}$$

对上二式分别进行拉式变换有

$$\begin{aligned} & k_2 X_i - X_o(s) s C_2 X_i(s) - X_o(s) X_o(s) X_o(s) \quad X(s) \quad \text{so} \\ & X(s) \frac{C_1 s X_o(s)}{k_1 + C_1 s} \end{aligned}$$

消除 $X(s)$ 有

$$G(s) X_i(s) = \frac{k_2 C_2 S}{k_2 C_2 S + k_i C_1 S + k_i C_i S} \cdot \frac{k_2 C_2 S}{k_2 C_2 S + k_i C_1 S + k_i C_i S} \cdot \frac{k_2 C_2 S}{k_2 C_2 S + k_i C_1 S + k_i C_i S} \dots$$

比较两系统的传递函数有

$$k_i C_i R_2 C_1 R_1$$

故这两个系统为相似系统。

2.11 一齿轮系如图(题 2.11)所示。图中， Z_1 、 Z_2 、 Z_3 和 Z_4 分别为各齿轮齿数； J_1 、 J_2 、和 J_3 表示各种传动轴上的转动惯量，

θ_1 和 θ_2 为各轴的角位移； M_m 是电动机输出转矩。试列写折算到电动机轴上的齿轮系的运动方程。

求图(题 2.12)所示两系统的传递函数。

图(题 2.12)

解：(1)由图(a)中系统，可得动力学方程为

$$m\ddot{x}_o(t) + c\dot{x}_o(t) + kx_o(t) = kx_i(t)$$

作 Laplace 变换，得

$$X_o(s) = \frac{k}{ms^2 + cs + k} X_i(s) \quad \text{则有 } G(s) = \frac{X_o(s)}{X_i(s)} = \frac{k}{ms^2 + cs + k}$$

(2)由图(b)中系统，设 i 为电网络的电流，可得方程为

u Ri L- di — idt
i dt C

以上内容仅为本文档的试下载部分，为可阅读页数的一半内容。如要下载或阅读全文，请访问：<https://d.book118.com/828111075115007011>