

# 锻 压 系 统 动 力 学

王 运 赣 编 著  
王 紫 薇

华中理工大学锻压教研室

一九八八年六月

## 第四章 系统数学模型的建立

建立系统数学模型的方法可分为理论分析法与实验法两大类。用理论分析法建模时，根据各变量所遵循的物理、化学定律，运用数学手段直接列写出如上一章介绍的某种模型。这种方法概念清晰、逻辑推理严密，但对于机理比较复杂或不够清楚的系统通常难以建立准确、实用的模型。用实验法建模时，通常需对研究系统施加一种激励信号，同时记录系统的输出响应，并对此进行加工处理，从而得到系统的数学模型。有时也可不对系统施加专门的激励信号，仅利用系统正常运行时记录到的信息进行加工，就能得到系统的模型。实验法能解决复杂系统的建模问题，可以得到更精确、更实用的数学模型。

考虑到在力学、电学、机械学、流体力学等学科中，已经介绍过各自有关的理论建模法，因此不再在本书中重复。本章仅论述新近发展的、可以解决涉及多种能量范畴的复杂系统建模的键合图法，以及实验建模的一个新分支——系统辨识。

### § 4-1 键合图的基本概念

键合图从功率（能量）的观点来反映系统中信息的流向及相互关系，因此，又称为功率键合图，功率流图，简称键图。

## 一、端口与广义变量

系统可看作由多个子系统(或元件)组成,它们之间存在着功率的传递。其中相互连接处即为功率流通的必经之道,并称之为端口。

在各个端口上存在着不同的变量。例如在电动机驱动油泵的系统中(图4-1),存在两个2-端口元件——电动机与泵。其中电动机的左端口为输入电能的端口,有变量电压 $e$ 与电流 $i$ ;电动机

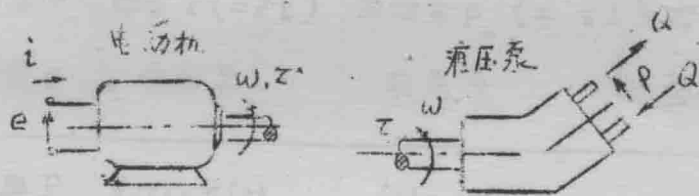


图4-1 电动机驱动油泵系统

的右端口为其输出机械能的端口,有变量转矩 $\tau$ 与角速度 $\omega$ 。泵的左端口为其输入机械能的端口,也有变量 $\tau$ 与 $\omega$ ;泵的右端口为其输出液压能的端口,有变量压力 $P$ 与流量 $Q$ 。为了统一处理,分析不同能量范畴的变量,在综合图中定义了4种广义变量。

### 1. 势变量 $e(t)$ 和流变量 $f(t)$

这两个变量一般是时间的函数,且其乘积等于流入或流出端口的瞬时功率,即

$$P(t) = e(t) \cdot f(t) \quad (4-1)$$

因此， $e(t)$ 与 $f(t)$ 又统称为功率变量。

表4-1列出了不同能量范畴、不同运动形式中相应的势变量和流变量。

表4-1 广义变量与对应变量

对应变量 广义变量	机械平动	机械转动	液 压	电
势 $e$	力 $F$	转矩 $\tau$	压力 $P$	电压 $e$
流 $f$	速度 $V$	角速度 $\omega$	流量 $Q$	电流 $i$
动量 $p$	动量 $P (= Ft)$	角动量 $p_\tau (= \tau t)$	压力动量 $P_p$	磁通链变量 $\lambda$
变位 $q$	位移 $X$	转角 $\theta$	体积 $V$	电荷 $q$
功率 $P$	$F(t) \cdot V(t)$	$(\tau) \cdot \omega(t)$	$p(t) \cdot Q(t)$	$e(t) \cdot i(t)$
能量 $E$	$\int^x F dx, \int^v V dp$	$\int^\theta \tau d\theta, \int^\omega \omega dp_\tau$	$\int^p p dv, \int^Q Q dP_p$	$\int^e e dq, \int^\lambda i d\lambda$

2. 动量变量  $p(t)$  和变位变量  $q(t)$ 。

定义动量变量  $p(t)$  为势变量  $e(t)$  的时间积分，即

$$p(t) = \int_{t_0}^t e(t) dt = p_0 + \int_{t_0}^t e(t) dt \quad (4-2)$$

式中  $p_0$ — $t_0$  时的初始动量。

定义变位变量  $q(t)$  为流变量  $f(t)$  的时间积分，即

$$q(t) = \int_{t_0}^t f(t) dt = q_0 + \int_{t_0}^t f(t) dt \quad (4-3)$$

式中  $q_0$ — $t_0$  时的初始变位。

因为流入或流出一个通口的能量  $E(t)$  是功率  $p(t)$  的时间积分，即

$$E(t) = \int_{t_0}^t p(t) dt = \int_{t_0}^t e(t) \cdot f(t) dt \quad (4-4)$$

将式(4-3)与(4-2)代入上式可得

$$E(t) = \int^t e(t) \cdot f(t) dt = \int^t e(t) \cdot dq(t)$$

或 
$$= \int^t f(t) \cdot e(t) dt = \int^t f(t) \cdot dp(t) \quad (4-5)$$

若将上式中的自变量  $t$  分别换成  $q$  与  $p$ ，则有

$$E(q) = \int^q e(q) dq \quad (4-5a)$$

或 
$$E(p) = \int^p f(p) dp \quad (4-5b)$$

因此，统称  $p(t)$  与  $q(t)$  为能量变量。表 4-1 列出了不同能量范畴、不同运动形式中相应的动量变量与变位变量。其中  $p_p$  和  $\lambda$  是根据广义变量的定义所得到的。

图 4-2 表达了功率变量  $e(t)$ 、 $f(t)$  与能量变量  $p(t)$ 、 $q(t)$  之间的关系。

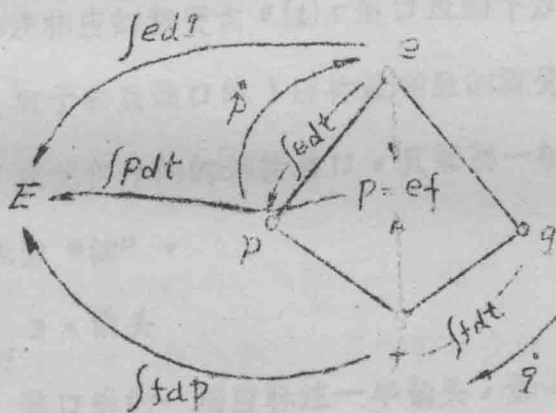


图 4-2 功率变量、能量变量之间的关系

## 二、键合图的约定画法规则

图 4-3 b 是图 4-3 a 所示系统的键合图例。从此例可以看出，

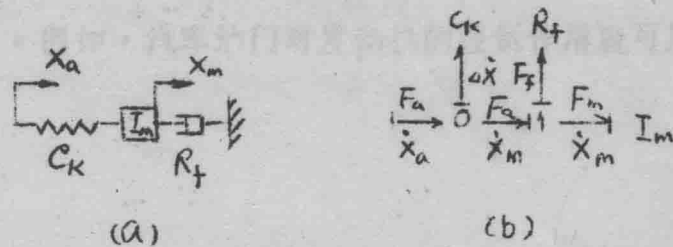


图 4-3 质量—弹簧—阻尼系统及其键合图

键合图有如下基本组成部分：

### 1. 通口线

它是一段水平线或垂线，对应每一通口都有一条通口线。

通口线的上方（对于水平通口线）或左方（对于垂直通口线）应标注相应的势变量  $e(t)$ ；通口线的下方（对于水平通口线）或右方（对于垂直通口线）应标注相应的流变量  $f(t)$ 。两个相连的子系统（或元件）间的连接通口，只需画一根通口线，并且此时称该通口线为“键”。

### 2. 箭头

通口线的一端应标注一半箭头，如一，它表示势和流变量两者正好都是正值时的功率流动方向。（据此也可由箭头方向确定变量的正、负符号：若变量的方向与箭头方向相同，则变量为正值；反则为负值）。

在通口线的一端也可加注全箭头，如一，它表示控制关系，此

时通口线的两端之间只有信号 ( $e$  或  $f$ ) 的传递, 而没有 (或仅有很小的) 功率作用。例如, 汽车油门对发动机的控制作用就可用全箭头表示。

### 3. 因果线

因果线是通口线一端与其相垂直的短线, 它表明势信号  $e(t)$  所指的方向。图 4-4 为一泵一阀系统的键合图例, 因为系统中的势  $e$  ( $=$  油压  $p$ ) 是由泵 A 指向阀 B (即  $p_A > p_B$ ), 所以因果线应画在通口线的右端 (靠近 B 处)。同时据此也可判断, 系统的流  $f$

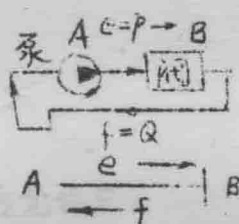


图 4-4 泵一阀系统键合图

( $=$  流量  $Q$ ) 必然由阀 B 流回泵 A。这说明, 通口线上没有因果线的一端就是流信号  $f(t)$  的指向, 也即势和流变量中一个是输入时, 则另一个必为输出。

### 4. 通口元件符号

在键合图上, 用字母表示参与作用的元件类型, 例如阻性元件 R、容性元件 C、惯性元件 I、源元件  $S_e$  或  $S_f$ 、变换器 TF 与调制变换器 MTF、回转器 GY 与调制回转器 MGY。

## 5. 通口结符号

在键合图上，用数字表示子系统或元件间的连接关系，例如“0”代表共势关系，“1”代表共流关系。

### 三、基本通口元件

基本通口元件有基本 1—通口元件和基本 2—通口元件两种。

#### 1. 基本 1—通口元件

此种元件只涉及一个单独的功率通口，并分为耗散功率的阻性元件、贮存能量的容性元件与惯性元件，以及提供功率的源元件等种形式。

##### (1) 阻性元件 R

其键合图为

$$\begin{array}{c} e \\ \rightarrow \\ f \end{array} R, \text{ 表明功率流进元件 } R;$$

或  $\begin{array}{c} e \\ \leftarrow \\ f \end{array} R$ ，表明功率自元件 R 流出，即此种阻性元件既向外提供功率，本身又消耗功率，如发电机。

表 4—2 列出了常见的阻性元件  $\begin{array}{c} e \\ \rightarrow \\ f \end{array} R$  的类型及关系式。其中 R (包括  $\delta$ 、 $c$ ) 统称为阻率， $\frac{1}{R}$  (包括  $\frac{1}{\delta}$ 、 $\frac{1}{c}$ ) 统称为导率。由此可见，阻性关系式描述势  $e$  与流  $f$  的关系。

##### (2) 容性元件 C

容性元件可贮存能量 (位能) 和释放能量，但均无能量损耗，

其键合图为

$$\begin{array}{c} e \\ \xrightarrow{\quad} \circ \\ f=q \end{array}$$

表 4-2 阻性元件  $\frac{e}{f} R$

	一般关系式	可能的线性关系式
广义变量	$e = \phi_R(f)$ 或 $f = \phi_R^{-1}(e)$ , 为静态关系式, 即式中不含时间 $t$ 及其微分、积分	$e = R f$ 或 $f = \frac{1}{R} e = G e$
对 应 变 量	机械平移 (如直线阻尼器) $F = \phi_R(V)$ 或 $V = \phi_R^{-1}(F)$	$F = b V$ ( $b$ — 粘性阻尼系数 )
	机械转动 (如旋转阻尼器) $\tau = \phi_R(\omega)$ 或 $\omega = \phi_R^{-1}(\tau)$	$\tau = C \omega$ ( $C$ — 粘性阻尼系数 )
	液压 (如节流器、管道阻尼) $P = \phi_R(Q)$ 或 $Q = \phi_R^{-1}(P)$	$P = R Q$ ( $R$ — 液阻 )
	电 (如电阻器) $e = \phi_R(i)$ 或 $i = \phi_R^{-1}(e)$	$e = R i$ ( $R$ — 电阻 ) 或 $i = \frac{1}{R} e = G e$ ( $G$ — 电导 )

容性元件贮存的能量可按式(4-5a)计算,其常见的类型及关系式见表4-3。其中C统称为容度。由此表可见,容性关系式描述势 $e$ 与变位 $q$ 的关系。

### (3) 惯性元件 I

惯性元件可贮存能量(动能)和释放能量,亦无能量损耗,其键合图为

表 4-3 容性元件  $\frac{e}{f=\dot{q}}$  C

		一般关系式	可能的线性关系式
广义变位		$q = \phi_c(e)$ 或 $e = \phi_c^{-1}(q)$ , 为静态关系式	$q = c e$ 或 $e = \frac{q}{c}$
对 应 变 量	机械平移 (如直线弹簧)	$X = \phi_c(F)$ 或 $F = \phi_c^{-1}(X)$	$X = C F$ (C—刚度) 或 $F = k X$ (k—弹性系数或柔度)
	机械转动 (如扭转弹簧、扭力棒)	$\theta = \phi_c(\tau)$ 或 $\tau = \phi_c^{-1}(\theta)$	$\theta = C$ 或 $\tau = k \theta$
	梁的弹性变形	$f = \phi_c(F)$ (f—挠度)	$f = \frac{L^3}{3EJ} F$ (L—悬臂长度, E—弹性模数, J—惯性矩)
	液压 (如水箱)	$V = \phi_c(p)$ 或 $p = \phi_c^{-1}(V)$	$V = C P = \frac{S}{\gamma} p$ (S—水箱截面积, $\gamma$ —液体比重)
电 (如电容器)		$q = \phi_c(e)$ 或 $e = \phi_c^{-1}(q)$	$q = c e$ 或 $e = \frac{q}{c}$ (C—电容)

$$\frac{e = \dot{p}}{f} \rightarrow I$$

惯性元件贮存的能量可按式(4-5b)计算,其常见的类型及关系式见表4-4。由此表可见,惯性关系式描述动量 $p$ 与流 $f$ 的关系。

表4-4 惯性元件  $\frac{e = \dot{p}}{f} \rightarrow I$

	一般关系式	可能的线性关系式
广义变量	$p = \phi_I(f)$ 或 $f = \phi_I^{-1}(p)$ 为静态关系式	$P = I f$ 或 $f = \frac{P}{I}$
对 应 变 量	机械平移 (如直线 惯性运动) $p = \phi_I(v)$ 或 $v = \phi_I^{-1}(p)$	$P = m v$ 或 $v = \frac{P}{m}$ ( $m$ —质量)
	机械转动 (如回转 惯性运动) $p_\tau = \phi_I(\omega)$ 或 $\omega = \phi_I^{-1}(p_\tau)$	$P_\tau = J \omega$ 或 $\omega = \frac{P_\tau}{J}$ ( $J$ —转动惯量)
	液 压 (如管道中 液体流动) $p_p = \phi_I(Q)$ 或 $Q = \phi_I^{-1}(p_p)$	$p_p = I Q = \frac{\rho L Q}{S}$ ( $\rho$ —液体密度, $S$ —管道截面积, $L$ —管道长度)
	电 (如电感 器) $\lambda = \phi_I(i)$ 或 $i = \phi_I^{-1}(\lambda)$	$\lambda = L i$ 或 $i = \frac{\lambda}{L}$ ( $L$ —电感)

上述R、C、L三种元件与广义变量之间的关系,可以归纳成

图4-5

图 4-5 R、C、L 与广义变量间的关系

(4) 源元件  $S_e$  与  $S_f$

其中  $S_e$  称为势源，它是给定势  $e$ 、流  $f$  任意的源（或说  $e$  不受  $f$  的影响的源）。 $S_f$  称为流源，它是给定流  $f$ 、势  $e$  任意的源（或说  $f$  不受  $e$  影响的源）。 $S_e$  和  $S_f$  都有恒定或时变两种。

表 4-5 列出了常见源元件的键合图和定义关系式。

表 4-5 常见源元件的键合图和定义关系式

		键合图例	定义关系式
广义变量		$S_e$	$e(t)$ 给定, $f(t)$ 任意—势源, 且功率、势均流至与源相连的子系统
		$S_f$	$f(t)$ 给定, $e(t)$ 任意—流源, 且功率、流均流至与源相连的子系统
对应变量	机械平移	$S_F$	$F(t)$ 给定, $V(t)$ 任意—势源, 如重力作用
		$S_V$	$V(t)$ 给定, $F(t)$ 任意—流源, 如输入速度作用
	机械转动	$S_\tau$	$\tau(t)$ 给定, $\omega(t)$ 任意—势源, 如输入转矩作用
		$S_Q$	$\omega(t)$ 给定, $\tau(t)$ 任意—流源, 如输入转速作用

对应变量	液 压	$S_p$ →	$p(t)$ 给定, $Q(t)$ 任意 — 势源, 如泵 — 蓄势器 动力站 (恒压源)
		$S_Q$ →	$Q(t)$ 给定, $p(t)$ 任意 — 流源, 如直传式动力 站 (恒流源)
	电	$S_e$ →	$e(t)$ 给定, $i(t)$ 任意 — 势源, 如电源插座
		$S_i$ →	$i(t)$ 给定, $e(t)$ 任意 — 流源, 如输入电流作 用

## 2. 基本 2-通口元件

此种元件涉及 2 个功率通口, 包括变换器与回转器。它遵守功率守恒 (或称“直通功率”) 的原则, 即正在流入该 2-通口一侧的功率, 均同时从另一侧流出, 既无消耗 (或存贮), 也无新产生。

### (1) 变换器

其键合图为

$$\frac{e_1}{f_1} \text{ TF } \frac{e_2}{f_2}$$

其中 
$$\left. \begin{aligned} e_1 &= m e_2 \\ m f_1 &= f_2 \end{aligned} \right\} \quad (4-6)$$

$m$  — 变换器模数。

因此 
$$e_1 \cdot m f_1 = m e_2 \cdot f_2$$

即 
$$e_1 \cdot f_1 = e_2 \cdot f_2$$
 , 遵守功率守恒。

例 1 理想的刚性杠杆 (图 4-6)

当杠杆为无质量、无摩擦的刚性件时有

$$F_1 \cdot L_1 = F_2 \cdot L_2$$

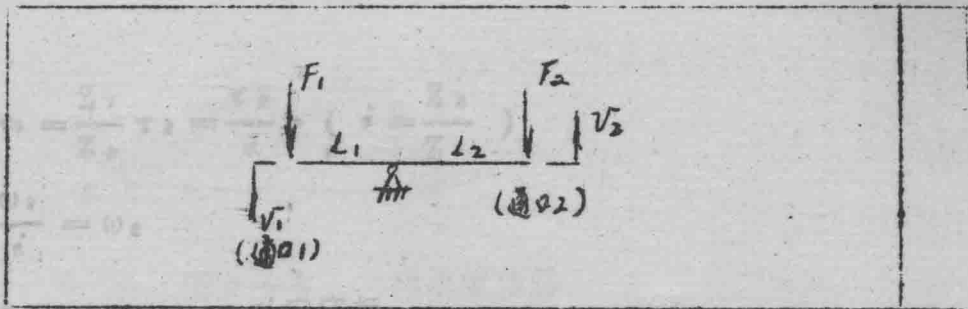


图 4-6 理想的刚性杠杆

所以  $F_1 = \frac{L_2}{L_1} F_2 = m F_2$  (4-7a)

式中  $m$ —杠杆比,  $m = \frac{L_2}{L_1}$

又因  $\frac{V_1}{L_1} = \frac{V_2}{L_2}$

所以  $\frac{L_2}{L_1} V_1 = V_2$

即  $m V_1 = V_2$  (4-7b)

式(4-7a)·(4-7b)与式(4-6)相似,且知

$$F_1 \cdot m V_1 = m F_2 \cdot V_2$$

即  $F_1 V_1 = F_2 V_2$ , 遵守功率守恒

因此,理想的刚性杠杆是一种变换器,且变换器模数等于杠杆比。

例 2 理想的齿轮副(图 4-7)

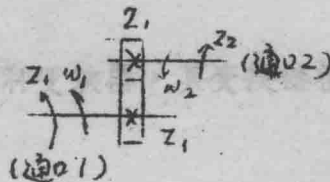


图 4-7 理想的齿轮副

$$\text{因为 } \tau_1 = \frac{Z_1}{Z_2} \tau_2 = \frac{\tau_2}{i}, \quad \left( i = \frac{Z_2}{Z_1} \right)$$

$$\frac{\omega_1}{i} = \omega_2$$

$\tau_1 \omega_1 = \tau_2 \omega_2$ , 功率守恒

所以，理想的齿轮副是一种变换器，且变换器模数等于速比的倒数，

$$\text{即 } m = \frac{1}{i}.$$

### 例 3 理想液压缸 (图 4-8)

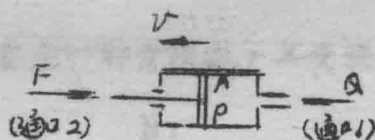


图 4-8 理想液压缸

它将液压功率转换成机械功率，并且有

$$P = \frac{1}{A} F V$$

$$\frac{1}{A} Q = U$$

$$P Q = F V$$

所以，理想的液压缸是一种变换器，其变换器模数等于活塞面积

的倒数，即  $m = \frac{1}{A}$ 。

### 例 4 理想变压器 (图 4-9)

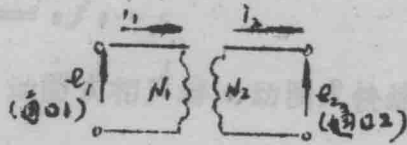


图 4-9 理想变压器

因为 
$$e_1 = \frac{N_1}{N_2} e_2$$

$$\frac{N_2}{N_1} i_1 = i_2$$

$$e_1 i_1 = e_2 i_2$$

所以，理想变压器是一种变换器，其变换器模数等于初级线圈与次

级线圈的匝数比，即  $m = \frac{N_1}{N_2}$ 。

(2) 回转器

其键合图为

$$\frac{e_1}{f_1} \text{GY} \frac{e_2}{f_2}$$

其中 
$$\left. \begin{aligned} e_1 &= r f_2 \\ r f_1 &= e_2 \end{aligned} \right\} \text{回转器 (4-8)}$$

$r$ —回转器模数

从上式可见，它交换了势和流的作用，且同样遵守功率守恒：

$$e_1 \cdot r f_1 = r f_2 \cdot e_2$$

即  $e_1 f_1 = e_2 f_2$ 。

例5 动圈式扬声器、动圈式快速阀(图4-10)

因为  $e = r v$

$r i = F$

$e \cdot i = F \cdot v$

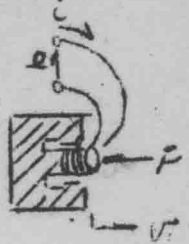


图4-10 动圈式扬声器、动圈式快速阀

所以，它们是一种回转器

(3) 调制变换器和调制回转器

对于元件TF和GY，当其模数 $m$ 、 $r$ 非常数时，则构成调制变换器MTF和调制回转器MGY。

它们的键合图分别为

$$\frac{e_1}{f_1} \xrightarrow{\text{MTF}} \frac{e_2}{f_2} \quad \frac{e_1}{f_1} \xrightarrow{\text{MGY}} \frac{e_2}{f_2}$$

$\downarrow m$                        $\downarrow r$   
 $\frac{e_1}{f_1} \xrightarrow{\text{MTF}} \frac{e_2}{f_2}$        $\frac{e_1}{f_1} \xrightarrow{\text{MGY}} \frac{e_2}{f_2}$

其中， $m$ 和 $r$ 起控制作用，它们变化时不会涉及原来两个通口的功率，仍有  $e_1 f_1 = e_2 f_2$ 。

例6 理想自耦变压器

若图4-9所示变压器为自耦变压器，则转动其手轮时，改变

了初级线圈和次级线圈的匝数比  $\frac{N_1}{N_2} (=m)$ ，此即表明模数 $m$ 非常数。

但这种改变不花费原两通口的任何功率，所以，理想自耦变压器是一种调制变换器。

例7 有如图4-11所示理想转臂AO(无质量、无摩擦。