

摩 擦 学

摩 擦 学

余俊 徐真 赵冬初 刘珍莲 编著

TRIBOLOGY



湖南科学技术出版社

TRIBOLOGY

摩 擦 学

余俊 徐真 赵冬初 刘珍莲编著

湖南科学技术出版社

摩 擦 学

余 俊 徐 真 编著

赵冬初 刘珍莲

责任编辑：李遂平

*
湖南科学技术出版社出版

(长沙市展览馆路14号)

湖南省新华书店发行 湖南省新华印刷二厂印刷

*

1984年1月第1版第1次印刷

开本：787×1092毫米 1/16 印张：17.76 字数：427,000

印数：1—4,200

统一书号：15204·113 定价：2.80元

内 容 提 要

本书全面地系统地介绍摩擦、磨损和润滑的原理，但偏重于润滑，着重于基本理论的论证、机理的阐明和主要公式的推导。在取材方面，既有基本的内容，又有较深的内容，还介绍近年来一些新的发展情况，因此，适用面较广。

本书可作为学习摩擦学的研究生及大学生的教材，便于自学，同时也可供教师及工程技术人员参考。

前　　言

近十多年来，摩擦学才发展成为一门独立的学科。它所涉及的方面很广，与数学、力学、物理学、冶金学、材料科学及机械工程知识等等都有联系。目前已有各种有关摩擦学的书籍问世，有的偏重于一般原理的介绍，有的是原理与应用并重，有的用较多的篇幅来讨论磨损，有的则侧重于摩擦，有的只涉及润滑，有的以研究表面性质为主，有的则是手册。它们都是从不同的角度来阐述摩擦学的科学原理的。

这本《摩擦学》是一本教学参考用书，是在参阅了大量资料，并总结了我们自己近年来的教学经验的基础上编写成的，企图较全面地系统地介绍本门学科的原理，着重于摩擦学基本理论的论证、机理的阐述、主要公式的推导，供研究生和大学生使用，教师和工程技术人员也可参考。

本书目录中有*号的为较深的选学内容，没有*号的是基本内容。初学者或学时少的情况下可以只学习没有*号的内容。

本书不涉及或很少涉及从摩擦学的观点对种类繁多的机械零件的处理方法，这样就有可能在有限的篇幅内将基本的内容阐述清楚而不致使内容过于庞杂。例如在处理爬行问题时，着重讲边界润滑机理而不涉及机床导轨；在讲到动压轴承和静压轴承时，多讨论其润滑原理而不涉及它们的设计问题。

关于摩擦学的经典内容，如果属于基本理论性的，本书力求论证清楚。对于摩擦学的发展方向和某些分支，也稍有简明的介绍，以便读者了解本学科的全貌。

从总的看来，本书的内容侧重润滑原理，这是因为我们考虑到润滑原理在工程实际中被广泛地用作减少摩擦和降低磨损的手段的缘故。

摩擦学的实验方法是很重要的，但是它涉及很多特殊的知识，牵涉的范围也很广，本书没有编写这方面的内容。

本书的第一、二、三、四、五、十七、十八、十九各章是由华中工学院余俊编写的，第六、七、八、九、十、十一各章是由华中工学院徐真编写的，十二、十三、十五、十六各章是由上海交通大学赵冬初编写的，第十四章是华中工学院刘珍莲编写的。由余俊担任主编，由湖南科学技术出版社李遂平担任责任编辑。插图是由上海交通大学林乐琦设计、改画和描绘的。

这本书原是1980年6月在华中工学院出版的讲义，经过试用并修改后成为现在的版本。用这样的方式编写《摩擦学》，是我们的初次尝试，存在不少的缺点：取材未尽恰当，论证未尽正确，专用名词的翻译未尽确切，等等。如果读者热情地指出其中的错误和不足之处，将是我们引颈以待的。

编　者

1983年8月

全书符号

(括号内的数字是符号所在章数)	
A	面积。常数。 $= v(\bar{x}_m)/(1 - \bar{x}_m) = (E' l/4P)(x^2_e/2R)$ (16)。油膜的有界域(8)。系统中的元素(19)。差分常数, $= 3u_{i+1,j} + u_{i-1,j}$ (16)。
(A)	参数组, $= -h^3/24\eta\Delta$ (8)。
A'	塑性条件下全部接触面积(2)。
A_B	边界润滑中边界油膜所占的总面积(2), (17)。
A_c	小孔面积(14)
A_e	有效承载面积(14)。
A_f	摩擦面积(14)。
A'_f	塑性条件下一个凸峰的变形面积(2)。
A_m	金属接触总面积(17)。
A_n	名义接触面积(2)。
A_p	轮廓接触面积(2)。
A_r	实际接触面积(3)。
A_s	滑阀端部受压面积(14)。
A_0	零件磨损时,与磨损痕迹垂直的横断面积 (5)。小孔面积(14)。
A_2	最小收缩面积(14)。
a	Hertz接触区长半轴。常数。系数。加速度。 幅值。油膜刚度矩阵(14)。刚度系数(13)(14)。
a_f	幅值(17)。
a_x, a_y, a_z	x, y, z 方向的加速度(7)。
a_{xx}, a_{yy}, a_{zz}	无量纲油膜刚度矩阵(13)。
B	宽度。常数。系数。静压油腔宽度(14)。综合 共形率, $= f_0 + f_1 - 1$ (16)。 $= 3\epsilon\cos\theta$ (14)。 $= (4/E')^2(P/l)^8/12\eta_0 U x^2 e$ (16)。
b	Hertz接触区短半轴。油膜阻尼矩阵(13)。油 垫的周向封油面宽度(14)。
\bar{b}	无量纲宽度, $= b/2m$ (13)。
b_{xx}, b_{yy}, b_{zz}	无量纲油膜阻尼矩阵(13)。
b_1, b_2	热接触系数(5)。
C	半径间隙(14)。常数。系数。 $= \tau_f/\tau_b$ (3)。
C_c	控制滑阀系数的参数群(14)。
C_m	控制薄膜系数的参数群(14)。
C_{ij}	系数(16)。
c	系数。常数。
c_v	定容比热(10)。
c_1	无流量的压强边界(18)。
c_2	流量边界(8)。
D	轴承直径。常数。系数。
D_a	分布因子(2)。
D_f	分布函数, $= n/n_a(2)$ 。
d	轴颈直径。尺寸。深度(15)。
d_c	毛细管、小孔、滑阀的直径(14)。
d_1	每个接触斑点的平均尺寸(5)。
d_2	滑动方向每个接触斑点的平均直径(5)。
E	弹性模量。能量。电压(8)。系数。
E'	综合弹性模量。
${}^\circ E$	Engler度。
E_D	单元 D 的电压(8)。
E_H	滞后能量损失系数(3)。
E_i	单位时间内传入微元素体中的能(10)。
E_o	单位时间内由微元素体传出的能(10)。
E_R	摩擦一次时粘结点所吸收的能量(5)。
E_s	单位时间内暂时储存在微元素体中的能 (10)。
E_x, E_y	轴颈涡动一周时,附加力的能量(13)。
e	轴承的偏心距。单位工作物质的能量。三角形 单元中任一点(8)。
e_{ax}	实际单元能量密度(5)。
e_f	单位接触面积内因摩擦而损失的能量(5)。
e_R	粘结点剪断所需的能量(5)。
e_{RB}	磨粒从材料上脱落时所需的全部实际能量 (5)。
\bar{e}_{RB}	磨粒从材料上脱落时所需的平均能量(5)。
e_{Re}	粘结点摩擦一次时所吸收的能量,即单元能 量密度(5)。
e_r	误差。
F	滑动摩擦阻力。力。函数。体积力(8)。第一种 椭圆积分(15)。力的量纲符号(8)。粘着力(3)。
\widetilde{F}	第一类椭圆积分的逼近值(16)。
F_E	因材料弹性变形所产生的阻力(3)。
F_h	运动面上的摩擦阻力(7)。
F_P	因材料塑性变形所产生的阻力(3)。
F_{pl}	刻槽时的阻力(3)。
F_R	滚动摩擦阻力。
$F_{x(b)}$	x 方向的体积力(7)。
$F_{x(t)}$	x 方向的惯性力(7)。
$F_{x(s)}$	x 方向的表面力(7)。
F_0	静止面上的摩擦阻力(7)。

F ——粘结点剪切所产生的阻力(3)。	h_s ——油槽模拟深度(8)。
f ——摩擦系数。	Δh_t ——全部磨损厚度(5)。
$f_d = f_0$ 的初值(17)。	h_u, h_l ——核的上界及下界厚度(11)。
$f_e = f_0$ 的极限值(17)。	h_0 ——两接触物体中心连线上的油膜厚度(16)。静压轴承空载时的油膜厚度(14)。零件磨损时的磨损深度(5)。
f_{pl} ——刻槽时的摩擦系数(3)。	h_1, h_2 ——进、出口的油膜厚度(7)。
f_R ——滚动摩擦系数(3)。	h_1 ——背载油垫油膜厚度(14)。
f_s ——滑动摩擦系数(3)。	h_3 ——受载油垫油膜厚度(14)。
f_0 ——边界润滑的静摩擦系数(17)。	\bar{h}_p ——用ГРУБИН公式计算的无量纲最小油膜厚度(16)。
f_r ——粘结滑动的摩擦系数(3)。	$\bar{h}_b = (2R/b^2)h(16)$ 。
G ——材料参数, $= \alpha E'$ (16)。	$\bar{h}_e = (E'/4P)h_e(16)$ 。
g ——重力加速度。参数。	$\bar{h}_h = (E'/4P)h(16)$ 。
g_E ——弹性参数, $= (P^2/\eta_0 UE' R)^{1/2}$ (16)。	$\bar{h}_m = (E'/4P)h_m(16)$ 。
g_f ——折算压力参数, $= (P^3/\eta_0 UR^2)^{1/2}$ (16)。	$\bar{h}_{min} = h_{min}P/\eta_0 UR$ (16)。
g_ν ——粘度参数, $= (\alpha^2 P^3/\eta_0 UR^2)^{1/2}$ (16)。	$h_R = h_0/R$ (16)。
g_a ——粘度对Hertz压力的影响参数, $= (2\pi/g_E)^{1/2}$ (16)。	$\bar{h}_0 = (2R/b^2)h_0(16)$ 。
H^* ——无量纲参数, $= (\alpha^4 E'^3 \eta_0 U/R)^{1/4}$ (16)。	I ——磨损率。电流(8)。
H ——硬度。高度。无量纲油膜厚度参数。单位时间、单位面积上的热传导量(10)。	I_G ——用磨损质量表示的磨损率(5)。
H_a ——磨料硬度(4)。	I_h ——用磨损厚度表示的磨损率(4)(5)。
H_B ——布氏硬度。	I_V ——用磨损体积表示的磨损率(5)。
H_{fj} ——表面廓形高度的平均均方根偏差。	I_o ——磨损系数(17)。
H_m ——金属本体硬度(4)。	i ——电流密度(8)。
H_V ——维氏硬度。	i, j, m ——节点(7)(14)。
h ——油膜厚度。深度。高度。	i_h ——一个接触斑点的微观磨损率(5)
\bar{h} ——无量纲油膜厚度。	J ——热功当量(10)。泛函(8)。Sommerfeld 变换的变量组, J_1, J_2, J_3 。积分式。
Δh ——每个接触斑点上磨去的平均厚度(5)。	J^* ——热量量纲符号(10)。
h_B ——边界油膜厚度(2), (17)。	$J_2^{lm} = \int_{\theta_1}^{\theta_2} \sin^l \theta \cos^m \theta d\theta / (1 + \varepsilon \cos \theta)^2$
h_{PE} ——恒粘弹性的无量纲最小油膜厚度(16)。	$J_3^{lm} = \int_{\theta_1}^{\theta_2} \sin^l \theta \cos^m \theta d\theta / (1 + \varepsilon \cos \theta)^3$ 。
h_{VR} ——恒粘刚性的无量纲最小油膜厚度(16)。	K ——常数。系数。矩阵。油膜厚度放大系数(8)。
h_M ——用Martin公式计算的最小油膜厚度(16)。	K_F, K'_F ——静止表面, 运动表面上的摩擦力系数(7)。
h_R ——损失水头(14)。	K_w, K_p ——承载能力系数(7), (12), (13)。 $K_p = W(C/r^2)/\eta_0 UL(7)$, $K_p = W(C/r)/\eta_0 \dot{\varepsilon} Ld(12)$, $K_p = W\psi^2/\eta_0 \omega Ld(13)$ 。
h_b ——油腔深度(14)。	K_f ——摩擦系数(7)。
h_c ——节流间隙(14)。	K_s ——压力中心系数(7)。
h_{c1} ——在受载条件下薄膜节流器中的薄膜和圆台之间的间隙(14)。	$K_{h_{ss}}$ ——油膜厚度变化流量矩阵中元素的通式(8)。
h_e ——有效起始油膜厚度(17)。	$K_{s_{tt}}$ ——压强流量矩阵中元素的通式(8)。
h_s ——轴承油膜开始破裂处的油膜厚度(9)。	
h_m ——薄膜节流器板厚(14)。压力最大处的油膜厚度(16)。	
h_{min} ——最小油膜厚度。	
\bar{h}_{PE} ——压粘弹性的无量纲最小油膜厚度(16)。	
\bar{h}_{VR} ——压粘刚性的无量纲最小油膜厚度(16)。	

$K_{u,z}$	x 方向速度流量矩阵中元素的通式(8)。	\bar{N}	法线方向(16)。
$K_{w,z}$	z 方向速度流量矩阵中元素的通式(8)。	N_F	运动面上的摩擦功耗(7)。
$K' = k_B \bar{k}_{lm} / (k_E + \bar{k}_{lm})$	(13)。	N_P	油泵功耗(14)。
$[K]$	流量矩阵(8)。	N_R	雷诺数(14)。
$[K_F]$	体积力引起的流量矩阵(8)。	N_f	摩擦功耗(14)。
$[K_h]$	油膜厚度变化流量矩阵(8)。	N_i	单位时间内，外环境作用于微元体的功(10)。
$[K_p]$	压强流量矩阵(8)。	N_e	弹性功。
$[K_U]$	x 方向速度流量矩阵(8)。	N_o	单位时间内，微元体对外环境所作的功(10)。
$[K_w]$	z 方向速度流量矩阵(8)。	n	一个数(2)。度量 Z 的数目(2)。单位面积内实际的接触斑点数(2), (5)。行程次数(5)。节点数(8), (9), (14)。长度系数(16)。
$[K_\rho]$	膨胀流量矩阵(8)。	n'	一个单元摩擦路程中的行程数(5)。
k	刚度。油膜刚度。弹簧刚度。系数。常数。电阻率(8)。轴承端的油膜开始破裂处的节点数(9)。导热系数(10)。	n_a	单位面积内全部凸峰数(2)。
\bar{k}	椭圆参数的逼近值(16)。	n_K	产生磨粒时的摩擦次数(5)。
k_E	轴的刚度(13)。	$\eta = 1 - e^{-\bar{\alpha} \bar{t}_P}$	(16)。
k_a	与磨粒有关的磨损系数(5)。	o_b	轴承中心。
k_c	弹簧刚度(14)。	o_n	轴颈中心。
k_m	与材料有关的磨损系数(5)。	P	油膜承载力。凸峰的接触概率(2)。泊(6)。元素特性(19)。
k_{lm}	极限状态下的油膜刚度系数, $K_{lm} = (W/K_p C) \bar{k}_{lm}$ (13)。	\bar{P}	一线接触单位长上的无量纲承载量, $= P h_m / 12 \eta_0 U R$ (16)。
k_0	随润滑油种类不同的常数(11)。	P_r	油膜恢复力(13)。
k_b	微弧长上的承载能力系数, $K_b = \Delta \theta \Sigma k_b$ (7)。	P_t	油膜涡动力(13)。
L	长度。寿命。电流流过的长度。滑动总长度(5)。轴承长度(9)。静压油腔的长度(14)。	p	油膜的单位压力。比压。压力。接触区的单位压力。
L'	油膜的轴向长度(9)。	p_A, p_B	轴承投影面积上的压强(12)。
L_R	相对寿命(18)。	p_B	边界润滑膜的屈服压强(17)。
l	长度。热流过的长度(10)。滚子长度(16)。油垫轴向封油面的轴向长度(14)。	p_D	单元 D 的压力(8)。
l_E, l_S, l_W, l_N	一节点周围东、南、西、北四个边界长(8)。	p_H	Hertz最大压力。
l_c	毛细管、小孔、节流缝隙的长度(14)。	p_M	Martin最大压力。
M	力矩(3)。数量(12)。系数, $= (Ll/Rb + 2\theta_1)$ (14)。无量纲弹性参数(16)。材料(19)。	p_a	凸峰承受的压力(18)。
M, M^e, M^d	积分式(12)。	p_b	油腔压力(14)。
M_F	摩擦力产生的阻力矩(9)。	p_{b_0}, p_0	设计状态下(空载时)的油腔压力(14)。
M_h	轴颈表面处的摩擦阻力矩(7)。	p_{b_1}	背载油腔压力(14)。
M_{ij}	系数(16)。	p_{b_2}, P_s	受载油腔压力(14)。
M_0	轴承表面处的摩擦阻力矩(7)。	p_c	平均油膜压力(16)。
M_I, M_{II}	I区、II区的摩擦阻力矩(9)。	p_{cr}	极限破坏压力(18)。
m	节点数(8)。质量(13), (14)。决定进口区的长度系数(16)。充油边界(16)。	p_f	流体动压(18)。
m^*	缺油边界。	p_i	进口处的油膜压力(7)。
N	单位时间的转速(7)。功(13)。形状函数,	p_m	最大压力。
	$N_i = \Delta_i / \Delta, N_j = \Delta_j / \Delta, N_m = \Delta_m / \Delta$ 。	p_{m0}	无量纲最大压力。

p_s ——供油压力(14)。	r_c ——毛细管半径(14)。
p_{sr} ——短轴承旋转运动所产生的油膜压力(12)。	r_{c1}, r_1 ——圆台进油孔半径(14)。
p_{sc} ——短轴承剪切运动所产生的油膜压力(12)。	r_{c1}, r_2 ——圆台半径(14)。
p_r ——接触区金属的屈服压强, 或称流动压强(17)。	r_e ——有效面积半径(14)。
p_0 —— $\theta = 0^\circ$ 时的油膜压力(7)。	S ——Sommerfeld数, $= (\eta N/p) \cdot (R/C)^2$ (7)。
p_1, p_2 ——节流前、后的油压(14)。	比值, $= z/\sigma$ (2)。第二种椭圆积分(15)。
p_θ ——任意角 θ 处的油膜压力(7)。	S_0 ——挤压参数(17)。
p_∞ ——合成压力, $p_\infty = p_{sr} + p_{sc}$ (12)。	St ——Stoke, 斯。
$p_{\infty r}$ ——无限长轴承旋转运动所产生的油膜压力(12)。	s ——距离。凸峰之间的距离(2)。滑动距离(4), (5)。接触物体表面之间的距离(15), (16)。
$p_{\infty s}$ ——无限长轴承剪切运动所产生的油膜压力(12)。	s_r ——参考平面到光滑表面的距离(2)。
\bar{p} ——无量纲油膜压力。	s_v ——总磨损尺寸(5)。
$\bar{p} = p/2(2\eta_0\omega)/\psi^2$, 式(13—1)。	s_s ——受载后滑阀移动的距离(14)。
$\bar{p} = p/p_H$, 式(16—25—1)。	$s(x)$ —— x 处二个接触物体未变形前的距离(15), (16)。
$\bar{p} = ph_0^2/12\eta_0 U \sqrt{2Rh_0}$, 式(16—4—1)。	T ——时间的量纲(8), (10)。温度(10)。周期。转换热(19), 热(19)。无量纲参数, $= 48\eta_0 UR / 4E' h_m^2$ (16)。
$\bar{p}_p = plx_e/P$, 式(16—18—3)。	T_{ab} ——绝对温度(6)。
$\bar{p}_m = h_m^2/12\eta_0 U \sqrt{Rh_m}$	T_b ——体积温度(5)。
Q ——流量。总流量(10), (14)。	T_c ——平均温度(10)。无量纲参数 T 的特征值(16)。
Q_w ——加载后油腔向外流出的流量(14)。	T_e ——极限温度(18)。
Q_c ——加载后节流器流入油腔的流量(14)。	T_f ——闪发温度(5)。
Q_{c0} ——空载时节流器流入油腔的流量(14)。	T_i ——进口温度(10)。
Q_0 ——空载时油腔向外流出的流量(14)。	T_m ——金属皂熔点的温度(17)。
Q_1 ——通过周向油封的流量(14)。	T_r ——反映温度(17)。
Q_2 ——通过轴向油封的流量(14)。	T_s ——胶合温度(5)。
q ——单位流量(7)。恒粘度条件下的油膜压力(16)。	T_v ——油温(18)。
频率(17)。	T_1, T_2 ——粘周期, 滑周期(17)。
\bar{q} ——通过单位宽截面的流量(7)。无量纲 q 值,	t ——时间。不接触时间(18)。
$\bar{q} = qlx_e/P$ (16)。	t_f ——胶合因子, 产生胶合的时间(5)。
q_m, \bar{q}_m ——最大油膜压力处的 q 及 \bar{q} 之值(16)。	t_0 ——全部时间。
q_a ——润滑油所产生的流体动压力, 即折算压力(16)。	U, V, W ——物体在 x, y, z 方向的速度。
R ——半径。轴承半径。磨阻(4)。电阻(5)。液阻(14)。当量曲率半径。元素之间的关系(19)。	u, v, w ——流体在 x, y, z 方向的速度。
R_a ——表面廓形的中线平均值(2)。	U ——弹性势能(2)。
R_b ——空载时油腔的阻力(14)。	\bar{U} ——速度参数, $= \eta_0 U/E' R$ (16)。有效速度(12)。
R_c ——空载时节流器的阻力(14)。	\bar{U}_{rel} ——轴承相对载荷的速度(12)。
R_s ——试件的磨阻(4)。	\bar{U}_{rel} ——相颈相对载荷的速度(12)。
R_u ——标准磨阻(4)。	u_c ——核速度(11)。
R_w ——相对磨阻(4)。	u_1, u_2, u_3 ——核下区、核区、核上区的速度(11)。
r ——半径。轴颈半径。距离。	V ——体积(4)。
	ΔV ——实际磨损体积(5)。

V_d	粘结点处的变形体积。	$\bar{x}_m = x_m/x_e(16)$
V_v	磨粒体积(5)。	$\{Y\}$ ——系统的输出(19)。
V_w	磨损体积(4)。	\bar{y} ——无量纲坐标, $= y/C(13)$ 。
v	速度的矢量(8)。	$\{Z\}$ ——系统的输出损失部分(19)。
v	位移。变形。	Z_1 ——流体的压粘指数。
\bar{v}	无量纲速度, $= v/C\omega(13)$ 。	z ——参考线到凸峰顶端的距离(2)。
v_a	平均速度(14)。	α ——角度。系数。常数。
v_e	油出口处的弹性变形(16)。	$\alpha_1 = p_s^2/\tau_b^2(3)$ 。
$v(D)$	因压力差引起的弹性变形(16)。	α_1, α_2 ——前角, 后角(7)。
$v(H)$	因Hertz压力引起的弹性变形(16)。	$\alpha_1 = \beta_0 + i\omega_w, \alpha_2 = \beta_0 - i\omega_w(13)$ 。
$v(o)$	法向接近量(15)。	β ——轴承包角。节流比(14)。端泄系数(12)。相位角(13)。 $= A_s/A_o(5) = \tan^{-1} \bar{x}(16)$ 。
$v(x)$	弹性位移(16)。	β' ——油膜承载弧所对的角(9)。
$v(\bar{x})$	无量纲变形参数(16)。	$\beta_0 = b/2m(15)$ 。
W	外载荷。重量(14)。承载能力。功(19)。	Γ ——剪切率(6), (7)。曲面体曲率差(15)。
\bar{W}	$= W/A_s p_s(14)$ 。线接触的无量纲载荷, $= P/E' R$ (P 为单位长度上的油膜承载能力)	γ ——常数。系数。液体重度(14)。 $= \tau_m/\tau_s(5) = p(x_e)/p_m(16)$ 。
	(16)。	γ_{lim} ——极限涡动比(13)。
W_s	载荷变动幅度(14)。单分子膜破坏的边缘载荷(17)。	γ_R ——修正系数, $= V_V/V_d(5)$ 。
W_b	边界膜区所承受的载荷(17)。单分子膜破坏的极限载荷(17)。	γ_x —— xy 平面上 x 方向的角应变(7)。
W_c	油腔区所承受的载荷(17)。	γ_y —— xy 平面上 y 方向的角应变(7)。
W_{cr}	极限载荷(17)。	γ_2 ——2000个行程的 τ_m/τ_s 之值(5)。
W_e	因挤压效应而产生的承载能力(17)。	δ ——变形, 趋近量, 位移量。表面粗糙度。阻尼率, $= a/2\sqrt{k_B m}(14)$ 。
W_i	每个凸峰上的载荷(2)。	$\delta(x)$ ——单位线载荷在 x 处引起的变形量, $v(x) = \delta(x) W(15)$ 。
W_L	单位长度上的载荷(12)。	δ_s ——凸峰最大变形量之和(17)。
W_m	金属接触区所承受的载荷(17)。	δ_{st} ——Kronecker delta (8)。
W_p	塑性条件下的载荷(2)。	δ_{so} ——原始表面不平度(18)。
W_r	径向载荷(16)。	ϵ ——偏心率。摩擦学系统元素之间相互作用的几何关系(19)。
W_s	胶合时的载荷(5)。	ϵ_s, ϵ_r ——应变(7)。
W_0	工作台自重(14)。	ϵ_0 ——终点(12)。静平衡点的偏心率(13)。
X, Y, Z	x, y, z 方向单位质量上的体积力(7)。	ξ ——小孔局部阻力系数(14)。新变量, $\xi = -(1 + \bar{x})$ (16)。不接触时间百分数(18)。
x, y, z	坐标。	η ——绝对粘度。动力粘度(6), (14), (16)。积分变量, $\eta = 2x - \xi(16)$ 。
$\{X\}$	系统的输入部分(19)。	$\bar{\eta}$ ——无量纲粘度(16)。
x_R	系数, $= e_{RB}/\bar{e}_{RB}(5)$ 。	η_p ——塑性粘度(11)。
x_w	载荷作用处的横坐标(7)。	η_V ——体积粘度(7)。
\bar{x}	无量纲 x 坐标。	η_0 ——大气压下的绝对粘度(6)。
	$\bar{x} = x/B(7)$	Θ ——体积膨胀率(7)。
	$\bar{x} = x/C(13)$	θ ——角度。温度量纲(10)。油腔中任一截面与中
	$\bar{x} = x/\sqrt{2Rh_0}(16)$	
	$\bar{x} = x/\sqrt{Rh_m}(16)$	
	$\bar{x}_b = x/b(16)$	
	$\bar{x}_e = x/x_e(16)$	

心面的夹角(14)。	τ ——剪切应力。粘结点剪断时的剪切应力(3)。剪切屈服极限(5)。塑性流动开始变形时所需要的最低剪切应力(11)。
θ^* ——油压最强处或最弱处的位角(7)。	τ_B ——Bingham屈服应力(11)。
θ_f ——载荷方向角(12)。	τ_b ——软材料的剪切强度(5)。
θ_1, θ_2 ——油膜始角, 油膜终角(9), (12)。	τ_f ——边界膜或污染膜的剪切强度(17)
θ_1, θ_2 ——径向油垫油腔张角之半, 径向油垫油腔中心线同周向封油面远边上的夹角(14)。	τ_{hu}, τ_{hl} ——核上界, 核下界的剪切应力(11)。
θ_3, θ_4 ——轴承始角, 轴承终角(9)。	τ_m ——金属接触区粘结点的剪切强度(17)。(5)。
$\Lambda = \frac{48\eta_0 U \alpha}{b} \left(\frac{R}{b}\right)^2$ (16)。	Φ ——函数。单位体积单位时间的动能变化率(10)。
λ ——膜厚比(16), (18), 液阻比(阻力比)(14)。	ϕ ——角。载荷偏位角(7), (12)。凸峰接触概率(2)。
$1/\lambda$ ——指型分布的数学期望(2)。	流速系数(14)。
λ_d ——动态条件下的膜厚比(18)。	$\phi_e = e^{-\frac{\phi}{\phi_0}}$ (16)。
λ_0 ——光滑表面的膜厚比(18)。 $= \frac{m\omega_w^2}{k_E - m\omega_w^2} y_0$ (13)。	ϕ_0 ——初始位置的 ϕ 角(12)。
ν ——泊桑比。接触密度, $= n/A$, (5)。运动粘度(6)。	ψ ——液柱单元1与单元2之间的函数关系(8)。相对间隙(12)。孔口收缩系数(14)。
ξ ——椭圆中心离坐标原点的距离(15)。坐标(16)。 表面光洁度评价参数(17)。	ψ_p ——塑性指数(2)。
$\bar{\xi} = \xi / \sqrt{Rh_m}$ (16)。	ψ_s ——Sommerfeld变换位角(7)。
ξ_R ——修正系数, $= e_{ab}/e_{Ra}$	ω ——角速度。转速。
ξ_s ——胶合稳定准则(5)。	$\bar{\omega}$ ——有效角速度。
$\xi_0 = \frac{m\omega_w^2}{k_E - m\omega_w^2} x_0$ (13)。	ω_b ——轴承旋转速度(12)。
ρ ——密度。	ω_{B_1} ——一阶临界转速(13)。
σ ——应力。法向应力。	ω_J ——轴颈旋转速度(12)。
σ_H ——最大Hertz应力。	ω_I ——载荷旋转速度(12)。
σ_R ——合成应力(3)。	ω_{lim} ——轴的失稳转速(13)
σ_{sd} ——极限预应力(3)。	ω_w ——涡动角速度(13)。

脚标

\min ——极小值。
 \max ——极大值(代表 \max)

目 录

第一章 概述	(1)
一、摩擦学的定义及范围.....	(1)
二、摩擦学的意义.....	(2)
三、结束语.....	(3)
第二章 固体的表面性质及接触	(5)
一、固体的表面性质.....	(5)
(一) 表面形貌.....	(5)
(二) 表面组成.....	(7)
二、固体表面的接触.....	(8)
(一) 接触力学.....	(8)
(二) 接触面积.....	(10)
(三) 粗糙表面的接触.....	(12)
(四) 接触物理学及接触化学.....	(19)
第三章 摩擦	(22)
一、概述.....	(22)
二、摩擦机理.....	(23)
(一) 分子机械理论.....	(23)
(二) 粘着理论.....	(23)
三、滑动摩擦.....	(27)
(一) 滑动摩擦机理.....	(27)
(二) 刚性体在弹性体上滑动.....	(28)
(三) 刚性体在刚性体上滑动.....	(29)
四、滚动摩擦.....	(33)
(一) 滚动摩擦机理.....	(33)
(二) 刚性体在弹性体上滚动.....	(35)
第四章 磨损	(39)
一、概述.....	(39)
(一) 磨损的定义.....	(39)
(二) 磨损的分类.....	(39)
二、粘着磨损.....	(40)
(一) 粘着磨损机理.....	(40)
(二) 轻微磨损.....	(41)
(三) 涂抹.....	(41)
(四) 擦伤.....	(42)
(五) 划伤.....	(42)
三、胶合.....	(42)
(一) 咬死.....	(43)
四、磨料磨损.....	(43)
五、表面疲劳磨损.....	(45)
六、腐蚀磨损.....	(46)
(一) 氧化磨损.....	(46)
(二) 特殊介质腐蚀磨损.....	(46)
(三) 气蚀浸蚀.....	(46)
(四) 微动磨损.....	(47)
第五章 磨损的计算	(51)
一、磨损计算的特点.....	(51)
二、磨损计算过程的特性.....	(51)
三、磨损的能量计算方法.....	(53)
四、IBM磨损计算方法.....	(55)
五、几种类型磨损的计算方法.....	(57)
(一) 胶合的计算方法.....	(57)
(二) 粘着磨损的计算方法.....	(59)
(三) 磨料磨损的计算方法.....	(60)
第六章 润滑剂的性质	(62)
一、润滑剂.....	(62)
二、润滑油的粘度	(62)
(一) 绝对粘度.....	(62)
(二) 运动粘度和相对粘度.....	(63)
(三) 润滑油的粘度与温度及压力的 关系.....	(64)
三、润滑脂的性质	(64)
(一) 润滑脂的结构.....	(64)
(二) 润滑脂的表观粘度和稠度.....	(64)
(三) 触散与安定性.....	(65)
(四) 粘温关系.....	(65)

*表示较深的内容，供选学用。

第七章 液体动压润滑(67)
一、Navier-Stoke方程(67)
(一) 粘性流体质点上所受的力(67)
(二) 流体微元的变形(68)
(三) 应力与应变的关系(69)
(四) N-S 方程(70)
二、Reynold方程(70)
(一) N-S方程的简化(70)
(二) 一般性的 Reynold方程(71)
(三) 特殊情况下的 Reynold方程(72)
三、动压油膜的承载机理(73)
(一) 油膜的承载能力(74)
(二) 油流量(76)
(三) 功率消耗(77)
(四) 压力中心(78)
(五) 算例(79)
(六) 理想轴承(80)
四、理想径向轴承(80)
(一) 油膜厚度(81)
(二) 压强分布(81)
(三) 算例(84)
(四) 承载能力(86)
(五) 摩擦阻力(87)
(六) 油膜承载弧图解(88)
五、无限短轴承(90)
(一) 压强分布(90)
(二) 承载能力(91)
(三) 载荷偏位角与轴心轨迹(92)
(四) 摩擦力与摩擦功耗(92)
第八章 二维Reynold 方程解(94)
一、解二维Reynold方程的方法(94)
二、电模拟法(94)
(一) 电解盆(94)
(二) 模拟式(95)
(三) 模拟(96)
(四) 压强 p 的测算(96)
三、有限差分法(97)
(一) 网格(97)
(二) 微差(97)
(三) 解线性方程组(99)
(四) 油膜下游边界(99)
四、有限单元法(100)
(一) 概说(100)
(二) Reynold方程和与它相应的泛函(100)
(三) 插值函数(102)
(四) 离散化(103)
(五) 简单算例(108)
(六) Reynold 方程的泛函推导(112)
第九章 承载能力、流量与功耗(114)
一、油膜承载弧与承载能力(114)
(一) 油膜承载弧所对的包角(114)
(二) 承载能力与轴承包角(114)
二、油流量(116)
三、功率消耗(117)
(一) 摩擦阻力矩(117)
(二) 摩擦功耗和摩擦系数(118)
四、轴心轨迹(118)
五、计算图表(119)
*第十章 能量方程(120)
一、轴承温升与热能(120)
二、功能平衡(120)
(一) 输出能与输入能(120)
(二) 输入功与输出功(121)
三、能量方程(122)
(一) 平衡式的整理(122)
(二) 方程的积分(124)
四、能量方程的应用(126)
(一) 概说(126)
(二) 应用(126)
五、近似解(127)
第十一章 非Newton液(129)
一、弹粘物质(129)
二、流变动压润滑的流量(130)
三、非Newton液的一些特征(130)
(一) Bingham 体(130)
(二) 流变膜中的核(131)
(三) 其他经验式(133)
四、非Newton液中的压强分布(134)
(一) 流速近似值(134)
(二) 流量(135)
(三) 差分方程(135)
第十二章 挤压膜和变载荷(136)
一、挤压膜(136)
(一) 挤压膜润滑的Beynold 方程(136)

(二) 长方平板	(136)	(二) 有效承载面积	(175)
(三) 圆平板	(137)	(三) 承载能力	(176)
(四) 径向轴承	(138)	(四) 油膜刚度	(176)
*二、旋转载荷	(143)	(五) 摩擦力、功耗、温升	(177)
*三、变载荷	(144)	四、径向油垫	(178)
(一) 变载荷(或动态)条件的Reynold 方程	(145)	(一) 毛细管节流	(178)
(二) 无限长轴承	(145)	(二) 小孔节流	(181)
(三) 短轴承	(147)	(三) 滑阀节流	(183)
*第十三章 液体动压轴承的稳定性	(150)	(四) 薄膜节流	(187)
一、油膜涡动	(150)	五、平面油垫	(189)
(一) 油膜涡动的原因	(150)	(一) 毛细管节流	(189)
(二) 涡动速度	(151)	(二) 薄膜节流	(190)
二、油膜稳定性的理论分析	(151)	第十五章 弹性	(192)
(一) 无量纲Reynold方程	(151)	一、接触问题的简化	(192)
(二) 油膜力	(152)	二、二维线接触问题	(192)
(三) 油膜附加力	(154)	(一) 线载荷	(192)
(四) 油膜刚度系数和阻尼系数的分 析解	(155)	(二) 分布载荷	(195)
(五) 油膜力对轴颈所作的功	(157)	(三) 椭圆压力分布	(196)
三、油膜轴承支承的转子系统的 稳定性	(159)	(四) Hertz接触	(197)
(一) 振动方程	(160)	第十六章 弹性流体动压润滑	(201)
(二) 力学方程	(160)	一、弹性流体动压润滑机理	(201)
(三) 系统稳定性计算	(161)	二、线接触弹性流体动压润滑的基 本方程	(202)
(四) 油膜稳定性判据	(162)	(一) 方程的假设	(202)
四、油膜振荡	(163)	(二) 基本方程	(203)
(一) 油膜涡动的种类	(163)	三、恒粘-刚性线接触润滑——	
(二) 涡动压强	(164)	Martin(1916)解	(205)
(三) 油膜振荡的特征	(165)	(一) 压力分布	(205)
五、提高稳定性的措施	(165)	(二) 单位长度上的承载量P	(207)
第十四章 液体静压润滑	(168)	(三) 油膜厚度	(208)
一、液体静压润滑简介	(168)	(四) 最大油膜压力	(208)
(一) 液体静压润滑原理	(168)	四、压粘-刚性线接触润滑——	
(二) 液体静压润滑的分类	(168)	Gatcombe(1945)解	(209)
二、流量	(170)	(一) 压力分布	(209)
(一) 毛细管的流量	(170)	(二) 最大油膜压力	(209)
(二) 小孔的流量	(172)	(三) 油膜厚度	(210)
(三) 平行平板窄缝的流量	(172)	五、恒粘-弹性线接触润滑——	
(四) 平行圆盘缝隙的流量	(174)	Herrebrugh(1968)解	(210)
(五) 封油面的流量	(174)	(一) 弹流(相关)方程和油膜厚 度	(210)
三、主要参数和基本公式	(175)	(二) 压力分布和承载量	(214)
(一) 阻力比与节流比	(175)	(三) 形式解	(214)

(四) 数值解	(215)
*六、压粘-弹性线接触润滑——Weber和Saalfeld(1954)解	(217)
(一) 弹性(相关)方程和油膜形状	
状	(217)
(二) 结果和应用	(221)
*七、重载线接触润滑——Грубин(1941)分析解	(224)
(一) 润滑方程	(224)
(二) 接触区以外的油膜形状	(224)
(三) 相关方程——最小油膜厚度方程	(224)
八、重载线接触润滑——Dowson-Higginson(1967)数值解	(226)
九、不同润滑状态的油膜厚度公式	(228)
(一) 弹流润滑的四种状态	(228)
(二) 无量纲油膜厚度表示法	(228)
(三) 四种润滑状态的油膜厚度公式	(229)
(四) 无量纲油膜厚度等值线图	(231)
(五) 具体应用——确定能建立全弹流的厚度	(234)
第十七章 边界润滑	(236)
一、边界润滑机理	(236)
二、边界膜	(238)
(一) 物理吸附膜	(239)
(二) 化学吸附膜	(239)
(三) 化学反应膜	(240)
三、油性及极压、抗磨添加剂	(241)
(一) 油性及油性添加剂	(241)
(二) 极压及抗磨添加剂	(242)
四、边界膜润滑性能的影响因素	(242)
(一) 温度的影响	(243)
(二) 对磨损的影响	(243)
五、边界膜的强度	(243)
六、爬行	(244)
(一) 爬行现象	(244)
(二) 爬行运动及静摩擦随作用时间而改变的基本特性	(245)
(三) 爬行运动的极限速度与幅值	(246)
第十八章 润滑状态的转化过程	(248)
一、概述	(248)
二、混合润滑的转化	(250)
(一) 膜厚比 λ 及不接触时间百分数 ζ 准则	(250)
(二) 动态 EHD 接触准则	(251)
(三) 二次转化准则	(253)
三、胶合的不稳定性	(254)
四、影响润滑状态转化的因素	(255)
(一) 温度对润滑状态转化的影响	(255)
(二) 极压添加剂对润滑状态转化的影响	(255)
(三) 粘度对润滑状态转化的影响	(256)
*第十九章 摩擦学的系统分析	(258)
一、概述	(258)
二、摩擦学系统的功能	(258)
三、摩擦学系统的构成	(259)
四、摩擦学系统的过程	(260)
(一) 功能平面	(260)
(二) 功平面	(260)
(三) 热平面	(261)
(四) 材料平面	(262)
五、摩擦学系统应用举例	(262)

第一章 概 述

一、摩擦学的定义及范围

人类在生活的实践中，早就察觉到摩擦、磨损和润滑的重要性。摩擦、磨损和润滑作为一种现象，大量地存在于所有的工程部门、医药部门及人们生活的各方面。如果在相互接触的表面之间没有摩擦存在，人类是不可能生活的。

任何机器的运转都依赖其零件的相对运动来实现。而零件的相对运动必然伴随着产生摩擦和磨损。为了减少摩擦或降低磨损，往往要采用不同的润滑。因此，解决摩擦、磨损和润滑问题就成为大多数技术部门最普遍和最重要的问题之一。

摩擦在某些情况下是有益的，如传动和制动，必须尽可能地增大它。许多机器和运输机械的效能，生产率，可靠性和安全性的提高，取决于摩擦的增大。

摩擦在大多数情况下又是有害的，它造成能量损失和零件磨损，因此，必须尽可能地减少它。据统计，世界上的能源约有 $1/3 \sim 1/2$ 以各种形式消耗于摩擦。

磨损不仅会使零件造成不应有的损坏，更重要的是会使零件配合间隙增大，机器精度和效率降低。产生冲击载荷后，又往往会进一步导致磨损速度增大，使机器丧失工作能力或遭到破坏。据统计，磨损造成的损失是摩擦造成损失的12倍。因此，减少磨损，提高机器的耐磨性，会大大地提高机器的寿命和可靠性。同时还会减少维修时间和维修配件，节约原材料和能源，对国民经济有重要的经济意义。

磨损也有有利的一面。例如磨削加工以及用球磨机磨细水泥或矿物等等，就是明显的例子。

润滑是减少摩擦和磨损的重要手段之一。近年来由于空间技术、原子能技术、海洋开发等事业的迅速发展，在特殊环境下，如真空、高温、低温、辐照、海水腐蚀等条件下，润滑和密封问题显得更加重要和更加迫切了。

摩擦、磨损和润滑作为一门学科提出来，是60年代中期的事，这门学科称为“摩擦学”(Tribology)。

Tribology一字来源于希腊字“Tribos”，其含义是磨擦(Rubbing)，或“磨擦的科学”(The science of rubbing)。

摩擦学的定义是“研究有相对运动时互相作用表面的科学、技术和有关实践”。定义强调摩擦副要有“相对运动”和“互相作用”，并且强调是研究摩擦副的“表面”。摩擦副的表面包含着很广泛的含义，它包括固体与气体、固体与液体或固体与固体之间的表面，见表1—1。表1—1中还列举了这些摩擦副所产生的阻力、出现的场所及失效机理。

以前很多人从力学的角度来研究摩擦、磨损和润滑现象。近年来，由于科学的发展，力学已不能概括这一复杂问题的各个方面，摩擦学已发展成为一门新兴的边缘学科，它的基础

是物理、化学、数学、材料科学及工程实际。

表1—1

表面运动形式及摩擦副的相对表面

表 面 运 动	举 例	运 动 的 阻 力	失 效 机 理
—— 固体 气体	空气轴承、飞机、汽轮机	气体摩擦	流体腐蚀
—— 固体 液体	液压装置、轮船、管道	粘性摩擦	气蚀腐蚀
—— 固体 固体	一般轴承、火车轮子与铁轨、刹车	固体摩擦	磨 损

近年来摩擦学得到了很快的发展，据统计，从1967年到1974年8年间，约有5万种论文发表。摩擦学发展很快的原因有：

①摩擦学问题大量地普遍地存在于所有的机器设备中。近代工业的机器设备的功率、速度、精度等参数日益提高，生产的连续性和自动化水平日益提高，尤其是要求高的可靠性。因此，摩擦，磨损和润滑问题显得更突出。依靠某种单独学科已不能解决有关的问题，摩擦学发展成为一门新兴的综合性的边缘学科，是必然的趋势。

②运用现有的知识来解决摩擦、磨损和润滑问题，一经重视，收效很快，而所花费只占节约所得的很小比例。例如，根据1965年的统计，1966年英国可因此节约5.15亿英镑。日本在1974年应节约27.3亿美元，美国应能节约120~160亿美元。西德每年可节约100亿马克。不注意摩擦学的研究和应用所引起的惊人的浪费，以及注意摩擦学的研究和应用所获得的巨大收益，促使各国不遗余力地去发展这门学科。

③现代机械装备的设计工作，要求在开始设计时应用摩擦、磨损和润滑的理论及实践去解决设计问题，并用这些理论及实践指导制造、运行和维修中的问题。因此，这种客观的要求有力地促进了这门学科的发展。另外，专用测试手段的发展，新型材料的应用，在各方面都取得了进展，也促进了摩擦学的发展。近年来，摩擦学运用于人工关节和人工心脏所取得的重要进展，是生物工程学发展迅速的原因之一。摩擦学新的应用领域不断得到开拓。

二、摩擦学的意义

在上节中已说明运用摩擦学的理论和实践，可以节约大量的资金。根据统计，1977年美国能源消耗最大的四个部门（交通运输、电力工业、加工工业以及商业和民用）所耗能源占全国能源消耗的80%。但是，其中近乎一半是在使用过程中未经作功而损失掉的。1970年这一损失约46%，如果不采取措施，照这样的现状继续下去，到1990年，美国这四个部门中的能源将白白损失56%。

自从蒸汽机发明以来的近两个世纪中，能源节约的着重点是提高原动机热循环效率。但是，十多年来的历史证明，这方面的潜力是有限的。以汽车内燃机为例，燃油的热能转化为输出动力的不过30%。如果机械效率为80%，能量的有效利用率不过23%左右。而今后节约能源的着重点应该是从摩擦学的角度来进行改善，其结果可以节约原材料和动力，提高机