

高等学校教学用书

高等数学

GAODENG SHUXUE

(水土等类型专业部分)

天津大学等 27 所高等工业学校集体编写

人民教育出版社

高等数学课程教材

高等数学

（工科类）

（理工类）

（理工类）

人民教育出版社

高等学校教学用书



高 等 数 学

GAODENG SHUXUE

(水土等类型专业部分)

天津大学等27所高等工业学校集体编写

人 民 教 育 出 版 社

本书是天津大学等 27 所高等工业学校集体编写的，由同济大学主編。

本书内容包括微分几何、复变函数、常微分方程补充、变分法、概率論、数理統計。可供高等工业学校水土类专业使用。

簡 装 本 說 明

目前 850×1168 毫米規格紙張較少，本书暫以 787×1092 毫米規格紙張印刷，定价相应减少 20%。希鑒諒。

高 等 数 学

(水土类专业部分)

天津大学等 27 所高等工业学校集体编写

人民教育出版社出版 高等工业学校用书 理科 5
北京宣武門內大街 27 号

(北京市书刊出版业营业許可證出字第 2 号)

人民教育印刷厂印装

新华书店科技发行所发行

各地新华书店經售

统一书号 13010·882 开本 787×1092 $1/32$ 印张 $10^{15}/1$ ，插页 2

字数 286,000 印数 25,001—55,000 定价 (6) ¥0.90

1960 年 11 月第 1 版 1961 年 5 月北京第 3 次印刷

目 录

第一章 微分几何	1
§ 1.1 空间曲线的曲率及挠率(1) § 1.2 富利耐公式(7) § 1.3 曲面的参数方程·曲线坐标(8) § 1.4 曲面的切平面及法线(10) § 1.5 高斯第一基本式(13) § 1.6 高斯第二基本式(16) § 1.7 曲面上曲线的曲率·梅尼定理(18) § 1.8 主方向与主曲率·尤拉公式(20) § 1.9 曲面的全曲率与平均曲率(24)	
第二章 复变函数	27
§ 2.1 复变函数的基本概念(27) § 2.2 复变函数的导数(34) § 2.3 解析函数及其在流体力学中的应用(37) § 2.4 初等函数的定义及其解析性(43) § 2.5 复变函数积分的基本概念(47) § 2.6 柯西积分定理(52) § 2.7 柯西积分公式(55) § 2.8 幂级数(58) § 2.9 孤立奇点与留数的概念(64) § 2.10 极点的留数计算(68) § 2.11 留数理论在实定积分计算中的应用(69) § 2.12 保角变换的一些基本概念(71) § 2.13 保角变换在实际中的应用(74) § 2.14 分式线性变换(76) § 2.15 初等函数的变换(80) § 2.16 什瓦尔茨-克瑞斯多弗变换及其应用(82)	
第三章 常微分方程补充	95
§ 3.1 常微分方程的周期解(90) § 3.2 小参数法及其在拟线性振动中的应用(95) *§ 3.3 克勒洛夫-博哥留波夫方法(107)	
第四章 变分法	111
§ 4.1 问题的提出(111) § 4.2 最简单泛函数的欧拉方程(114) § 4.3 推广(120) § 4.4 里兹方法与迦辽金方法(123)	
第五章 数理方程	136
§ 5.1 波动方程和拉普拉斯方程的推导·定解条件和定解问题的提法(139) § 5.2 波动方程(150) § 5.3 δ -函数和影响函数(158) § 5.4 固有值和固有函数(174) § 5.5 椭圆型方程的分离变量解法(189) § 5.6 拉普拉斯方程和重调和方程的差分解法(201)	
第六章 概率论	222
§ 6.1 概率论是具有统计性的现象的数学模型(222) § 6.2 数学概率及其基本计算法则(225) § 6.3 随机变数与分布函数的基本知识(235) § 6.4 二项分布和中心极限定理(250) § 6.5 正态分布及与它有关的重要分布(255) § 6.6 二维连续分布和回归线(255)	

第七章 数理统计..... 281

- § 7.1 基本概念(281) § 7.2 抽样分布(286) § 7.3 定点估计(291) § 7.4 区间估计(300) § 7.5 假设的鉴定(308) § 7.6 样本的相关系数及回归线(327)
§ 7.7 质量控制及产品验收检查(333)

第一章 微分几何

引言

水利工程中的双曲拱壩或土木工程中的薄壳结构，都有节省材料的优点，因而为工程界所乐于采用。要分析这样一些曲面形状结构的应力，就必须掌握曲线和曲面的几何性质。本章的任务就是对空间的曲线和曲面进行必要的研究，为学习力学作好准备。根据这一目的，我们主要讲述曲率理论。

§ 1.1. 空间曲线的曲率及挠率

横梁中央受力就产生弯曲(图 1.1)，在研究其应力情况时，需要考虑到横梁纵向纤维层的弯曲情况。本章第一个任务就是对曲线的弯曲程度给以定量的估计。

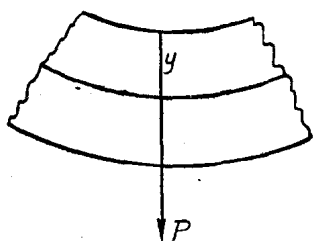


图 1.1

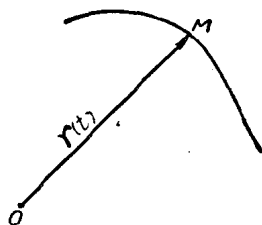


图 1.2

一条曲线可看成有固定始点的变动矢量 $\mathbf{r}(t)$ 的端点之轨迹(图1.2)，即用变动矢量 $\mathbf{r}(t) = \{\varphi(t), \psi(t), \omega(t)\}$ 来描绘曲线，其中 t 为数量性参数。以后我们都取始点为坐标原点，并取弧长 s 作为参变量，曲线也叫做变矢量 $\mathbf{r}(s)$ 的矢端曲线。

我们提出单位矢量的两个性质，这在下面是很有用的。

1. 单位矢量 $\mathbf{r}(t)$ 的导数 $\frac{d\mathbf{r}(t)}{dt}$ 垂直于 $\mathbf{r}(t)$;
2. 单位矢量 $\mathbf{r}(t)$ 的导数 $\frac{d\mathbf{r}(t)}{dt}$ 的模, 等于这矢量的方向之改变率, 即

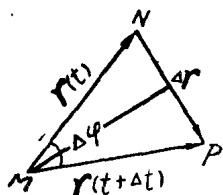


图 1.3

$$\left| \frac{d\mathbf{r}(t)}{dt} \right| = \left| \frac{d\varphi}{dt} \right|.$$

现在来证明 2. $\Delta\varphi$ 为 $\mathbf{r}(t)$ 与 $\mathbf{r}(t+\Delta t)$ 的交角。由图 1.3 得到:

$$\frac{d\mathbf{r}(t)}{dt} = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{\Delta \mathbf{r}}{\Delta t},$$

由于 $\mathbf{r}(t)$ 是单位矢量, 故图 1.3 中 $\overline{MN} = \overline{MP} = 1$ 。由此有

$$\left| \frac{\Delta \mathbf{r}}{2} \right| = \frac{\overline{NP}}{2} = \sin \frac{\Delta \varphi}{2},$$

从而

$$\begin{aligned} \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \left| \frac{\Delta \mathbf{r}}{\Delta t} \right| &= \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \left| \frac{2 \sin \frac{\Delta \varphi}{2}}{\Delta t} \right| = \\ &= \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \left| \frac{2 \sin \frac{\Delta \varphi}{2}}{\frac{\Delta \varphi}{2}} \cdot \frac{\Delta \varphi}{2} \cdot \frac{1}{\Delta t} \right| = \left| \frac{d\varphi}{dt} \right|, \end{aligned}$$

证毕。

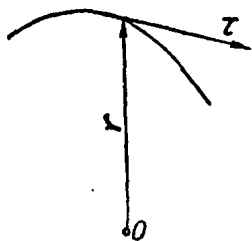


图 1.4

已经知道, 矢量 $\frac{d\mathbf{r}(t)}{dt}$ 的方向是沿着曲线的切线, 特别是若取曲线的弧长 s 作参变量, 且弧长是由曲线上一个定点依照指定方向来计算, 则导数 $\frac{d\mathbf{r}(s)}{ds}$ 给出单位切线矢量 $\boldsymbol{\tau}$ (图 1.4), 它的方向与沿着这曲线参变量 s 增加的方向一致:

$$\frac{d\mathbf{r}(s)}{ds} = \boldsymbol{\tau}. \quad (1.1)$$

我們用单位切綫矢量 $\boldsymbol{\tau}$ 之方向改变的快慢来衡量曲綫的弯曲。注意到前述单位切綫矢量的性质，把矢量

$$\frac{d\boldsymbol{\tau}}{ds} = \mathbf{N}. \quad (1.2)$$

称为曲綫的主法綫矢量，这矢量的模等于切綫的方向对弧长的改变率 $\left| \frac{d\varphi}{ds} \right|$ ，因而叫做曲綫的曲率，記以

$$\left| \frac{d\boldsymbol{\tau}}{ds} \right| = |\mathbf{N}| = \frac{1}{\rho}, \quad (1.3)$$

其中 ρ 叫曲率半徑。

此外，主法綫矢量垂直于切綫(即沿法綫方向)而指向曲綫的凹側(图 1.5)，因为当 $\Delta s > 0$ 时，差 $\boldsymbol{\tau}(s+\Delta s) - \boldsymbol{\tau}(s)$ 的方向指向这一側。

用 $\boldsymbol{\nu}$ 表示 $\mathbf{N}$ 方向上的单位矢量，則可以写成

$$\mathbf{N} = \frac{1}{\rho} \boldsymbol{\nu}. \quad (1.4)$$

对于平面曲綫，矢量 $\boldsymbol{\tau}$ 与 $\boldsymbol{\nu}$ 都位于曲綫所在的平面上，于是矢量

$$\boldsymbol{\beta} = \boldsymbol{\tau} \times \boldsymbol{\nu} \quad (1.5)$$

是一个单位矢量，恒垂直于曲綫所在的平面；对于非平面曲綫， $\boldsymbol{\tau}$ 与 $\boldsymbol{\nu}$ 的方向可以随点而异，因之矢量 $\boldsymbol{\beta}$ 也随点而异(图 1.6)， $\boldsymbol{\beta}$ 称为單位次法綫矢量。

导数 $\frac{d\boldsymbol{\beta}}{ds}$ ——矢量 $\boldsymbol{\beta}$ 对弧长的变化率——表现出曲綫离开平面形式的偏差度，把它叫撓率矢量。現在来証明撓率矢量平行于主法綫矢量。将式(1.5)两端对 s 求导数，就有

$$\frac{d\boldsymbol{\beta}}{ds} = \mathbf{N} \times \boldsymbol{\nu} + \boldsymbol{\tau} \times \frac{d\boldsymbol{\nu}}{ds},$$

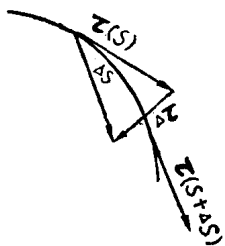


图 1.5



图 1.6

由于 N 与 ν 的方向一致, 故 $N \times \nu = 0$, 于是

$$\frac{d\beta}{ds} = \tau \times \frac{d\nu}{ds}. \quad (1.6)$$

由此推出 $\frac{d\beta}{ds}$ 与 τ 垂直。另一方面单位矢量的导数 $\frac{d\beta}{ds}$ 垂直于 β , 因此, $\frac{d\beta}{ds}$ 同时垂直于 τ 与 β , 实际上就是平行于 ν 。于是我们有

$$\frac{d\beta}{ds} = \frac{1}{\kappa} \nu, \quad (1.7)$$

其中 $\frac{1}{\kappa}$ 叫曲线的挠率, 当 $\frac{d\beta}{ds}$ 与 ν 的方向相同时 κ 取正值, 相反时取负值。

在曲线上每点都有三个单位矢量 τ, ν, β , 彼此互相垂直而且有与坐标轴相同的转向, 通过它们构成了一个三面形。当一点沿曲线移动时, 这个三面形作为一个刚体来运动, 它称为曲线的伴随三面形。

兹举一例说明上述概念在力学上的应用。质点沿曲线运动时, 它的速度为

$$v = \frac{dr}{dt} = \frac{dr}{ds} \cdot \frac{ds}{dt} = \frac{ds}{dt} \tau.$$

加速度可表为

$$w = \frac{dv}{dt} = \frac{d^2s}{dt^2} \tau + \left(\frac{ds}{dt} \right)^2 \frac{d\tau}{ds} = \frac{d^2s}{dt^2} \tau + \frac{v^2}{\rho} \nu,$$

即加速度可沿切线及主法线方向分解。可以看出, 曲率半径 ρ 愈小, 沿主法线的分量就愈大, 而沿次法线的分量则恒为零。

II 以下讲计算曲率及挠率的公式。引用坐标轴 ox, oy, oz 以及对应于它们的单位矢量 i, j, k 。可以写成

$$r = xi + yj + zk,$$

$$\tau = \frac{dx}{ds} i + \frac{dy}{ds} j + \frac{dz}{ds} k,$$

$$N = \frac{d^2x}{ds^2} i + \frac{d^2y}{ds^2} j + \frac{d^2z}{ds^2} k.$$

由此對於 N 的模 $\frac{1}{\rho}$ 得到:

$$\frac{1}{\rho^2} = \left(\frac{d^2x}{ds^2} \right)^2 + \left(\frac{d^2y}{ds^2} \right)^2 + \left(\frac{d^2z}{ds^2} \right)^2. \quad (1.8)$$

再來求撓率 $\frac{1}{\kappa}$ 。由(1.7)式得到 $\frac{1}{\kappa} = \frac{d\beta}{ds} \cdot \nu$, 再以(1.6)的關係代入此式, 有:

$$\begin{aligned} \frac{1}{\kappa} &= \left(\tau \times \frac{d\nu}{ds} \right) \cdot \nu = \left(\tau \times \frac{d(\rho N)}{ds} \right) \cdot \rho N = \\ &= \left[\tau \times \left(\frac{d\rho}{ds} N + \rho \frac{dN}{ds} \right) \right] \cdot \rho N = \\ &= \rho \frac{d\rho}{ds} (\tau \times N) \cdot N + \rho^2 \left(\tau \times \frac{dN}{ds} \right) \cdot N, \end{aligned}$$

不過矢量 $\tau \times N$ 垂直於 N , 故末式右端第一項為零, 於是得到:

$$\frac{1}{\kappa} = \rho^2 \left(\tau \times \frac{dN}{ds} \right) \cdot N.$$

或以 r', r'', r''' 分別表 $r(s)$ 對 s 的一、二、三階導數, 即

$$r' = \frac{dr}{ds} = \tau; \quad r'' = \frac{d\tau}{ds} = N;$$

$$r''' = \frac{dN}{ds}; \quad \frac{1}{\rho} = |r''|,$$

則上式可寫成

$$\frac{1}{\kappa} = \frac{(r' \times r''') \cdot r''}{|r''|^2} = - \frac{(r' \times r'') \cdot r'''}{|r''|^2}. \quad (1.9)$$

例 求圓 $r = \left\{ a \cos \frac{s}{a}, a \sin \frac{s}{a}, 0 \right\}$ 的 $\tau, \nu, \beta, \frac{1}{r}$ 及 $\frac{1}{\rho}$ 。我們

有

$$r' = \tau = \left\{ -\sin \frac{s}{a}, \cos \frac{s}{a}, 0 \right\},$$

$$r'' = \frac{d\tau}{ds} = \left\{ -\frac{1}{a} \cos \frac{s}{a}, -\frac{1}{a} \sin \frac{s}{a}, 0 \right\}$$

$$r''' = \left\{ \frac{1}{a^2} \sin \frac{s}{a}, -\frac{1}{a^2} \cos \frac{s}{a}, 0 \right\},$$

于是 $\frac{1}{\rho} = |\mathbf{r}''| = \frac{1}{a}, \quad \frac{1}{\kappa} = -\frac{(\mathbf{r}' \times \mathbf{r}'') \cdot \mathbf{r}'''}{|\mathbf{r}''|^2} = 0,$

$$\nu = \rho \mathbf{N} = a \mathbf{r}'' = \left\{ -\cos \frac{s}{a}, -\sin \frac{s}{a}, 0 \right\},$$

$$\beta = \tau \times \nu = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ -\sin \frac{s}{a} & \cos \frac{s}{a} & 0 \\ -\cos \frac{s}{a} & -\sin \frac{s}{a} & 0 \end{vmatrix} = \mathbf{k}.$$

其实 $\beta = \{0, 0, 1\}$, 这个结论从几何图形也可看出, 由 τ 及 ν 的表达式知道, 它们在 Oz 轴方向的分量等于零, 故 τ, ν 都平行 xOy 平面, 故 β 必然垂直 xOy 平面, 即应为 $\beta = \{0, 0, 1\}$ 。

須提请注意者, 当应用一般的参数 t (而不是弧长 s) 时, 以上计算公式不能直接应用。现推出对用任何参量给定的曲线求曲率的公式。

把 $\mathbf{r}(t)$ 对 t 的一阶与二阶导数记作 $\dot{\mathbf{r}}$ 与 $\ddot{\mathbf{r}}$, $\frac{ds}{dt}$ 记为 $\dot{s}$, 则

$$(1) \quad \tau = \frac{d\mathbf{r}}{ds} = \frac{d\mathbf{r}}{dt} \frac{dt}{ds} = \frac{\dot{\mathbf{r}}}{\dot{s}},$$

$$\frac{d\tau}{ds} = \frac{d}{dt} \frac{dt}{ds} \frac{dt}{ds},$$

把(1)式关系代入上式后, 得:

$$(2) \quad \frac{d\tau}{ds} = \frac{\ddot{\mathbf{r}}\dot{s} - \dot{\mathbf{r}}\ddot{s}}{\dot{s}^3},$$

现在来求 $\dot{s}$ 与 $\ddot{s}$ 。从式子

$$ds^2 = \mathbf{r}^2 = \dot{\mathbf{r}}^2 dt^2 \quad (1)$$

得到

$$(3) \quad \left(\frac{ds}{dt} \right)^2 = \dot{\mathbf{r}}^2,$$

① $ds^2 = d\mathbf{r}^2$ 可由 $d\mathbf{r} = dx\mathbf{i} + dy\mathbf{j} + dz\mathbf{k}$ 及 $ds^2 = dx^2 + dy^2 + dz^2$ 得出。

或

$$(4) \quad \dot{s} = |\dot{\mathbf{r}}|.$$

再把(3)式对 t 求导数:

$$2s\ddot{s} = 2\dot{\mathbf{r}} \cdot \ddot{\mathbf{r}},$$

注意到(4)式就得:

$$(5) \quad \ddot{s} = \frac{\dot{\mathbf{r}} \cdot \ddot{\mathbf{r}}}{|\dot{\mathbf{r}}|}.$$

把(4)与(5)代入(2), 则得

$$\frac{1}{\rho^2} = \left| \frac{d\boldsymbol{\tau}}{ds} \right|^2 = \frac{\dot{\mathbf{r}}^2 \ddot{\mathbf{r}}^2 - (\dot{\mathbf{r}} \cdot \ddot{\mathbf{r}})^2}{|\dot{\mathbf{r}}|^6},$$

如应用矢量公式 $(\mathbf{A} \times \mathbf{B})^2 = A^2 B^2 - (\mathbf{A} \cdot \mathbf{B})^2$ (証明参考 § 1.5 公式 1.27), 则上式化为

$$\frac{1}{\rho} = \frac{|\dot{\mathbf{r}} \times \ddot{\mathbf{r}}|}{|\dot{\mathbf{r}}|^3},$$

这就是最終的形式。

§ 1.2. 富利耐公式

我們引入一組公式, 它是三个基本矢量 $\boldsymbol{\tau}$ 、 $\boldsymbol{\nu}$ 、 $\boldsymbol{\beta}$ 与其导数及曲率、撓率之間的关系式。不仅在以下的演算中会用到它們, 而且也是曲綫論的基本公式 (在我們这一簡短的教材中当然还不能充分显示出它們的作用)。

現在求 $\frac{d\boldsymbol{\nu}}{ds}$ 。由 $\boldsymbol{\nu} = \boldsymbol{\beta} \times \boldsymbol{\tau}$ 两边对 s 求导数, 得到:

$$\begin{aligned} \frac{d\boldsymbol{\nu}}{ds} &= \frac{d\boldsymbol{\beta}}{ds} \times \boldsymbol{\tau} + \boldsymbol{\beta} \times \frac{d\boldsymbol{\tau}}{ds} = \frac{1}{\kappa} \boldsymbol{\nu} \times \boldsymbol{\tau} + \frac{1}{\rho} \boldsymbol{\beta} \times \boldsymbol{\nu} = \\ &= -\frac{1}{\rho} \boldsymbol{\nu} \times \boldsymbol{\beta} - \frac{1}{\kappa} \boldsymbol{\tau} \times \boldsymbol{\nu}, \end{aligned}$$

所以

$$\frac{d\boldsymbol{\nu}}{ds} = -\frac{1}{\rho} \boldsymbol{\tau} - \frac{1}{\kappa} \boldsymbol{\beta}.$$

前面已經写出:

$$\frac{d\tau}{ds} = \frac{1}{\rho} \nu,$$

$$\frac{d\beta}{ds} = \frac{1}{\kappa} \nu,$$

最后这三个等式叫做富利耐么式。

§ 1.3. 曲面的参数方程, 曲线坐标

我們知道空間曲面可用直角坐标的显式方程

$$z = f(x, y) \quad (1.10)$$

表示, 亦可用隐式方程

$$F(x, y, z) = 0 \quad (1.11)$$

表示。

曲面除了上述的表示法外, 还可利用另一种方式给出, 例如在讲空間球坐标的时候, 我們有

$$\left. \begin{aligned} x &= r \sin \theta \cos \varphi \\ y &= r \sin \theta \sin \varphi \\ z &= r \cos \theta \end{aligned} \right\} \quad (1.12)$$

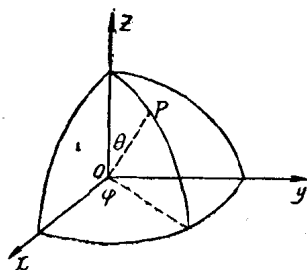


图 1.7

若给定 $r = a$, 则 (1.12) 给出以原

点为中心, a 为半径的球面上的点的坐标:

$$\left. \begin{aligned} x &= a \sin \theta \cos \varphi \\ y &= a \sin \theta \sin \varphi \\ z &= a \cos \theta \end{aligned} \right\} \quad (1.13)$$

这样, 球面上的点的坐标 (x, y, z) 就通过两个参数 φ, θ 表出来, 而方程 (1.13) 就称为这个球面的参数方程。

回到一般情形, 方程

$$x = \varphi(u, v), \quad y = \psi(u, v), \quad z = \omega(u, v) \quad (1.14)$$

在一定的条件下, 代表一个曲面 (s) 。当 u, v 的值给定时, (1.14) 就给

出曲面 (s) 上的一个确定的点, 因此 (u, v) 可以取作曲面上点的坐标。当 u 固定而令 v 变动, 则方程(1.14)成为 v 的单参数方程, 它代表曲面 (s) 上的一条曲线, 改变 u 的值, 就得 (s) 上的一族曲线, 同理给 v 以不同的常数值, 就得 (s) 上的另一族曲线; 这两族曲线在 (s) 上构成一个曲线网(图 1.8), 称为曲面 (s) 上的曲线坐标网, 而 (u, v) 就称为曲面上点的曲线坐标。

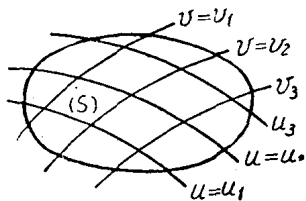


图 1.8

对于球面方程(1.13), 它的坐标线就是通常所称的经线($\varphi = \text{常数}$), 和纬线($\theta = \text{常数}$)。

例 1. $x = g(u) \cos v \quad y = g(u) \sin v \quad z = f(u) \quad (1.15)$

这是把平面曲线

$$y = g(u) \quad z = f(u)$$

绕 z 轴回转而得的回转面(图 1.9)。

坐标线是圆周($u = \text{常数}$)和与原平面曲线形状相同的曲线($v = \text{常数}$), 仍然分别称为回转面上的纬线和经线。

注意: 球面方程(1.13)是这里的特殊情形, 平面曲线就是圆周 $y = a \sin \theta$, $z = a \cos \theta$ 。

例 2. $x = a(u + v), \quad y = b(u - v), \quad z = uv$

消去参数 u, v 得 x, y, z 的关系式:

$$4z = \frac{x^2}{a^2} - \frac{y^2}{b^2}$$

这是双曲抛物面(图 1.10), 按原来的参数表示, 坐标线是两族直线。

注意: 曲面的显式方程

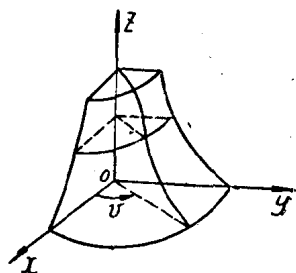


图 1.9

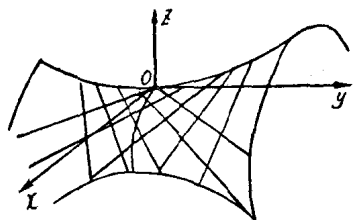


图 1.10

$$z = f(x, y) \quad (1.10)$$

可以看作是参数表示(1.14)的特殊情形, 这只需把 x, y 取作参数便得:

$$x = x, \quad y = y, \quad z = f(x, y)$$

最后指出, 曲面上任意一条曲线 (L) 可由 u, v 之间的关系而确定, 或者表作 $v = v(u)$ 的形式, 或者

表作

$$u = u(t), \quad v = v(t)$$

的形式。

§ 1.4. 曲面的切平面及法线

以下我们假定方程中出现的函数, 在讨论的范围内, 有连续的偏导数。

已经证明, 曲面

$$(s): F(x, y, z) = 0 \quad (1.11)$$

在偏导数 $\frac{\partial F}{\partial x}, \frac{\partial F}{\partial y}, \frac{\partial F}{\partial z}$ 不同时为零的点处, 其切平面的方程为

$$\frac{\partial F}{\partial x}(X-x) + \frac{\partial F}{\partial y}(Y-y) + \frac{\partial F}{\partial z}(Z-z) = 0 \quad (1.16)$$

法线的方程为

$$\frac{X-x}{\frac{\partial F}{\partial x}} = \frac{Y-y}{\frac{\partial F}{\partial y}} = \frac{Z-z}{\frac{\partial F}{\partial z}}, \quad (1.17)$$

其中 (x, y, z) 是曲面上的给定点, $\frac{\partial F}{\partial x}, \frac{\partial F}{\partial y}, \frac{\partial F}{\partial z}$ 取在这点上的值。

现设曲面 (s) 的参数方程为

$$x = \varphi(u, v); \quad y = \psi(u, v); \quad z = \omega(u, v), \quad (1.14)$$

把它代回到(1.11)中, 就应该得到关于 u, v 的恒等式, 由此对 u 和 v 求导数得

$$\frac{\partial F}{\partial x} \frac{\partial x}{\partial u} + \frac{\partial F}{\partial y} \frac{\partial y}{\partial u} + \frac{\partial F}{\partial z} \frac{\partial z}{\partial u} = 0;$$

$$\frac{\partial F}{\partial x} \frac{\partial x}{\partial v} + \frac{\partial F}{\partial y} \frac{\partial y}{\partial v} + \frac{\partial F}{\partial z} \frac{\partial z}{\partial v} = 0.$$

这是 $\frac{\partial F}{\partial x}$, $\frac{\partial F}{\partial y}$, $\frac{\partial F}{\partial z}$ 的齐次方程, 按齐次方程组的解法, 只要

$$\begin{vmatrix} \frac{\partial y}{\partial u} \frac{\partial z}{\partial u} \\ \frac{\partial y}{\partial v} \frac{\partial z}{\partial v} \end{vmatrix}, \begin{vmatrix} \frac{\partial z}{\partial u} \frac{\partial x}{\partial u} \\ \frac{\partial z}{\partial v} \frac{\partial x}{\partial v} \end{vmatrix}, \begin{vmatrix} \frac{\partial x}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u} \\ \frac{\partial x}{\partial v} \frac{\partial y}{\partial v} \end{vmatrix} \quad (1.18)$$

不全为零, 则 $\frac{\partial F}{\partial x}$, $\frac{\partial F}{\partial y}$, $\frac{\partial F}{\partial z}$ 与这组行列式的值成比例, 把这组比值代入(1.16), 则得参数方程(1.14)表示的曲面的切平面的方程:

田

$$\begin{vmatrix} \frac{\partial y}{\partial u} \frac{\partial z}{\partial u} \\ \frac{\partial y}{\partial v} \frac{\partial z}{\partial v} \end{vmatrix} (X-x) + \begin{vmatrix} \frac{\partial z}{\partial u} \frac{\partial x}{\partial u} \\ \frac{\partial z}{\partial v} \frac{\partial x}{\partial v} \end{vmatrix} (Y-y) + \begin{vmatrix} \frac{\partial x}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u} \\ \frac{\partial x}{\partial v} \frac{\partial y}{\partial v} \end{vmatrix} (Z-z) = 0. \quad (1.19)$$

它可写成如下的行列式

$$\begin{vmatrix} X-x & Y-y & Z-z \\ \frac{\partial x}{\partial u} & \frac{\partial y}{\partial u} & \frac{\partial z}{\partial u} \\ \frac{\partial x}{\partial v} & \frac{\partial y}{\partial v} & \frac{\partial z}{\partial v} \end{vmatrix} = 0. \quad (1.19)'$$

同理, 由(1.17)得法线的方程

$$\frac{X-x}{\begin{vmatrix} \frac{\partial y}{\partial u} \frac{\partial z}{\partial u} \\ \frac{\partial y}{\partial v} \frac{\partial z}{\partial v} \end{vmatrix}} = \frac{Y-y}{\begin{vmatrix} \frac{\partial z}{\partial u} \frac{\partial x}{\partial u} \\ \frac{\partial z}{\partial v} \frac{\partial x}{\partial v} \end{vmatrix}} = \frac{Z-z}{\begin{vmatrix} \frac{\partial x}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial u} \\ \frac{\partial x}{\partial v} \frac{\partial y}{\partial v} \end{vmatrix}}, \quad (1.20)$$