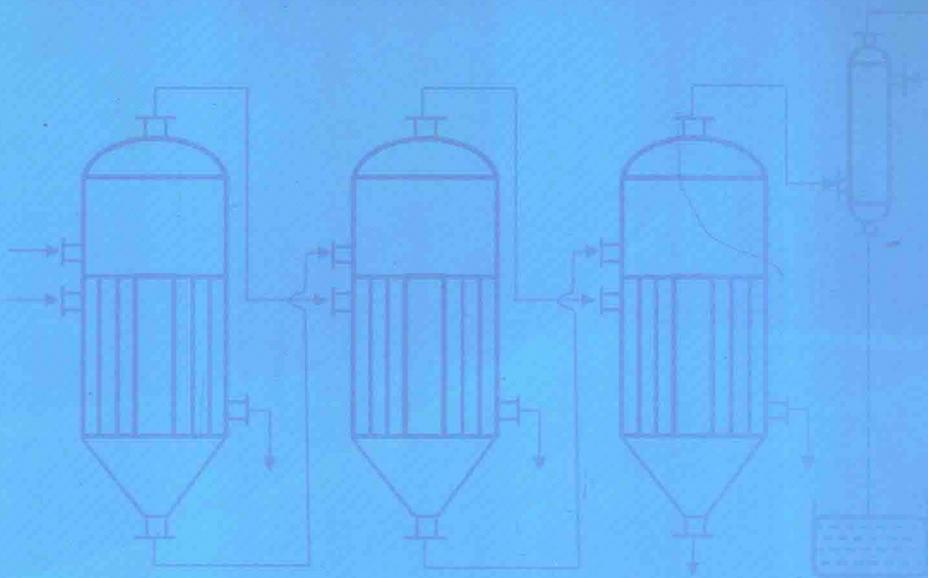




普通高等教育“十二五”规划教材

化工原理学习指导 及习题精解

陈礼辉 主编



中国林业出版社

第 2 版

化工原理学习指导 及习题精解

第二版



• 1 •

普通高等教育“十二五”规划教材

化工原理学习指导 及习题精解

陈礼辉 主编

中国林业出版社

内 容 简 介

本书针对化工各种单元操作开展编写工作,在编写过程中,强调“化工原理”课程的工程特色,以培养读者解决工程实际问题的能力为目标。本书共分为10章,包括流体流动、流体输送机械、机械分离、传热、蒸发、吸收、精馏、气液传质设备、萃取、干燥。各章均包括教学基本要求、重点内容、知识点关联图、习题解答、思考题及符号表6部分内容。通过这些环节,使读者巩固基本概念,引导读者思考,分析并解决工程实际问题。

本书可作为化学工程与工艺及相关专业的“化工原理”课程学习的辅导用书,同时亦可作为“化工原理”课程硕士研究生入学考试的辅导用书。

图书在版编目(CIP)数据

化工原理学习指导及习题精解/陈礼辉主编. —北京:中国林业出版社,2015.11
普通高等教育“十二五”规划教材
ISBN 978-7-5038-8241-8

I. ①化… II. ①陈… III. ①化工原理—高等学校—自学参考资料 IV. ①TQ02

中国版本图书馆CIP数据核字(2015)第260129号

中国林业出版社·教育出版分社

策划、责任编辑:高红岩

电话:83143554

传真:83143516

出版发行 中国林业出版社(100009 北京市西城区德内大街刘海胡同7号)

E-mail: jiaocai@163.com 电话:(010) 83143500

http://lycb.forestry.gov.cn

经 销 新华书店

印 刷 北京市昌平百善印刷厂

版 次 2015年11月第1版

印 次 2015年11月第1次印刷

开 本 850mm×1168mm 1/16

印 张 15.5

字 数 380千字

定 价 30.00元

未经许可,不得以任何方式复制或抄袭本书之部分或全部内容。

版权所有 侵权必究

《化工原理学习指导及习题精解》编写人员

主 编 陈礼辉
编写人员 (按拼音排序)
陈礼辉 (福建农林大学)
陈 彦 (福建农林大学)
廖益强 (福建农林大学)
林启模 (福建农林大学)
卢泽湘 (福建农林大学)
谭 非 (福建农林大学)

前 言

化工原理课程是化学工程领域科学和技术发展的必然产物，是一门关于化学加工过程技术基础课，主要研究化工生产过程中的物理加工，按其操作原理的共性归纳成若干个单元操作。课程工程性强，教学内容丰富。习题训练是学生掌握化工原理课程的基本理论、基本思想及基本方法的重要环节。为此，编者根据化工原理课程的教学要求，结合教学经验，编写了《化工原理学习指导及习题精解》。

本书以例题的形式，再现了《化工原理》教材的相关内容，强调对基本概念、基本原理和工程处理方法的_{理解}。每章包括教学基本要求、重点内容、知识点关联图、习题解答、思考题及符号表6个部分。内容覆盖流体流动、流体输送机械、机械分离、传热、蒸发、吸收、蒸馏、气液传质设备、萃取、干燥10个基本单元操作。问题由浅入深，对启发思维、培养分析与解决问题的能力不无裨益，可作为教学参考书，供大专院校化工类及相关专业的师生、从事化工工作的工程技术人员参考，同时亦可作为化工原理课程硕士研究生入学考试辅导用书。

本书由福建农林大学教师编写，第一章由陈礼辉、廖益强、林启模编写，第二章和第三章由卢泽湘、林启模编写，第四章由谭非、林启模编写，第五章、第六章和第七章由廖益强、林启模编写，第八章和第九章和第十章由陈彦、林启模编写。全书由陈礼辉统稿。

由于编者水平有限，书中难免有不妥之处，敬请读者批评指正。

编 者

2015年5月于福建农林大学

前 言

第一章 流体流动	(1)
一、教学基本要求	(1)
二、重点内容	(1)
(一) 液体的密度	(1)
(二) 流体静力学基本方程式	(2)
(三) 水平管路上液体压差计读数与两测压面间压强差的关系	(2)
(四) 流体的平均速率 (简称速度)、体积流量、质量流量及质量 流速间的关系	(3)
(五) 定态条件下流体的连续性方程	(3)
(六) 定态条件下的伯努利方程	(3)
(七) 输送机械的轴功率	(4)
(八) 牛顿黏性定律	(4)
(九) 流体在圆形管内流过时的摩擦阻力	(5)
(十) 流体在非圆开管内流过时的摩擦阻力	(6)
(十一) 支管路	(7)
(十二) 并联管路	(7)
(十三) 流速、流量的测量	(7)
三、知识点关联图	(9)
四、习题解答	(10)
五、思考题	(25)
六、符号表	(29)
第二章 流体输送机械	(31)
一、教学基本要求	(31)
二、重点内容	(31)
(一) 离心泵的理论压头与实际压头	(31)
(二) 离心泵的主要性能参数	(32)

(三) 离心泵的特性曲线	(32)
(四) 离心泵的安装高度	(32)
(五) 离心通风机	(33)
(六) 往复压缩机有关计算式	(33)
(七) 余隙及容积系数	(34)
(八) 理论吸气量 V'_{min}	(34)
(九) 多级绝热压缩功 \overline{W}_i	(34)
三、知识点关联图	(35)
四、习题解答	(36)
五、思考题	(43)
六、符号表	(45)
第三章 机械分离	(47)
一、教学基本要求	(47)
二、重点内容	(47)
(一) 离心沉降	(47)
(二) 颗粒的特性	(48)
(三) 降尘室	(48)
(四) 离心沉降	(48)
(五) 旋风分离器性能	(48)
(六) 过滤	(49)
三、知识点关联图	(52)
四、习题解答	(53)
五、思考题	(64)
六、符号表	(66)
第四章 传 热	(68)
一、教学基本要求	(68)
二、重点内容	(68)
(一) 热传导	(68)
(二) 对流传热	(69)
(三) 对流传热系数经验式	(70)
(四) 两流体间的热量传递	(72)
三、知识点关联图	(74)
四、习题解答	(75)
五、思考题	(97)
六、符号表	(99)

第五章 蒸 发	(101)
一、教学基本要求	(101)
二、重点内容	(101)
(一) 单效蒸发	(101)
(二) 多效蒸发	(103)
三、知识点关联图	(104)
四、习题解答	(105)
五、思考题	(110)
六、符号表	(112)
第六章 吸 收	(113)
一、教学基本要求	(113)
二、重点内容	(113)
(一) 气相组成 (即浓度) 的表示方法及其换算	(113)
(二) 液相组成的表示方法及其换算	(114)
(三) 吸收操作中的相平衡关系	(114)
(四) 分子扩散的传质速率方程式	(115)
(五) 吸收速率方程式	(116)
(六) 吸收塔的操作线方程	(117)
(七) 最小液气比和适宜液气比	(117)
(八) 填料吸收塔塔径	(117)
(九) 填料层高度	(117)
三、知识点关联图	(119)
四、习题解答	(120)
五、思考题	(134)
六、符号表	(139)
第七章 精 馏	(141)
一、教学基本要求	(141)
二、重点内容	(141)
(一) 双组分溶液的汽液平衡关系	(141)
(二) 平衡蒸馏和简单蒸馏	(142)
(三) 连续精馏塔物料衡算	(143)
(四) 连续精馏塔热量衡算	(144)
(五) 最小回流比与适宜回流比	(145)
(六) 连续精馏塔理论板层数的计算	(145)
(七) 板效率和实际塔板数	(146)

三、知识点关联图	(147)
四、习题解答	(148)
五、思考题	(161)
六、符号表	(164)
第八章 气液传质设备	(165)
一、教学基本要求	(165)
二、重点内容	(165)
(一) 板式塔基本概念	(165)
(二) 塔板效率表示法	(166)
(三) 浮阀塔工艺尺寸计算	(167)
(四) 浮阀塔板的流体力学验算	(169)
(五) 浮阀塔板的负荷性能图	(169)
(六) 填料塔	(170)
三、知识点关联图	(171)
四、习题解答	(172)
五、思考题	(182)
六、符号表	(183)
第九章 萃 取	(185)
一、教学基本要求	(185)
二、重点内容	(185)
(一) 萃取基本概念	(185)
(二) 主要计算要点	(186)
(三) 萃取设备	(187)
三、知识点关联图	(189)
四、习题解答	(190)
五、思考题	(201)
六、符号表	(203)
第十章 干 燥	(204)
一、教学基本要求	(204)
二、重点内容	(204)
(一) 湿空气的性质	(204)
(二) 湿空气温度	(206)
(三) 空气的湿度图	(208)
(四) 对流干燥的传热与传质过程	(208)
(五) 空气干燥器的物料衡算	(208)

(六) 空气干燥器的热量衡算	(209)
(七) 干燥过程的计算及图示	(211)
(八) 干燥器的热效率	(212)
(九) 水分在空气与物料间的平衡关系	(212)
(十) 恒定干燥条件下的干燥速率	(213)
(十一) 恒速干燥阶段的干燥时间的计算	(214)
(十二) 降速干燥阶段的干燥时间计算	(214)
三、知识点关联图	(215)
四、习题解答	(216)
五、思考题	(232)
六、符号表	(233)
参考文献	(234)

第一章 流体流动

一、教学基本要求

本章主要涉及质量守恒定律、动量守恒定律、能量守恒定律在流体流动现象上的应用。通过学习，能够熟练应用流动流体的基本规律解释流体在管道中流动的现象，并能够熟练地计算和设计简单管路，定性分析复杂管路。

本章应掌握静止流体的基本方程、流动流体的连续性方程、流动流体的能量守恒方程及其应用；掌握牛顿黏性定律、管路阻力计算方法和流体流动类型的判断。熟悉流体的黏度、体积流量、质量流量、流体在管路中形成的边界层及边界层分离等基本概念；了解量纲分析方法、试差法等工程方法，流量测量的基本原理、常用流量计的基本构造及使用方法。重点是流体流动的机械能守恒方程及其应用，难点是应用能量守恒定律计算复杂管路。主要内容包括以下几个方面：

- 流体静力学方程及其应用；
- 机械能守恒方程及其应用；
- 流体流动的基本现象；
- 管路阻力的计算及定性分析。

二、重点内容

(一) 液体的密度

1. 理想气体的密度

除从手册中可以查到理想气体的密度外，还可用式(1-1)或式(1-2)计算所需状态下纯气体的密度。

$$\rho = \rho_0 \frac{T_0}{T} \frac{p}{p_0} = \frac{M}{22.4} \frac{T_0}{T} \frac{p}{p_0} \quad (1-1)$$

及

$$\rho = \frac{pM}{RT} \quad (1-2)$$

式中： ρ ——密度， $\text{kg} \cdot \text{m}^{-3}$ ；

M ——相对分子质量， $\text{kg} \cdot \text{kmol}^{-1}$ ；

p ——绝对压强，Pa；

T ——开尔文温度，K；

R ——气体通用常， $R = 8.314 \times 10^3 \text{ J} \cdot \text{kmol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$ ；

下标0——标准状态。

若以混合气体的平均相对分子质量 M_m 代替上二式中纯气体的相对分子质量

M , 则可以算出混合气体的平均密度 ρ_m 。混合气体的平均相对分子量计算式为:

$$M_m = M_1 y_1 + M_2 y_2 + \cdots + M_n y_n \quad (1-3)$$

式中: y ——组分在混合气体中的摩尔分数;

下标 m ——表示平均, 下标 1, 2, \cdots , n 为组分序号。

气体具有可压缩性、膨胀性, 其密度随温度、压强而变化。因此, 对气体密度数值必须标明其所处状态。

2. 液体的密度

从手册中只能查到纯液体的密度。混合液体的密度可用近似方法求得。若各组分在混合前、后体积没有变化, 则混合液体密度可用式(1-4)求算:

$$\frac{1}{\rho_m} = \frac{\alpha_1}{\rho_1} + \frac{\alpha_2}{\rho_2} + \cdots + \frac{\alpha_n}{\rho_n} \quad (1-4)$$

式中: α ——组分在混合液体中的质量分数。

液体为不可压缩流体, 在工程计算中常将液体的密度视为常数。

(二) 流体静力学基本方程式

$$p = p_0 + \rho gh \quad (1-5)$$

式中: h ——液柱高度, m;

g ——重力加速度, $\text{m} \cdot \text{s}^{-2}$;

p_0 、 p ——分别为 $h=0$ 及 $h=h$ 处的流体压强, Pa。

(三) 水平管路上液体压差计读数与两测压面间压强差的关系

1. 普通 U 管压差计

$$p_1 - p_2 = gR(\rho_A - \rho) \quad (1-6)$$

式中: p_1 、 p_2 ——分别为两测压面上的压强, Pa;

R ——压差计上指示剂读数, m;

ρ_A 、 ρ ——分别为指示剂及被测流体的密度, $\text{kg} \cdot \text{m}^{-3}$ 。

若被测量的流体是气体, 则因 $\rho_A \gg \rho$, 式(1-6)简化为:

$$p_1 - p_2 = gR\rho_A \quad (1-6a)$$

2. 微压差计

$$p_1 - p_2 = (\rho_A - \rho_C)gR + (\rho_C - \rho)gR' \quad (1-7)$$

式中: ρ_C ——指示剂 C 的密度, $\text{kg} \cdot \text{m}^{-3}$;

R ——指示剂 A 的读数, m;

R' ——指示剂 C 的读数, m;

其他符号与前同。

一般微差压差计用于测量气体的压强差, 由于 $\rho_C \gg \rho$, 故式(1-7)可以简化为:

$$p_1 - p_2 \approx (\rho_A - \rho_C)gR + \rho_C gR' \quad (1-7a)$$

指示剂 C 的读数 R' 往往很小, 式(1-7a)又可以简化为:

$$p_1 - p_2 \approx (\rho_A - \rho_C)gR \quad (1-7b)$$

在应用式(1-6)、式(1-7)时须特别注意以下几点:

- 使用条件是连续的、均质的绝对静止的流体;
- 水平面即为等压面。

牢记以上两点,可以找到适当的等压面,然后再应用静力学方程,就可以解决压力、压差的测量,液位的测量及液封高度等静力学计算问题。

(四)流体的平均速率(简称速度)、体积流量、质量流量及质量流速间的关系

$$V_s = Au \quad (1-8)$$

$$m_s = V_s \rho = Au\rho \quad (1-9)$$

$$G = \frac{m_s}{A} = u\rho \quad (1-10)$$

式中: V_s ——流体的体积流量, $\text{m}^3 \cdot \text{s}^{-1}$;

u ——流体的速度, $\text{m} \cdot \text{s}^{-1}$;

A ——流道的截面积, m^2 ;

G ——流体的质量流速, $\text{kg} \cdot \text{m}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}$ 。

式(1-8)可改写为:

$$d = \sqrt{\frac{4V_s}{\pi u}} \quad (1-11)$$

式中: d ——流道或塔设备的直径, m 。

式(1-11)为设计圆形管道或塔设备直径的基本公式。

某些流体在管道中的流速范围可查各种版本的化工原理教材。

(五)定态条件下流体的连续性方程

在定态条件下,单位时间内通过流道任一截面的质量流量相等,即:

$$m_{s1} = m_{s2} = \cdots = m_{sn} = m = \text{常数} \quad (1-12)$$

式(1-12)称为定态条件下流体的连续性方程,也可以改写成:

$$u_1 \rho_1 A_1 = u_2 \rho_2 A_2 = \cdots = u_n \rho_n A_n = u\rho A = \text{常数} \quad (1-12a)$$

对不可压缩流体,密度 ρ 为常数,即:

$$u_1 A_1 = u_2 A_2 = \cdots = u_n A_n = uA = \text{常数} \quad (1-12b)$$

若输送管道的截面积没有变化, A 为常数,则:

$$u_1 = u_2 = \cdots = u_n = u = \text{常数} \quad (1-12c)$$

式(1-12a)、式(1-12b)及式(1-12c)是式(1-12)的引申,习惯上也称之为流体连续性方程。

(六)定态条件下的伯努利方程

以 1 kg 质量的理想液体为基准时的伯努利方程式为:

$$gz_1 + \frac{u_1^2}{2} + \frac{p_1}{\rho} = gz_2 + \frac{u_2^2}{2} + \frac{p_2}{\rho} \quad (1-13)$$

式中： z_1 、 z_2 ——分别为 1-1' 及 2-2' 截面与参考水平面间的垂直距离，m。

对实际流体式(1-13)应修正为：

$$gz_1 + \frac{u_1^2}{2} + \frac{p_1}{\rho} = gz_2 + \frac{u_2^2}{2} + \frac{p_2}{\rho} + \sum w_f \quad (1-13a)$$

式中： $\sum w_f$ ——1 kg 液体由 1-1' 面流到 2-2' 面的过程中共消耗的能量，称为摩擦阻力或流动阻力， $J \cdot kg^{-1}$ 。

若流动过程中采用输送机械，则式(1-13a)应修正为：

$$gz_1 + \frac{u_1^2}{2} + \frac{p_1}{\rho} + w_e = gz_2 + \frac{u_2^2}{2} + \frac{p_2}{\rho} + \sum w_f \quad (1-13b)$$

$$w_e = g\Delta z + \frac{\Delta u^2}{2} + \frac{\Delta p}{\rho} + \sum w_f \quad (1-13c)$$

式中： w_e ——流动过程中，1 kg 液体从输送机械获得的能量，称为有效功或净功， $J \cdot kg^{-1}$ 。

(七) 输送机械的轴功率

$$N = \frac{N_e}{\eta} = \frac{w_e m_s}{\eta} \quad (1-14)$$

式中： N_e ——单位时间内流体从输送机械获得的能量，称为有效功率， $J \cdot s^{-1}$ 或 W；

N ——单位时间输送机械向流体提供的能量，转轴消耗的能量，称为轴功率， $J \cdot s^{-1}$ 或 W；

η ——输送机械总效率。

(八) 牛顿黏性定律

流体在圆管内流过时，可视为被分割成无数极薄的圆筒向前运动，中心速度最大，近管壁处速度为零。圆筒间彼此相互的作用力称为内摩擦力，单位接触面积上的内摩擦力称为剪应力，它的表达式为：

$$\tau = \pm \mu \frac{du}{dy} \quad (1-15)$$

式中： τ ——剪应力，Pa；

$\frac{du}{dy}$ ——在与流动方向相垂直的 y 方向上流过的速度变化率，称为速度梯度， $m \cdot s^{-2}$ ；

μ ——比例系数，简称黏度， $Pa \cdot s$ 。

式(1-15)称为牛顿黏性定律。

黏度是液体的物理性质之一，其值由实验测定。工程计算中除了极高和极低的压强外，可以不考虑压强对气体黏度的影响，液体的黏度基本不随压强而变化。

(九) 流体在圆形管内流过时的摩擦阻力

流体在圆管内的摩擦阻力

$$\sum w_f = w_{f,直} + w_{f,局} \quad (1-16)$$

式中: $\sum w_f$ ——流动过程中的总摩擦阻力, $J \cdot kg^{-1}$;

$w_{f,直}$ ——流经直管的摩擦阻力, $J \cdot kg^{-1}$;

$w_{f,局}$ ——流经管件等局部位置的摩擦阻力, $J \cdot kg^{-1}$ 。

习惯上常用压强降表示摩擦阻力:

$$\sum w_f = \frac{\Delta p_f}{\rho} \quad (1-17)$$

或

$$\Delta p_f = \rho \sum w_f \quad (1-17a)$$

式中: Δp_f ——因克服摩擦阻力而引起的压强降低的值, 简称压强降, Pa。

1. 直管摩擦阻力

从理论上可以推导出

$$w_f = \lambda \frac{l}{d} \frac{u^2}{2} \quad (1-18)$$

或

$$\Delta p_f = \rho w_f = \lambda \frac{l}{d} \frac{\rho u^2}{2} \quad (1-18a)$$

式中: λ ——摩擦系数, 无因次;

l ——直管长度, m。

上二式称为范宁 (Fanning) 公式, 是计算直管摩擦阻力的基本公式。

摩擦系数 λ 与流动类型有关。

(1) 层流 ($Re \leq 2000$) 可以从理论上推导出:

$$\Delta p_f = \frac{32\mu l u}{d^2} \quad (1-19)$$

式(1-19)称为哈根 (Hagon) - 泊谟叶 (Poiseuille) 公式。与式(1-18a)相比知:

$$\lambda = \frac{64\mu}{d\rho u} = \frac{64}{Re} \quad (1-20)$$

式中: Re ——雷诺准数, 无因次。

(2) 湍流 ($Re \geq 4000$) 湍流情况比较复杂, 目前只能用半经验半理论的方法来处理数据, 整理出摩擦系数的经验公式或绘出关系曲线。

① 经验公式

光滑管: 柏拉修斯 (Blasius) 公式

$$\lambda = \frac{0.3164}{Re^{0.25}} \quad (1-21)$$

式(1-21)适用范围为 $Re = 5 \times 10^3 \sim 1 \times 10^5$ 。

顾毓珍公式

$$\lambda = 0.0056 + \frac{0.500}{Re^{0.32}} \quad (1-22)$$

式(1-22)适用范围为 $Re = 3 \times 10^3 \sim 3 \times 10^6$ 。

粗糙管：顾毓珍公式

$$\lambda = 0.01227 + \frac{0.7543}{Re^{0.38}} \quad (1-23)$$

式(1-23)适用范围为 $Re = 3 \times 10^3 \sim 3 \times 10^6$ 。

②关系曲线：已制成摩擦系数与雷诺准数、 ε/d (相对粗糙度)间的关系曲线，可查化工原理教材。

2. 局部摩擦阻力

(1)阻力系数法 将局部阻力看作是动能的函数：

$$w_{f,局} = \zeta \frac{u^2}{2} \quad (1-24)$$

式中： ζ ——阻力系数，无因次。

阻力系数由实验测得，可从手册及化工原理教材查到。

(2)当量长度法 将流体流经管件的局部阻力折合相当于流过 l_e 长度的直管阻力，将式(1-18)及式(1-18a)中的 l 换成 l_e ，即可算出局部阻力 $w_{f,局}$ 或局部压强降 $\Delta p_{f,局}$ 。

$$w_{f,局} = \lambda \frac{l_e}{d} \frac{u^2}{2} \quad (1-25a)$$

或

$$\Delta p_{f,局} = \rho w_{f,局} = \lambda \frac{l_e}{d} \frac{\rho u^2}{2} \quad (1-25b)$$

式中： l_e ——管件的当量长度，m。 l_e 可从手册或化工原理教材中查到。

(十) 流体在非圆开管内流过时的摩擦阻力

前面求圆形管内摩擦阻力各式中的圆管直径 d 换以当量直径 d_e ，即可用以求出非圆形管内的相应阻力，但不能用当量直径来计算流体通过的截面积、流量和流速。当量直径的计算式为：

$$d_e = 4 r_H \quad (1-26)$$

而 $r_H = \frac{\text{流通截面积}}{\text{润湿周边}}$

当量直径用于计算湍流时的阻力较可靠；用于矩形管时，长与宽之比不能超过 3:1；对环形截面积时其可靠性较差；层流时用当量直径计算阻力的误差更大。当必须采用式(1-24)时，除式(1-18)及式(1-18a)中的 d 换以 d_e 外，还需将式(1-20)修正为：

$$\lambda = \frac{C}{Re} \quad (1-27)$$