

高校经典教材同步辅导丛书

配套高教版·孙训方 方孝淑 关来泰编

九章丛书

材料力学 II

第五版

同步辅导及习题全解

主 编 郭维林 刘东星

- ◆ 知识点窍 ◆ 逻辑推理 ◆ 习题全解
- ◆ 全真考题 ◆ 名师执笔 ◆ 题型归类



中国水利水电出版社
www.waterpub.com.cn

新版

高校经典教材同步辅导丛书

材料力学II（第五版） 同步辅导及习题全解

主 编 郭维林 刘东星



中国水利水电出版社
www.waterpub.com.cn

内容提要

本书是与高等教育出版社出版,孙训方、方孝淑、关来泰编的《材料力学II》(第五版)一书配套的同步辅导书。

本书共有7章,分别介绍弯曲问题的进一步研究、考虑材料塑性的极限分析、能量法、压杆稳定问题的进一步研究、应变分析和电阻应变计法基础、动荷载和交变应力、材料力学性能的进一步研究。本书按教材内容安排全书结构,针对各章习题给出详细解答,思路清晰,逻辑性强,循序渐进地帮助读者分析并解决问题,内容详尽,简明易懂。

本书可作为高等学校土建、水利类各专业及相关工程技术人员的参考书,也可作为自学者的辅导书及教师的教学参考书。

图书在版编目(CIP)数据

材料力学(第五版)同步辅导及习题全解. 2 / 郭维林, 刘东星主编. — 北京: 中国水利水电出版社, 2010. 8

(高校经典教材同步辅导丛书)

ISBN 978-7-5084-7744-2

I. ①材… II. ①郭… ②刘… III. ①材料力学—高等学校—教学参考资料 IV. ①TB301

中国版本图书馆CIP数据核字(2010)第149917号

策划编辑: 杨庆川 责任编辑: 宋俊娥 封面设计: 李佳

书 名	高校经典教材同步辅导丛书 材料力学II(第五版)同步辅导及习题全解
作 者	主 编 郭维林 刘东星
出版发行	中国水利水电出版社 (北京市海淀区玉渊潭南路1号D座 100038) 网址: www.waterpub.com.cn E-mail: mchannel@263.net(万水) sales@waterpub.com.cn
经 售	电话: (010) 68367658(营销中心)、82562819(万水) 全国各地新华书店和相关出版物销售网点
排 版	北京万水电子信息有限公司
印 刷	北京市梦宇印务有限公司
规 格	170mm×227mm 16开本 8.25印张 194千字
版 次	2010年8月第1版 2010年8月第1次印刷
印 数	0001—5000册
定 价	11.80元

凡购买我社图书,如有缺页、倒页、脱页的,本社营销中心负责调换

版权所有·侵权必究

编 委 会

(排名不分先后)

程丽园	李国哲	陈有志	苏昭平
郑利伟	罗彦辉	邢艳伟	范家畅
孙立群	李云龙	刘 岩	崔永君
高泽全	于克夫	尹泉生	林国栋
黄 河	李思琦	刘 闯	侯朝阳

前 言

材料力学一直是大专院校土建和水利类专业学生的必修课程，其内容随着土建和水利类技术的发展而日趋丰富。这就产生了一个矛盾：一方面学生因所修课程越来越多而导致课外时间减少；另一方面因技术的进步又要求学生去了解比以前更多的知识。

本书正是为了解决这一矛盾而精心编写的。

作为与孙训方、方孝淑、关来泰编的教材《材料力学Ⅱ》（第五版）同步配套的习题全程辅导书，本书对教材中的思考题和课后习题进行详细解答，帮助学生提高分析问题、解决问题的能力。

教材中课后习题丰富、层次多样，本书从多个角度帮助学生理解基本概念和基本理论，促使其掌握基本解题方法。除了有传统辅导书的解题过程外，本书主要有以下特点：概念清晰、步骤完整、数据准确、附图齐全，在解题思路和解题技巧上进行精练分析和引导，巩固所学知识，达到举一反三的效果。

本书可供使用孙训方、方孝淑、关来泰编的《材料力学Ⅱ》（第五版）教材的学生和教师参考，并可作为使用其他教材的读者或考研者的参考书。

由于编者水平有限及时间仓促，不妥之处在所难免。希望读者不吝批评、指正。

编者

2010年8月

目 录

第一章 弯曲问题的进一步研究	1
思考题详解	1
习题详解	2
第二章 考虑材料塑性的极限分析	13
思考题详解	13
习题详解	15
第三章 能量法	27
思考题详解	27
习题详解	33
第四章 压杆稳定问题的进一步研究	75
思考题详解	75
习题详解	77
第五章 应变分析·电阻应变计法基础	90
思考题详解	90
习题详解	93
第六章 动荷载·交变应力	103
思考题详解	103
习题详解	107
第七章 材料力学性能的进一步研究	124
思考题详解	124
习题详解	125

第一章

弯曲问题的进一步研究

思考题详解

1-1 试列出推导非对称纯弯曲梁正应力的普遍公式(1-1)时的变形几何相容条件、物理关系及静力学关系式。

【解题过程】

$$\text{几何相容条件 } \varepsilon = \frac{\eta}{\rho}$$

$$\text{物理关系 } \sigma = E\varepsilon$$

$$\text{静力学关系 } \int_A \sigma dA = F_N = 0$$

$$\int_A z\sigma dA = M_y$$

$$\int_A y\sigma dA = M_z$$

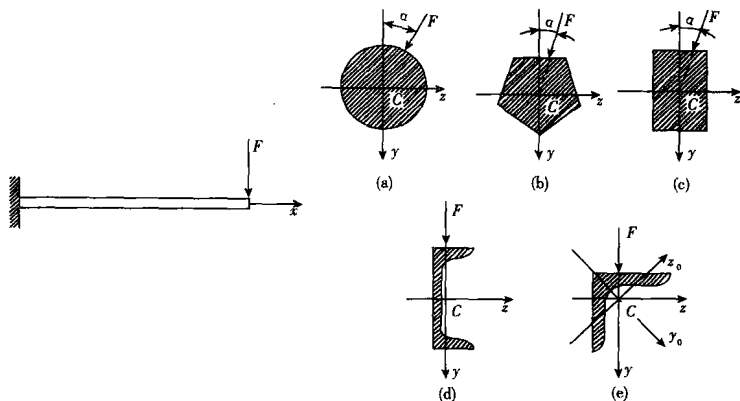
1-2 试问在教材式(1-1)中弯矩分量 M_y 和 M_z 的正负是如何判定的?

【解题过程】 对于外法线与 x 轴正向一致的截面,如弯矩分量 M_y 和 M_z 分别与 y 轴和 z 轴正向一致时, M_y, M_z 为正;反之为负。

1-3 试问梁在非对称弯曲时,如何判定中性轴与 y 轴间夹角 θ 的正负?

【解题过程】 对于外法线与 x 轴正向一致的截面, y 轴到中性轴 $n-n$ 如逆时针转,则夹角 θ 为正;反之为负。

1-4 悬臂梁在自由端承受横向力 F , 梁横截面的形状及横向力作用线的方向分别如图 a、b、c、d、e 所示。试问各梁将发生什么变化?



思考题 1-4 图

【解题过程】 (a)平面弯曲;(b)斜弯曲;(c)斜弯曲;(d)平面弯曲和扭转;(e)斜弯曲和扭转。

1-5 何谓弯曲中心(剪切中心)?试问弯曲中心的位置是否与外力的大小、作用线方向、截面的几何形状,以及材料的物性有关?为什么?

【解题过程】 由同一种材料制成的梁,弯曲中心的位置只与截面的几何形状有关,与外力的大小、作用线方向无关。因为弯曲中心仅决定于剪力作用线的位置,而与其方位及剪力数值无关。

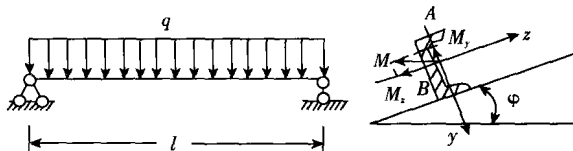
1-6 试问平面大曲率杆纯弯曲时,为何中性层偏于曲杆的内侧?在什么条件下可用直梁的公式作近似计算,并得到足够精确的结果?

【解题过程】 平面大曲率杆纯弯曲时,由于曲杆内侧线段的原长小于外侧线段,因此,由平面假设及纵向线段无挤压的假设,可得距中性轴等距离的内侧边应力大于外侧边应力,而中性轴位置由 $F_N = \int_A \sigma dA = 0$ 确定,于是,中性轴向内侧边移动,即中性层偏于曲杆的内侧。

当曲杆的横截面形心到其内侧边缘的距离 c 小于 $\frac{R_c}{10}$ 时(R_c 是微段曲杆轴线的原始曲率半径),应用直梁弯曲正应力公式作近似计算,得到的结果能满足工程上的精度要求。

习题详解

1-1 习题 1-1 图示截面为 16a 号槽钢的简支梁,跨长 $l = 4.2\text{m}$,受集度为 $q = 2\text{kN/m}$ 的均布荷载作用。梁放在 $\varphi = 20^\circ$ 的斜面上。试确定梁危险截面上 A 点和 B 点处的弯曲正应力。



习题 1-1 图

【解题过程】查教材中,附录Ⅲ型钢规格表,得 16a 号槽钢的截面几何性质

$$b = 63\text{mm}, z_0 = 18\text{mm}, h = 160\text{mm}$$

$$I_y = 73.3\text{cm}^4, I_z = 866.2\text{cm}^4$$

显然,跨中截面为危险截面,该截面上弯矩为

$$\begin{aligned} M_z &= -M\cos\varphi = -\frac{1}{8}ql^2\cos\varphi = -\frac{1}{8} \times 2 \times 10^3\text{N/m} \times (4.2\text{m})^2\cos 20^\circ \\ &= -4\,144\text{N} \cdot \text{m} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} M_y &= -M\sin\varphi = -\frac{1}{8}ql^2\sin\varphi = -\frac{1}{8} \times 20 \times 10^3\text{N/m} \times (4.2\text{m})^2\sin 20^\circ \\ &= -1\,508\text{N} \cdot \text{m} \end{aligned}$$

危险截面上, A 点、B 点坐标分别为

$$y_A = -80\text{mm}, z_A = (b - z_0) = 45\text{mm}, y_B = 80\text{mm}, z_B = -18\text{mm}$$

根据非对称纯弯曲正应力公式,得(注意 $I_{yz} = 0$)

$$\sigma = \frac{M_y(zI_z - yI_{yz}) - M_z(yI_y - zI_{yz})}{I_yI_z - I_{yz}^2} = \frac{M_y}{I_y}z - \frac{M_z}{I_z}y$$

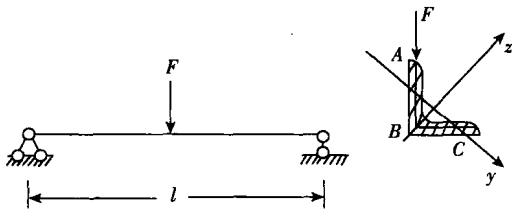
点 A 正应力(最大压应力)

$$\begin{aligned} \sigma_A &= -\frac{1\,508\text{N} \cdot \text{m}}{73.3 \times 10^{-8}\text{m}^4} \times 45 \times 10^{-3}\text{m} + \frac{4\,144\text{N} \cdot \text{m}}{866.2 \times 10^{-8}\text{m}^4} \times (-80 \times 10^{-3}\text{m}) \\ &= -131\text{MPa} \end{aligned}$$

点 B 正应力(最大拉应力)

$$\begin{aligned} \sigma_B &= -\frac{1\,508\text{N} \cdot \text{m}}{73.3 \times 10^{-8}\text{m}^4} \times (-18 \times 10^{-3}\text{m}) + \frac{4\,144\text{N} \cdot \text{m}}{866.2 \times 10^{-8}\text{m}^4} \times 80 \times 10^{-3}\text{m} \\ &= 75.3\text{MPa} \end{aligned}$$

1-2 习题 1-2 图示跨长为 $l = 4\text{m}$ 的简支梁,由 $200\text{mm} \times 200\text{mm} \times 20\text{mm}$ 的等边角钢制成,在梁跨中点受集中力 $F = 25\text{kN}$ 作用。试求最大弯矩截面上 A、B 和 C 点处的正应力。



习题 1-2 图

【解题过程】查教材中,附录Ⅲ型钢规格表,得截面几何性质

$$I_y = 1\,180.04\text{cm}^4, I_z = 4\,554.55\text{cm}^4, I_{yz} = 0$$

$$z_0 = 56.9\text{mm}, b = 200\text{mm}$$

显然跨中截面上弯矩最大,该截面上弯矩为

$$M_y = M_z = -\frac{1}{4}Fl\cos 45^\circ = -\frac{1}{4} \times (25 \times 10^3\text{N}) (4\text{m}) \cos 45^\circ = -17\,678\text{N} \cdot \text{m}$$

根据广义弯曲正应力公式,得

$$\sigma = \frac{M_z}{I_y} z - \frac{M_y}{I_z} y$$

点 A 的正应力

$$y_A = -b \sin 45^\circ = -141.4 \text{ mm}, \quad z_A = b \cos 45^\circ - \sqrt{2} z_0 = 61 \text{ mm}$$

$$\begin{aligned} \sigma_A &= -\frac{17\,678 \text{ N} \cdot \text{m}}{1\,180.04 \times 10^{-8} \text{ m}^4} \times (61 \times 10^{-3} \text{ m}) + \frac{17\,678 \text{ N} \cdot \text{m}}{4\,554.55 \times 10^{-8} \text{ m}^4} \times (-141.4 \times 10^{-3} \text{ m}) \\ &= -146.3 \text{ MPa} \end{aligned}$$

点 B 的正应力

$$y_B = 0, \quad z_B = -\sqrt{2} z_0 = -80.5 \text{ mm}$$

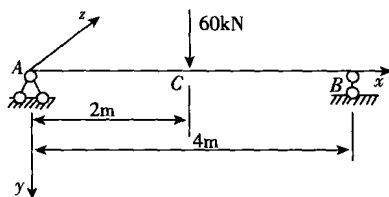
$$\sigma_B = -\frac{17\,678 \text{ N} \cdot \text{m}}{1\,180.04 \times 10^{-8} \text{ m}^4} \times (-80.5 \times 10^{-3} \text{ m}) = 120.6 \text{ MPa}$$

点 C 的正应力

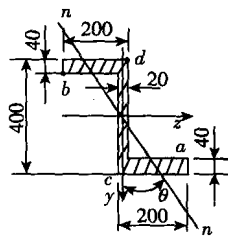
$$y_C = b \sin 45^\circ = 141.4 \text{ mm}, \quad z_C = b \cos 45^\circ - \sqrt{2} z_0 = 61 \text{ mm}$$

$$\begin{aligned} \sigma_C &= -\frac{17\,678 \text{ N} \cdot \text{m}}{1\,180.04 \times 10^{-8} \text{ m}^4} \times (61 \times 10^{-3} \text{ m}) + \frac{17\,678 \text{ N} \cdot \text{m}}{4\,554.55 \times 10^{-8} \text{ m}^4} \times (141.4 \times 10^{-3} \text{ m}) \\ &= -36.5 \text{ MPa} \end{aligned}$$

1-3 Z 形截面简支梁在跨中受一集中力作用,如习题 1-3 图所示。已知该截面对通过截面形心的一对相互垂直的轴 y, z 的惯性矩和惯性积分别为 $I_z = 5.75 \times 10^{-4} \text{ m}^4$, $I_y = 1.83 \times 10^{-4} \text{ m}^4$ 和 $I_{yz} = 2.59 \times 10^{-4} \text{ m}^4$ 。试求梁的最大正应力。



(a)



(b)

习题 1-3 图

【解题过程】 跨中 C 截面上弯矩为

$$M_y = 0, \quad M_z = -\frac{1}{4} Fl = -\frac{1}{4} (60 \text{ kN}) (4 \text{ m}) = -60 \text{ kN} \cdot \text{m}$$

C 截面上中性轴 $n-n$ 与 y 轴的夹角 θ

$$\tan \theta = \frac{M_z I_y + M_y I_{yz}}{M_y I_z + M_z I_{yz}} = \frac{I_{yz}}{I_z} = \frac{2.59 \times 10^{-4} \text{ m}^4}{5.75 \times 10^{-4} \text{ m}^4} = 0.45$$

$$\theta = 35.24^\circ$$

中性轴 $n-n$ 位置如习题 1-5 图(b)所示。可见,截面上 a, b, c, d 点的正应力都可能是最大,但只需

计算 a, c 两点的应力。广义弯曲正应力公式(注意 $M_y = 0$)

$$\sigma = -\frac{M_z(yI_y - zI_{yz})}{I_y I_z - I_{yz}^2}$$

则 a, c 二点上的应力

$$\begin{aligned}\sigma_a &= -\frac{-60 \times 10^3 \text{ N} \cdot \text{m} [(0.16 \text{ m})(1.83 \times 10^{-4} \text{ m}^4) - (0.19 \text{ m})(2.59 \times 10^{-4} \text{ m}^4)]}{(1.83 \times 10^{-4} \text{ m}^4)(5.75 \times 10^{-4} \text{ m}^4) - (2.59 \times 10^{-4} \text{ m}^4)^2} \\ &= -31.3 \text{ MPa}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\sigma_c &= -\frac{-60 \times 10^3 \text{ N} \cdot \text{m} [(0.2 \text{ m})(1.83 \times 10^{-4} \text{ m}^4) - (0.01 \text{ m})(2.59 \times 10^{-4} \text{ m}^4)]}{(1.83 \times 10^{-4} \text{ m}^4)(5.75 \times 10^{-4} \text{ m}^4) - (2.59 \times 10^{-4} \text{ m}^4)^2} \\ &= -61.6 \text{ MPa}\end{aligned}$$

所以梁横截面上的最大正应力为

$$\sigma_{\max} = \sigma_c = 61.6 \text{ MPa}$$

1-4 由两种材料制成的矩形截面组合梁,如习题 1-4 图(a)所示。在对称纯弯曲时横截面上的弯矩为 M ,其中性轴位置由图(a)中的 y_n 定出,试证明:

(1) 中性轴位置 y_n 为

$$y_n = \frac{E_1 A_1 y_{c1} + E_2 A_2 y_{c2}}{E_1 A_1 + E_2 A_2}$$

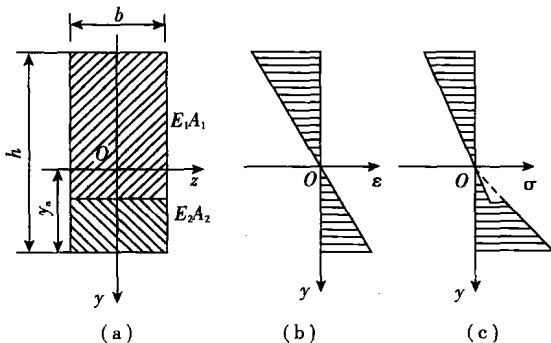
(2) 中性层曲率为

$$\frac{1}{\rho} = \frac{M}{E_1 I_{x1} + E_2 I_{x2}}$$

(3) 弯曲正应力为

$$\sigma_i = \frac{M E_i y}{E_1 I_{x1} + E_2 I_{x2}} \quad (i=1, 2)$$

上述各式中, $E_1, E_2; A_1, A_2; y_{c1}, y_{c2}; I_{x1}, I_{x2}$ 分别为材料 1 和材料 2 的弹性模量、截面面积、截面形心到横截面底边的距离、截面对中性轴的惯性矩。 y 为所求点的坐标。



习题 1-4 图

【解题过程】 梁受对称纯弯曲,横截面上的弯矩为 M 。这里平面假设和单轴应力假设均成立,所以沿梁的截面高度,应变按线性规律变化,如习题 1-4 图(b)所示。

$$\varepsilon = \frac{\gamma}{\rho}$$

利用单轴应力状态下的胡克定律,两种材料内的弯曲正应力分别为

$$\begin{cases} \sigma_1 = E_1 \frac{\gamma}{\rho} \\ \sigma_2 = E_2 \frac{\gamma}{\rho} \end{cases} \quad (1)$$

正应力沿截面高度的变化规律如习题 1-4 图(c)所示。

由横截面上应力的合成等于内力的静力学关系,即得

$$\int_{A_1} \sigma_1 dA_1 + \int_{A_2} \sigma_2 dA_2 = F_N = 0 \quad (2)$$

$$\int_{A_1} \gamma \sigma_1 dA_1 + \int_{A_2} \gamma \sigma_2 dA_2 = M \quad (3)$$

将(1)式代入(2)式,得 $E_1 \int_{A_1} \gamma dA_1 + E_2 \int_{A_2} \gamma dA_2 = 0$

即 $E_1 A_1 (\gamma_{C1} - \gamma_n) + E_2 A_2 (\gamma_{C2} - \gamma_n) = 0$

所以中性轴的位置为 $\gamma_n = \frac{E_1 A_1 \gamma_{C1} + E_2 A_2 \gamma_{C2}}{E_1 A_1 + E_2 A_2}$

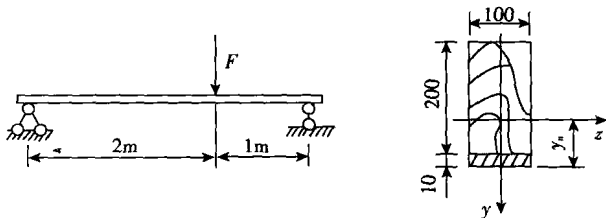
将(1)式代入(3)式,得 $\frac{E_1}{\rho} \int_{A_1} \gamma^2 dA_1 + \frac{E_2}{\rho} \int_{A_2} \gamma^2 dA_2 = M$

即 $\frac{E_1 I_{z1}}{\rho} + \frac{E_2 I_{z2}}{\rho} = M$

所以中性层的曲率为 $\frac{1}{\rho} = \frac{M}{E_1 I_{z1} + E_2 I_{z2}}$

将上式代入(1)式,得弯曲正应力为 $\sigma_i = \frac{ME_i \gamma}{E_1 I_{z1} + E_2 I_{z2}} (i=1,2)$

1-5 一用钢板加固的木梁承受集中荷载 $F=30\text{kN}$,如习题 1-5 图所示。钢和木材的弹性模量分别为 $E_s=200\text{GPa}$ 及 $E_w=10\text{GPa}$,试求危险截面上钢和木材部分的最大弯曲正应力。



习题 1-5 图

【解题过程】 梁的危险截面为集中力 F 作用处,其弯矩为

$$\begin{aligned} M_{\max} &= \frac{1}{3} F \times (2\text{m}) \\ &= \frac{1}{3} \times (30\text{kN}) (2\text{m}) \end{aligned}$$

$$= 20 \text{ kN} \cdot \text{m}$$

利用习题 1-6 的计算结果,确定中性轴的位置

$$\begin{aligned} y_n &= \frac{E_w A_1 y_{G1} + E_s A_2 y_{G2}}{E_w A_1 + E_s A_2} \\ &= \frac{(10 \times 10^9 \text{ Pa})(0.1 \times 0.2 \text{ m}^2)(0.11 \text{ m}) + (200 \times 10^9 \text{ Pa})(0.1 \times 0.01 \text{ m}^2)(0.005 \text{ m})}{(10 \times 10^9 \text{ Pa})(0.1 \times 0.2 \text{ m}^2) + (200 \times 10^9 \text{ Pa})(0.1 \times 0.01 \text{ m}^2)} \\ &= 57.5 \times 10^{-3} \text{ m} \\ &= 57.5 \text{ mm} \end{aligned}$$

截面的几何性质

$$\begin{aligned} I_{z1} &= \frac{1}{12} \times (0.1 \text{ m})(0.2 \text{ m})^3 + (0.1 \text{ m} \times 0.2 \text{ m})(0.11 \text{ m} - 0.0575 \text{ m})^2 \\ &= 1.218 \times 10^{-4} \text{ m}^4 \\ I_{z2} &= \frac{1}{12} \times (0.1 \text{ m})(0.01 \text{ m})^3 + (0.1 \text{ m} \times 0.01 \text{ m})(0.0575 \text{ m} - 0.005 \text{ m})^2 \\ &= 2.764 \times 10^{-6} \text{ m}^4 \\ E_w I_{z1} + E_s I_{z2} &= (10 \times 10^9 \text{ Pa})(1.218 \times 10^{-4} \text{ m}^4) + (200 \times 10^9 \text{ Pa})(2.764 \times 10^{-6} \text{ m}^4) \\ &= 1.771 \times 10^6 \text{ N} \cdot \text{m}^2 \end{aligned}$$

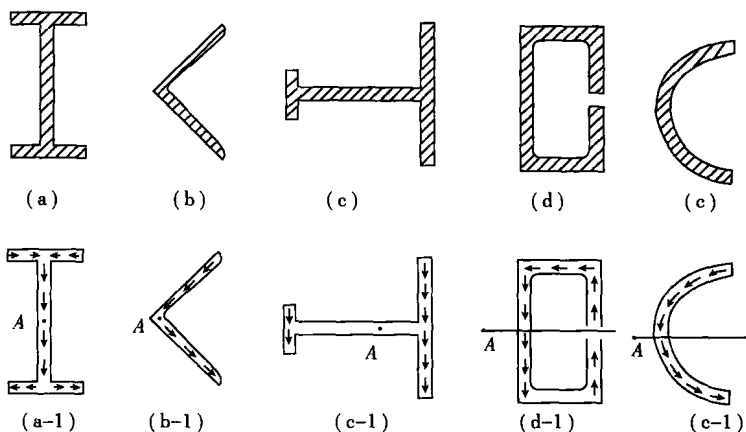
钢材部分的最大弯曲正应力

$$\begin{aligned} \sigma_{s\max} &= \frac{M_{\max} E_s y_n}{E_w I_{z1} + E_s I_{z2}} \\ &= \frac{(20 \times 10^3 \text{ N} \cdot \text{m})(200 \times 10^9 \text{ Pa})(57.5 \times 10^{-3} \text{ m})}{1.771 \times 10^6 \text{ N} \cdot \text{m}^2} \\ &= 130 \text{ MPa} \end{aligned}$$

木材部分的最大弯曲正应力

$$\begin{aligned} \sigma_{w\max} &= \frac{M_{\max} E_w (0.21 \text{ m} - y_n)}{E_w I_{z1} + E_s I_{z2}} \\ &= \frac{(20 \times 10^3 \text{ N} \cdot \text{m})(10 \times 10^9 \text{ Pa})(0.21 \text{ m} - 57.5 \times 10^{-3} \text{ m})}{1.771 \times 10^6 \text{ N} \cdot \text{m}^2} \\ &= 17.2 \text{ MPa} \end{aligned}$$

1-6 试判断习题 1-6 图(a)~(e)所示各截面的弯曲中心的大致位置。若图示横截面上的剪力 F_s 指向向下,试画出这些截面上的切应力的指向。



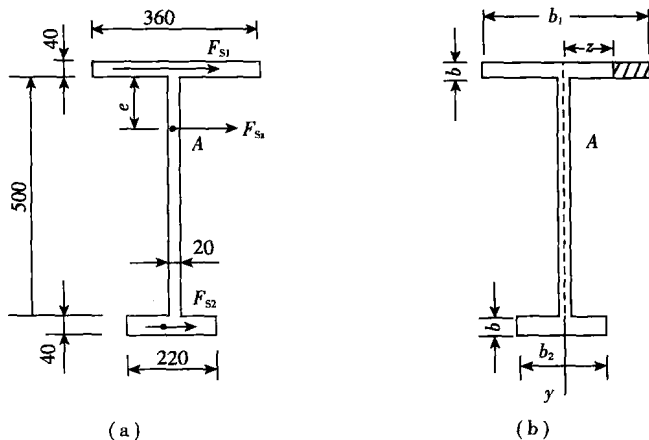
习题 1-6 图

【解题过程】 弯曲中心为截面内切应力所构成的合力的作用点,故弯曲中心 A 必位于:

- (1) 横截面的对称轴上,或截面的反对称点处。
- (2) 横截面具有两根对称轴,两对称轴的交点。
- (3) 由两个狭长矩形组成的截面,两狭长矩形中线的交点。

习题 1-6 图(a),(b),(c),(d),(e)各截面的切应力方向和弯曲中心 A 的大致位置如习题 1-8 图(a-1),(b-1),(c-1),(d-1),(e-1)所示。

1-7 试确定习题 1-7 图(a)所示薄壁截面的弯曲中心 A 的位置。



习题 1-7 图

【解题过程】 设点 A 为弯曲中心。

上翼缘的切应力

$$\tau_1 = \frac{F_{sz} S_y^*}{I_y b} = \frac{F_{sz} \cdot b \left(\frac{b_1}{2} - z \right) \frac{1}{2} \left(\frac{b_1}{2} + z \right)}{I_y \cdot b} = \frac{F_{sz} \left(\frac{1}{4} b_1^2 - z^2 \right)}{2I_y}$$

上翼缘的切应力的合力

$$F_{s1} = 2 \int_0^{\frac{b_1}{2}} \tau_1 b dz = \frac{F_{sz}}{I_y} \int_0^{\frac{b_1}{2}} b \left(\frac{1}{4} b_1^2 - z^2 \right) dz = \frac{F_{sz} b b_1^3}{12I_y}$$

下翼缘的切应力及切应力的合力为

$$\tau_2 = \frac{F_{sz} \left(\frac{1}{4} b_2^2 - z^2 \right)}{2I_y}, F_{s2} = \frac{F_{sz} b b_2^3}{12I_y}$$

考虑 F_{s1} 和 F_{s2} 对点 A 的矩, 得

$$F_{s1} \times (20 + e) = F_{s2} \times (520 - e)$$

即

$$b_1^3 \times (20 + e) = b_2^3 \times (520 - e)$$

$$360^3 \times (20 + e) = 220^3 \times (520 - e)$$

解得

$$e = 80 \text{ mm}$$

*1-8 梁的横截面如习题 1-8 图示, 假设腹板很薄, 其面积与翼缘的面积 A_1 相比可忽略不计。试求截面弯曲中心 A 的位置。

【解题过程】 因腹板很薄, 其面积与翼缘面积相比可忽略不计, 则截面 A_1 对中性轴的静矩为

$$S_z^* = A_1 (r \sin \alpha)$$

横截面对中性轴的惯性矩为 $I_z = 2A_1 (r \sin \alpha)^2$

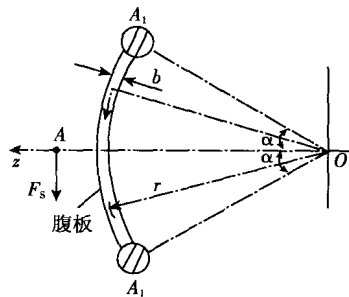
由于翼缘内的切应力远小于腹板内的切应力, 故翼缘内的切应力可忽略不计, 即剪力全部由腹板承受。

$$\text{腹板内的切应力} \quad \tau = \frac{F_s S_z^*}{I_z b} = \frac{F_s}{2br \sin \alpha}$$

考虑剪力和切应力的合力对点 O 之矩应平衡, 得

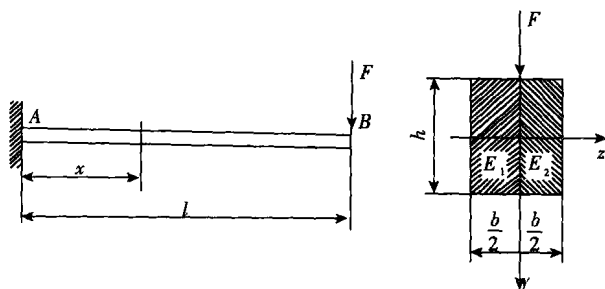
$$F_s \cdot \overline{OA} = \tau \times 2r\alpha b \times r$$

解得弯曲中心 A 的位置 $e = \overline{OA} = \frac{r\alpha}{\sin \alpha}$



习题 1-8 图

1-9 由两根不同材料的矩形截面 $\frac{b}{2} \times h$ 杆粘结而成的悬臂梁, 如图所示。两材料的弹性模量分别为 E_1 和 E_2 , 且 $E_1 > E_2$ 。若集中荷载 F 作用在梁的纵对称面 (即粘合面) 内, 试求材料 1 和 2 截面上所承受的剪力 F_{s1} 和 F_{s2} , 并确定弯曲中心 A 的位置。



思考题 1-9 图

【解题过程】

梁的两部分变形曲率 ρ 相同, 设 x 处截面梁的两部分弯矩为 M_1 、 M_2 , 则有

$$\frac{1}{\rho} = \frac{M_1}{E_1 I} = \frac{M_2}{E_2 I}$$

得

$$\frac{M_1}{E_1} = \frac{M_2}{E_2}$$

两边对 x 求导有

$$\frac{dM_1}{E_1 dx} = \frac{dM_2}{E_2 dx}$$

由 $\frac{dM}{dx} = F_s$ 有

$$\frac{F_{s1}}{E_1} = \frac{F_{s2}}{E_2}$$

联立

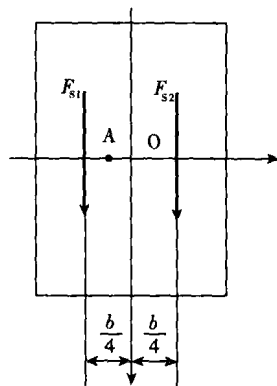
$$F_{s1} + F_{s2} = F$$

解得

$$F_{s1} = \frac{E_1 F}{E_1 + E_2}, F_{s2} = \frac{E_2 F}{E_1 + E_2}$$

由 $F_{s1} \left(\frac{b}{4} - e \right) = F_{s2} \left(\frac{b}{4} + e \right)$ 得

$$e = \frac{b(F_{s1} - F_{s2})}{4(F_{s1} + F_{s2})} = \frac{b(E_1 - E_2)}{4(E_1 + E_2)}$$



1-10 习题 1-10 图示一半径为 $R_c = 40\text{mm}$ 的钢制曲杆, 杆的横截面为圆形, 其直径 $d = 20\text{mm}$ 。曲杆横截面 $m-m$ 上的弯矩 $M = -60\text{N} \cdot \text{m}$ 。试按计算 y 的精确公式和近似公式分别求出曲杆横截面 $m-m$ 上的最大弯曲正应力 $\sigma_{\max}$, 并与按直梁应力公式计算的结果相比较。

【解题过程】 (1) 按 $\bar{y}$ 的精确公式求解

由于横截面为圆形, 故 $\bar{y}$ 的计算公式为

$$\bar{y} = R_c - \frac{d^2}{8R_c \left[1 - \sqrt{1 - \left(\frac{d}{2R_c} \right)^2} \right]}$$

由此公式, 得

$$\bar{y} = 40\text{mm} - \frac{(20\text{mm})^2}{8 \times 40\text{mm} \left[1 - \sqrt{1 - \left(\frac{20\text{mm}}{2 \times 40\text{mm}} \right)^2} \right]} = 0.635\text{mm}$$

横截面对中性轴的静矩

$$S = A \bar{y} = \frac{1}{4} \pi d^2 \bar{y} = \frac{1}{4} \times \pi \times (20\text{mm})^2 \times 0.635\text{mm} = 199.5\text{mm}^3$$

由已知的 $M = -60\text{N} \cdot \text{m}$ 可知, 最大拉应力在曲杆内侧, 故

$$y = \frac{d}{2} - \bar{y} = \frac{20\text{mm}}{2} - 0.635\text{mm} = 9.365\text{mm}$$

$$\rho(y) = R_c - \frac{d}{2} = 40\text{mm} - \frac{20\text{mm}}{2} = 30\text{mm}$$

所以最大拉应力为

$$\sigma_{\max} = \frac{My}{Sp(y)} = \frac{(60\text{N} \cdot \text{m})(9.365 \times 10^{-3}\text{m})}{(199.5 \times 10^{-9}\text{m}^3)(30 \times 10^{-3}\text{m})} = 93.9\text{MPa} \quad (1)$$

(2) 按 $\bar{y}$ 的近似公式求解

$$\text{对圆形截面, } \bar{y} \text{ 的近似公式为 } \bar{y} = \frac{d^2}{16R_c}$$

$$\text{由此公式, 得 } \bar{y} = \frac{(20\text{mm})^2}{16 \times (40\text{mm})} = 0.625\text{mm}$$

横截面对中性轴的静矩

$$S = A \bar{y} = \frac{1}{4} \pi d^2 \bar{y} = \frac{1}{4} \times \pi \times (20\text{mm})^2 \times 0.625\text{mm} = 196.3\text{mm}^3$$

所以最大拉应力为

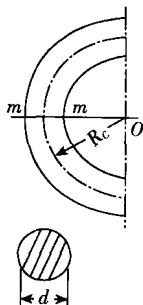
$$\begin{aligned} \sigma_{\max} &= \frac{My}{Sp(y)} = \frac{M \left(\frac{d}{2} - \bar{y} \right)}{S \left(R_c - \frac{d}{2} \right)} = \frac{(60\text{N} \cdot \text{m}) [(10 - 0.625) \times 10^{-3}\text{m}]}{(196.3 \times 10^{-9}\text{m}^3) (40 \times 10^{-3}\text{m} - 10 \times 10^{-3}\text{m})} \\ &= 95.5\text{MPa} \end{aligned} \quad (2)$$

(3) 按直梁公式求解

$$\sigma_{\max} = \frac{M}{W_z} = \frac{32M}{\pi d^3} = \frac{32 \times 60\text{N} \cdot \text{m}}{\pi \times (20 \times 10^{-3}\text{m})^3} = 76.4\text{MPa} \quad (3)$$

比较式(1), (2)可知, 按 $\bar{y}$ 的近似公式求解, 误差仅为

$$\left| \frac{93.9 - 95.5}{93.9} \right| \times 100\% = 1.7\% < 5\%$$



习题 1-10 图