

曲梁剪应力和径向应力的积分方程解

虞爱民

李享荣

(同济大学工程力学与技术系, 上海 200092)

(上海大学力学系, 上海 200072)

摘要 直接对曲梁剪应力的积分方程进行求解, 得到剪应力和径向应力计算的一般公式. 最后给出计算实例.

关键词 曲梁, 剪应力, 径向应力, 积分方程

材料力学中对于曲梁的剪应力, 或者忽略不计, 或者采用直梁公式^[1,2], 对曲梁的径向应力则更少谈及. 某些国内外有关教材中导出了求解曲梁剪应力的积分方程^[3,4], 但均未直接对方程进行求解. 本文将研究具有一般截面且在复杂受力情况下曲梁的剪应力, 并直接对积分方程进行求解, 导出了曲梁剪应力和径向应力的计算公式.

1 曲梁的内力及正应力

如图 1, 对于具有一般截面且在复杂受力情况下的等截面曲杆, 在忽略高阶微量的条件下, 由微段梁的平衡条件可得^[4]

$$\left. \begin{aligned} \frac{dN_s}{ds} &= \frac{V_y}{R}, & \frac{dV_z}{ds} &= -p_z \\ \frac{dV_y}{ds} &= -p_y - \frac{N_s}{R}, & \frac{dM_y}{ds} &= V_z \\ \frac{dM_z}{ds} &= V_y \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

为了论述方便, 本文沿用文献[4]的符号规定, 即图 1(a)中的 N_s, V_y, V_z, M_y 和 M_z 均为正; s 与轴线相切, y 是指向该梁轴线曲率中心的径向坐标, z 的方向正交于杆件平面.

在平截面假设的基础上, 截面上正应力的计算公式为

$$\sigma_s = \frac{N_s}{A} - \frac{M_z}{RA} + \frac{M_z J_y - M_y J_{yz}}{J_y J_z - J_{yz}^2} \frac{y}{1 - y/R} + \frac{M_y J_z - M_z J_{yz}}{J_y J_z - J_{yz}^2} \frac{z}{1 - y/R} \quad (2)$$

式中, A, R 是曲梁的横截面积和曲率半径, J_y, J_{yz}, J_z 分别定义为下面的积分

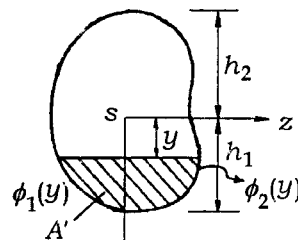
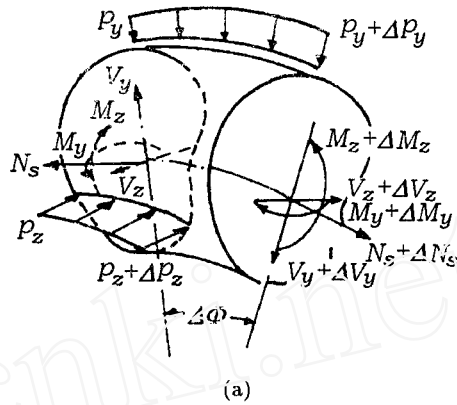


图 1

$$\left. \begin{aligned} J_y &= \int_A \frac{z^2}{1 - y/R} dA \\ J_{yz} &= \int_A \frac{yz}{1 - y/R} dA \\ J_z &= \int_A \frac{y^2}{1 - y/R} dA \end{aligned} \right\} \quad (3)$$

2 曲梁的剪应力和径向应力

这里, 仍采用直梁初等理论中的假设: 截面中与 z 轴平行的直线上, 各点 y 方向的剪应力分量 τ_{ys} 相等, 它们只是 y 的函数.

考察面积为 A' 的一个梁单元切片上的平衡, 如图 2 所示. 设 A' 中的 $b(y)$ 尺寸与 z 轴平行, 从面积 A' 的正应力可以得到法向力

本文于 1998-09-29 收到.

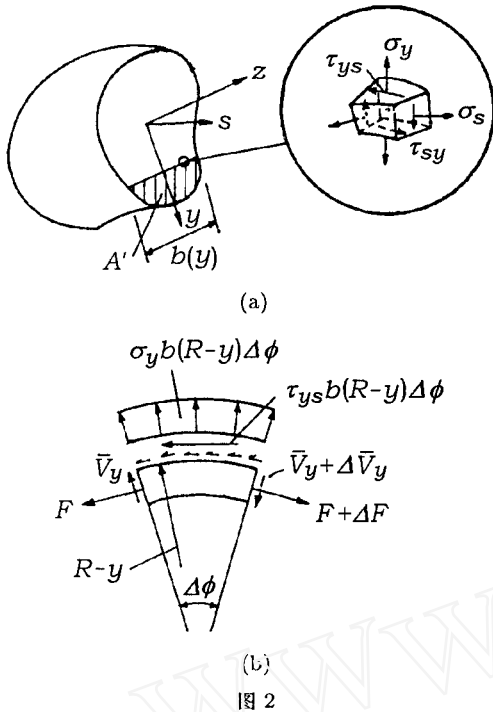


图 2

$$F = \int_{A'} \sigma_s dA = \left(\frac{N_s}{A} - \frac{M_z}{AR} \right) A' + \frac{M_z J_y - M_y J_{yz}}{J_y J_z - J_{yz}^2} \int_{A'} \frac{y}{1-y/R} dA + \frac{M_y J_z - M_z J_{yz}}{J_y J_z - J_{yz}^2} \int_{A'} \frac{z}{1-y/R} dA \quad (4)$$

同理, 从面积 A' 的剪应力可以得到与横截面平行的剪力 \bar{V}_y , 其中

$$\bar{V}_y = \int_{A'} \tau_{sy} dA \quad (5)$$

这里, $\tau_{sy} = \tau_{ys}$. 求该脱离体上各力在水平方向和垂直方向的分力和, 可以得到

$$\tau_{ys} = \frac{1}{b(1-y/R)} \left(\frac{\partial F}{\partial s} - \frac{1}{R} \bar{V}_y \right) \quad (6)$$

$$\sigma_y = \frac{1}{b(1-y/R)} \left(\frac{F}{R} + \frac{\partial \bar{V}_y}{\partial s} \right) \quad (7)$$

$$\begin{aligned} \sigma_y = & \frac{1}{b(R-y)} \left[\left(\frac{N_s}{A} - \frac{M_z}{AR} \right) \int_y^{h_1} b dy + \frac{(M_z J_y - M_y J_{yz})}{H} \int_y^{h_1} \frac{R b y dy}{R-y} + \right. \\ & \left. \frac{(M_y J_z - M_z J_{yz})}{H} \int_y^{h_1} \frac{R \left(\int_{\phi_1(y)}^{\phi_2(y)} z dz \right) dy}{R-y} \right] + \frac{R^3 (p_y + N_s/R)}{H b (R-y)} \left\{ \left[-J_y \int b y dy + \right. \right. \\ & \left. \left. J_{yz} \int \left(\int_{\phi_1(y)}^{\phi_2(y)} z dz \right) dy \right]_{y=h_1} \int_y^{h_1} \frac{dy}{(R-y)^2} + J_y \int_y^{h_1} \frac{\left(\int b y dy \right) dy}{(R-y)^2} - \right. \end{aligned}$$

由于式 (6) 中的 \bar{V}_y 为剪应力 τ_{sy} 在面积 A' 上的积分, 故它是一个关于 τ_{sy} 的积分方程. 为了便于求解积分方程 (6), 需要对它作些变换. 将式 (4) 对 s 求导后和式 (5) 一并代入式 (6), 并利用式 (1), 有

$$\begin{aligned} \tau_{ys} = & \frac{1}{b(1-y/R)} \left[\frac{J_y V_y - J_{yz} V_z}{J_y J_z - J_{yz}^2} \int_y^{h_1} \frac{b y dy}{1-y/R} + \right. \\ & \left. \frac{J_z V_z - J_{yz} V_y}{J_y J_z - J_{yz}^2} \int_y^{h_1} \frac{\int_{\phi_1(y)}^{\phi_2(y)} z dz}{1-y/R} dy - \right. \\ & \left. \frac{1}{R} \int_y^{h_1} \tau_{ys} b dy \right] \end{aligned}$$

这里, $h_1, \phi_1(y)$ 和 $\phi_2(y)$ 见图 1(b). 将上式左、右两边遍乘因子 $b(R-y)$ 后对 y 求导, 然后再遍乘因子 $(R-y)$, 整理得

$$\begin{aligned} [b(R-y)^2 \tau_{ys}]'_y = & R^2 \left[-\frac{J_y V_y - J_{yz} V_z}{J_y J_z - J_{yz}^2} b y - \right. \\ & \left. \frac{J_z V_z - J_{yz} V_y}{J_y J_z - J_{yz}^2} \int_{\phi_1(y)}^{\phi_2(y)} z dz \right] \end{aligned}$$

式中的 $[\]'_y$ 为括号中的函数对 y 的求导, 再两边对 y 积分, 并利用 $y = h_1$ 处 $\tau_{ys} = 0$ 的边界条件确定积分常数, 最后得到

$$\begin{aligned} \tau_{ys} = & \frac{R^2 (J_y V_y - J_{yz} V_z)}{H b (R-y)^2} \left[\left(\int b y dy \right)_{y=h_1} - \right. \\ & \left. \int b y dy \right] + \frac{R^2 (J_z V_z - J_{yz} V_y)}{H b (R-y)^2} \\ & \left[\left(\int \left(\int_{\phi_1(y)}^{\phi_2(y)} z dz \right) dy \right)_{y=h_1} - \right. \\ & \left. \int \left(\int_{\phi_1(y)}^{\phi_2(y)} z dz \right) dy \right] \quad (8) \end{aligned}$$

式中 $H = J_y J_z - J_{yz}^2$

将式 (8) 代入式 (5) 后对 s 求导, 并注意到式 (1), 再与式 (4) 一并代入式 (7) 后得到

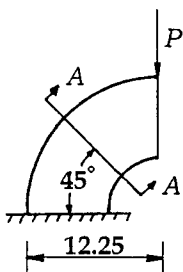
$$\begin{aligned}
 & J_{yz} \int_y^{h_1} \frac{\left(\int_{\phi_1(y)}^{\phi_2(y)} z dz \right) dy}{(R-y)^2} + \frac{R^3 p_z}{Hb(R-y)} \left\{ \left[J_{yz} \left(\int b y dy \right) - \right. \right. \\
 & J_z \int \left(\int_{\phi_1(y)}^{\phi_2(y)} z dz \right) dy \Big]_{y=h_1} \int_y^{h_1} \frac{dy}{(R-y)^2} + J_z \int_y^{h_1} \frac{\left(\int_{\phi_1(y)}^{\phi_2(y)} z dz \right) dy}{(R-y)^2} dy - \\
 & \left. J_{yz} \int_y^{h_1} \frac{\int b y dy}{(R-y)^2} dy \right\} \tag{9}
 \end{aligned}$$

式 (8) 和式 (9) 即为曲梁剪应力和径向应力计算的一般公式，它们满足曲梁上、下表面处无剪应力和分布载荷的条件。

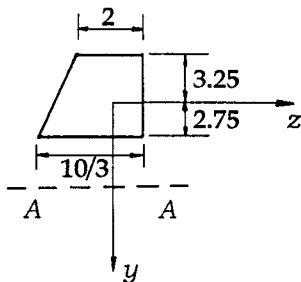
3 算 例

图 3(a) 和图 3(b) 为一具有梯形截面和圆弧轴线的曲杆，它的下端固定，上端受径向力 P 作用。令式 (8) 和式 (9) 中的 $V_z = 0, M_y = 0, p_y = p_z = 0$ ，即可得到该曲梁剪应力和径向应力的计算公式。设截面尺寸和曲率半径大小如图所示，经计算可求得截面常数分别为

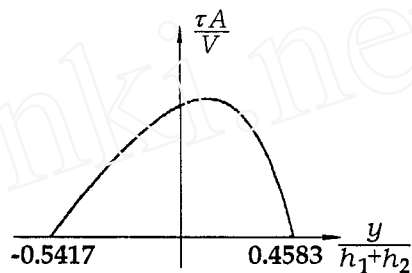
$$\begin{aligned}
 J_y &= 11.58 \text{ cm}^4, & J_{yz} &= -5.39 \text{ cm}^4 \\
 J_z &= 48.61 \text{ cm}^4
 \end{aligned}$$



(a)



(b)



(c)

图 3

图 3(c) 给出了在截面 A-A 上剪应力和径向应力沿截面高度的分布曲线。

4 讨 论

(1) 计算结果表明，剪应力和径向应力在截面形心稍偏下一点为最大。在 45° 截面上各点处的剪应力和径向应力大小恰好相等，仅差一负号。

(2) 弹力解是精确的，但它只适用矩形截面的曲梁。文献 [5] 的解只适用于具有纵向对称面且外力作用在该平面内的曲梁。然按推导条件，本文公式对一般截面且复杂受力的情况都是适用的。

参 考 文 献

- 1 刘鸿文主编. 材料力学 (第 2 版). 北京: 高教出版社, 1983
- 2 Беляев В. 材料力学. 北京: 商务印书馆, 1953
- 3 刘鸿文主编. 高等材料力学. 北京: 高教出版社, 1985
- 4 Oden J T et al. 弹性结构力学. 北京: 中国建筑工业出版社, 1986. 107~110
- 5 熊翼翔. 曲梁的剪应力. 力学与实践, 1992, 14(4): 56~59
- 6 铁木辛柯等. 弹性力学. 北京: 人民教育出版社, 1964