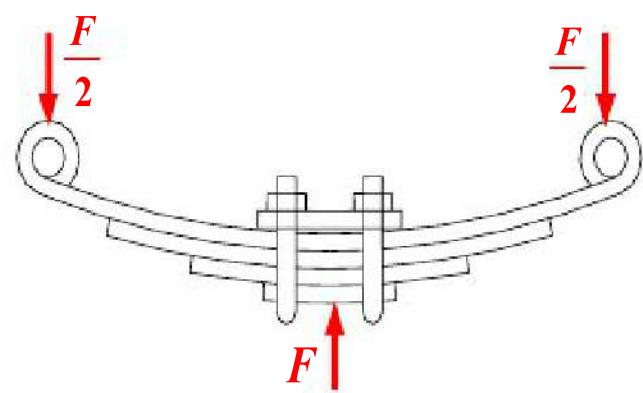
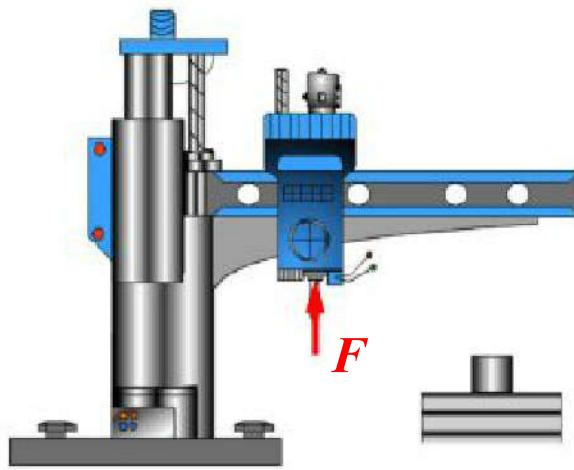


第六章 弯曲变形

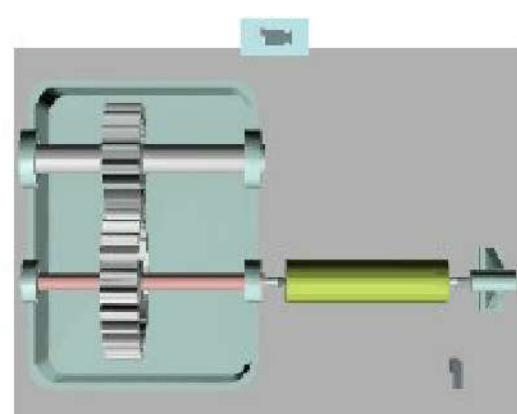
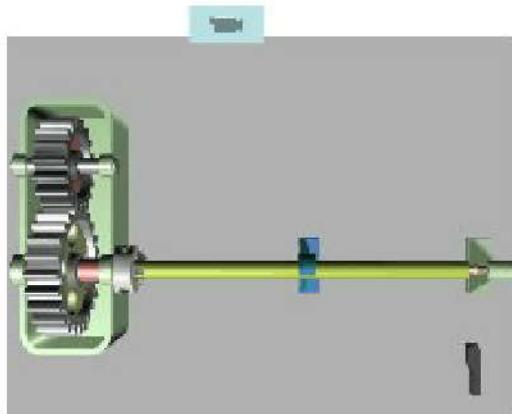
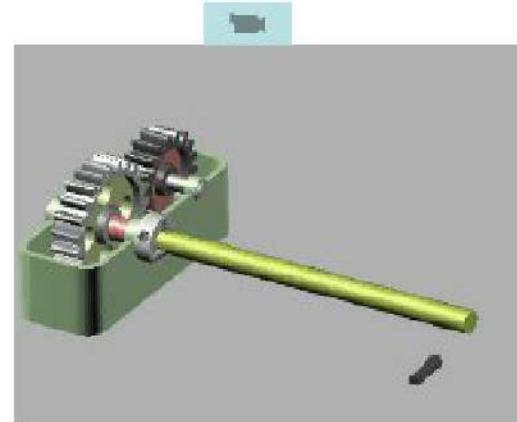
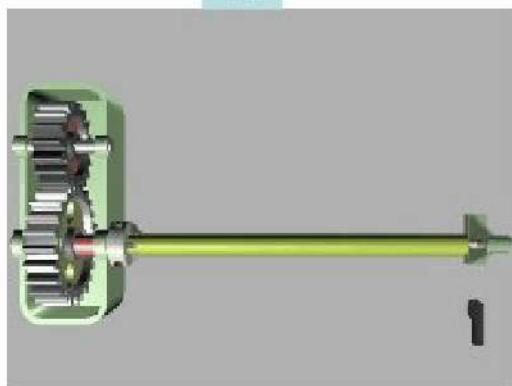


§ 6.1 工程中的弯曲变形问题

一、工程实例



§ 6.1 工程中的弯曲变形问题

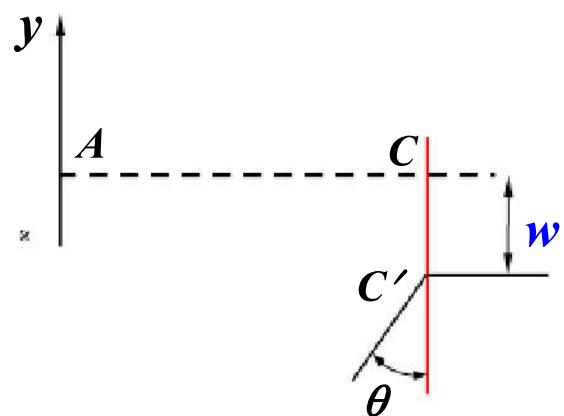


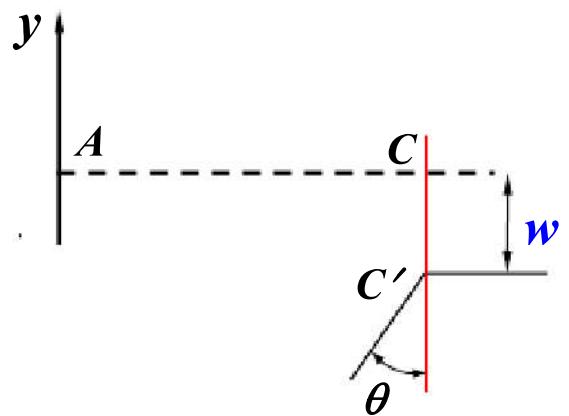
§ 6.2 挠曲线的微分方程

二、基本概念

1、挠度

横截面形心 C 在垂直于 x 轴方向的线位移. 用 w 表示.





4、挠度与转角的关系：

$$\theta \approx \tan \theta = \frac{dw}{dx}$$

§ 6.2 挠曲线的微分方程

三、挠曲线的微分方程

1. 纯弯曲时曲率与弯矩的关系:

$$\frac{1}{\rho} = \frac{M}{EI}$$

横力弯曲时, M 和 ρ 都是 x 的函数. 略去剪力对梁的位移的影响

$$\frac{1}{\rho(x)} = \frac{M(x)}{EI}$$

2. 由数学得到平面曲线的曲率:

$$\frac{1}{\rho(x)} = \pm \frac{|w''|}{(1+w'^2)^{3/2}}$$

$$\rightarrow \pm \frac{|w''|}{(1+w'^2)^{3/2}} = \frac{M(x)}{EI}$$

梁的挠曲线微分方程

w'^2 与 1 相比十分微小而可以忽略不计, 故上式可近似为

$$\frac{d^2 w}{dx^2} = \frac{M(x)}{EI}$$

梁的挠曲线近似微分方程



§ 6.2 挠曲线的微分方程

因此梁的挠曲线近似微分方程：

$$\frac{d^2 w}{dx^2} = \frac{M(x)}{EI}$$

讨论：

- (1) 横力弯曲时，分段列挠曲线的近似微分方程
- (2) 小变形时适用
- (3) 近似原因：
 - (a) 略去了剪力的影响；
 - (b) 略去了 w'^2 项；

§ 6.3 用积分法求弯曲变形

一、用积分法求弯曲变形

梁的挠曲线近似微分方程: $w'' = \frac{M(x)}{EI}$

若为等截面直梁, 其抗弯刚度 EI 为常量, 则: $EIw'' = M(x)$

积分一次得转角方程

$$\theta = EIw' = \int M(x)dx + C \quad \text{梁的转角方程}$$

再积分一次, 得挠度方程

$$EIw = \iint M(x)dxdx + Cx + D \quad \text{梁的挠曲线方程}$$

C, D 为积分常数, 由边界条件和光滑连续性条件确定



§ 6.3 用积分法求弯曲变形

二、积分常数的确定

1. 边界条件

简支梁: $w_A = 0 \quad w_B = 0$

悬臂梁: $w_A = 0 \quad \theta_A = 0$

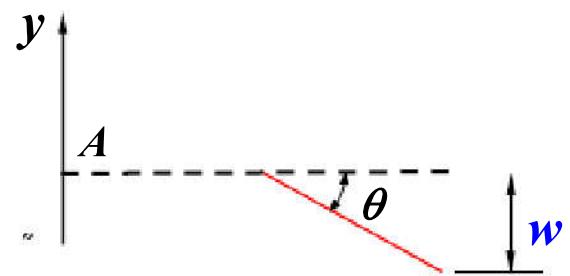


—————
z

已知：悬臂梁， EI ，

求：最大挠度、最大转角。

解：(1)建立右手坐标系



(2)列挠曲线近似微分方程

$$EIw''(x) = M$$

$$EI\theta = \frac{F}{2}x^2 - Flx + C$$

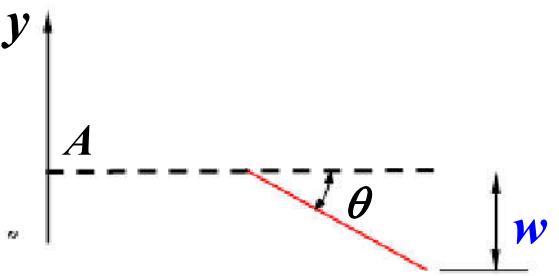
$$EIw = \frac{F}{6}x^3 - \frac{1}{2}Flx^2 + Cx + D$$

(3) 边界条件

$$x=0 \text{ 时}, \quad \theta_A = 0 \quad w_A = 0$$

将边界条件带入两式，得

$$C = EI\theta_A = 0 \quad D = EIw_A = 0$$



转角和挠曲线方程为

$$\therefore EI\theta = \frac{F}{2}x^2 - Flx$$

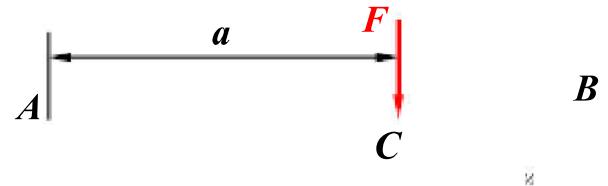
$$\therefore EIw = \frac{F}{6}x^3 - \frac{Fl}{2}x^2$$

(4) 最大挠度、最大转角

$$\theta_{\max} = \theta_B = -\frac{Fl^2}{2EI} \quad w_{\max} = w_B = -\frac{Fl^3}{3EI}$$

已知:如图, EI, 求: $\theta(x)$, $w(x)$, 最大挠度、最大转角。

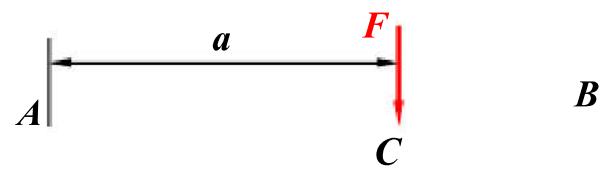
解:



$$M(x_1) = \frac{Fb}{l} x_1 \quad (0 \leq x_1 \leq a)$$

CB段:

$$M(x_2) = \frac{Fb}{l} x_2 - F(x_2 - a) \quad (a \leq x_2 \leq l)$$



AC段: $EIw_1'' = \frac{Fb}{l} x_1$

$$EIw_1' = \frac{Fb}{2l} x_1^2 + C_1$$

$$EIw_1 = \frac{Fb}{6l} x_1^3 + C_1 x_1 + D_1$$

CB段:

$$EIw_2'' = \frac{Fb}{l} x_2 - F(x_2 - a)$$

$$EIw_2' = \frac{Fb}{2l} x_2^2 - \frac{F}{2}(x_2 - a)^2 + C_2$$

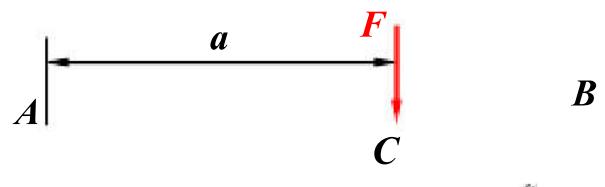
$$EIw_2 = \frac{Fb}{6l} x_2^3 - \frac{F}{6}(x_2 - a)^3 + C_2 x_2 + D_2$$

§ 6.3 用积分法求弯曲变形

边界条件:

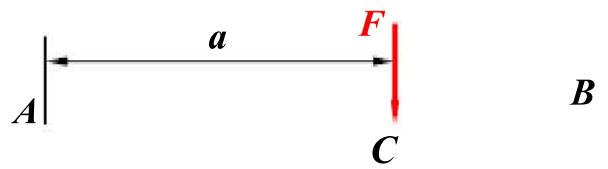
$$x_1=0 \text{ 时}, \quad w_A = 0$$

$$x_2=l \text{ 时}, \quad w_B = 0$$



$$\rightarrow D_1 = D_2 = 0$$

$$\rightarrow C_1 = C_2 = -\frac{Fb}{6l}(l^2 - b^2)$$



AC段:

$$\theta_1 = w_1' = -\frac{Fb}{6EI} (l^2 - 3x_1^2 - b^2)$$

$$w_1 = -\frac{Fb}{6EI} x_1 (l^2 - x_1^2 - b^2)$$

CB段:

$$\theta_2 = -\frac{Fb}{6EI} [(l^2 - 3x_2^2 - b^2) + \frac{3l}{b} (x_2 - a)^2]$$

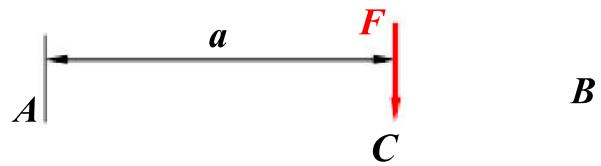
$$w_2 = -\frac{Fb}{6EI} [(l^2 - x_2^2 - b^2) + \frac{l}{b} (x_2^2 - a)^3]$$

(5) 在A端:

$$x_1 = 0, \quad \theta_A = -\frac{Fab}{6lEI}(l+b)$$

在B端:

$$x_2 = l, \quad \theta_B = \frac{Fab}{6lEI}(l+a)$$



若 $a > b$, 最大转角:

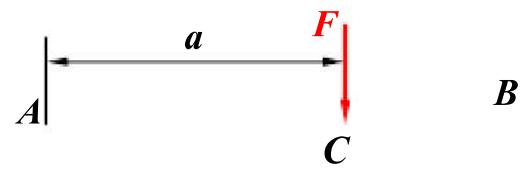
$$\theta_{\max} = \theta_B = \frac{Fab}{6lEI}(l+a)$$

$$\theta_C = \frac{Pab}{3lEI}(a-b) > 0$$

$\therefore \theta(x)=0$ 的点在AC段

(6) 简支梁的最大挠度应在 $w' = 0$ 处

$$\theta_1 = w_1' = \frac{Fb}{6EI} (l^2 - b^2 - 3x^2) = 0$$



$$x_0 = \sqrt{\frac{l^2 - b^2}{3}}$$

当 $a > b$ 时, $x_1 < a$ 最大挠度确实在第一段梁中

§ 6.3 用积分法求弯曲变形

积分法的优缺点：

(1) 优点：可以求出转角和挠度的普遍方程

(2) 缺点：计算过程比较繁琐



§ 6.4 用叠加法求弯曲变形

一、条件

1. 小变形

2. 材料服从胡克定律



二、叠加原理：

当梁上同时作用几个载荷时，梁的变形等于每一个载荷单独作用时所引起的变形的代数和。

$$\therefore EIw''_{F1} = M_{F1} \quad EIw''_{F2} = M_{F2}$$

$$EIw''_F = M$$

$$w'' = w''_{F1} + w''_{F2} \quad w'' = (w_{F1} + w_{F2})''$$

已知：如图，求最大挠度

q

A

B

解：F、 q 单独作用时，梁的最大挠度发生在中点。

$$(w_C)_q =$$

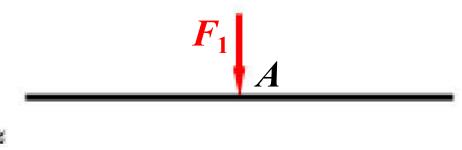
$$(w_C)_F =$$

$$w_C =$$



用叠加法求梁截面A的挠度和截面B的转角和挠度.



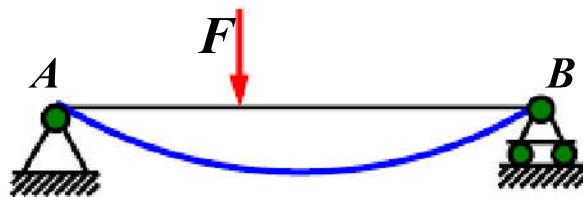


§ 6.5 简单静不定梁

一、基本概念

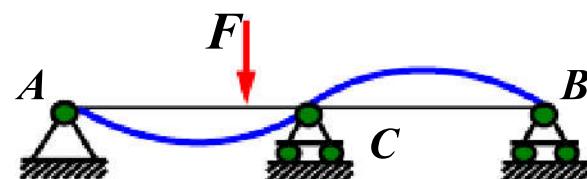
1. 超静定梁

单凭静力平衡方程不能求出全部支反力的梁，



2. “多余” 约束

多于维持其静力平衡所必需的约束



3. “多余” 反力

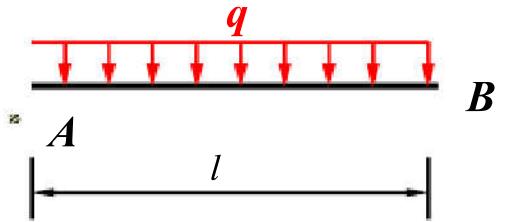
“多余” 与相应的支座反力

4. 超静定次数

$n = \text{未知力的个数} - \text{独立平衡方程的数目}$

二、求解超静定梁的步骤

1. 画静定结构建立相当系统
2. 列几何方程-变形协调方程



§ 6.5 简单静不定梁

$$-\frac{ql^4}{8EI} + \frac{F_{RB}l^3}{3EI} = 0$$



由该式解得

$$F_{RB} = \frac{3}{8}ql$$

5. 求解其它问题（反力，应力，变形等）



§ 6.6 提高弯曲刚度的措施

一、改善结构形式，使M降低。

1.载荷靠近支座 $M=Pa$

2.使集中力分散

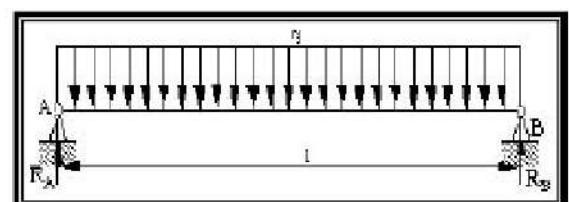
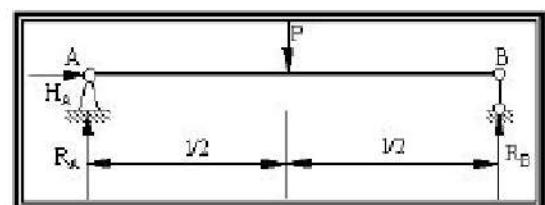
$$\because \frac{d^2v}{dx^2} = \frac{M}{EI_z}$$

$$f_{\max} = \frac{Pl^3}{48EI}$$

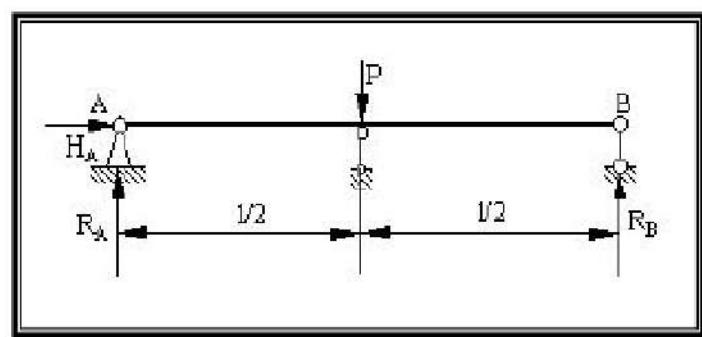
$$f_{\max} = \frac{5ql^4}{384EI} = \frac{5Pl^3}{384EI}$$

3.使跨度L减小

$$f_{\max} = \frac{Pl^3}{48EI}$$



4.当跨度不能变时，可改善支承条件。



(二)选择合理的截面形状，增大惯性矩

1.工字形、槽形、T字形等比矩形圆形好。

2.波形板比平板好。

(三)其它 用桁架代替梁

