

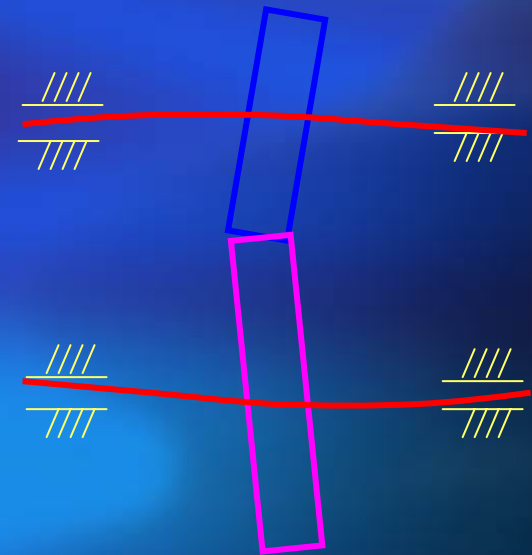
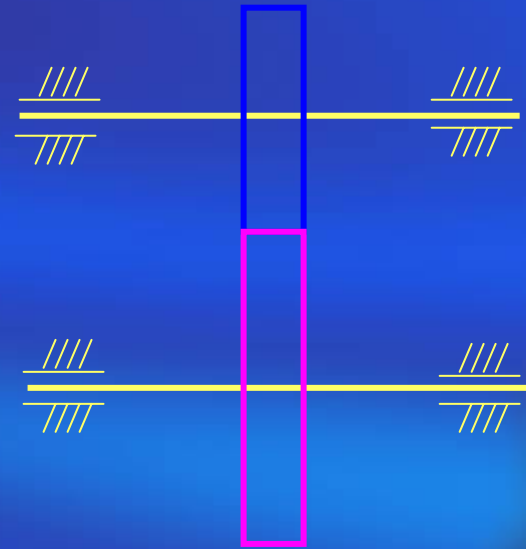
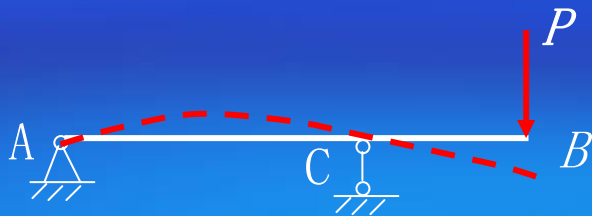
第八章 弯曲变形

第六章 弯曲变形

§ 8.1 工程中的弯曲变形问题

1 限制变形

2 利用变形



§ 8.2 挠曲线近似微分方程

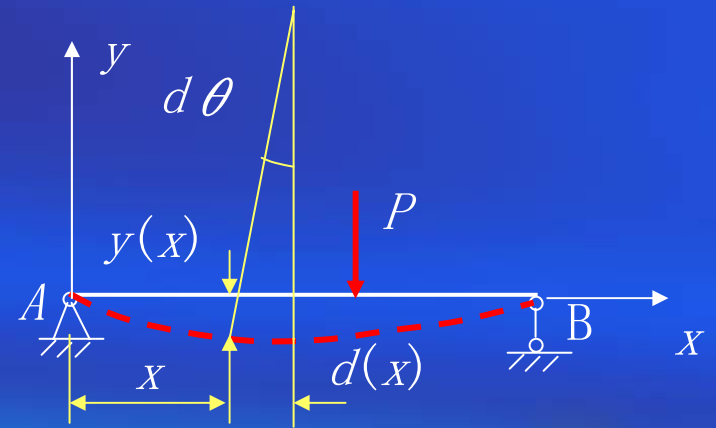
1 梁的弯曲变形

(1) 挠度

挠曲线：

挠度：

挠度方程： $y = y(x)$

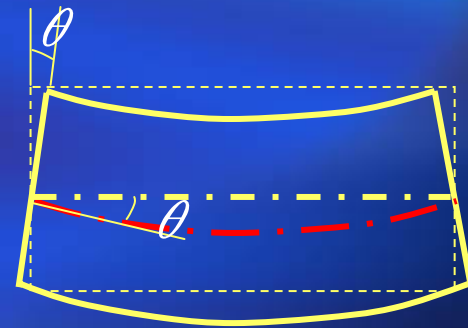


(2) 转角

转角：

转角方程： $\theta = \theta(x)$

$$\theta = \arctg\left(\frac{dy}{dx}\right) = \frac{dy}{dx}$$



2 挠曲线近似微分方程

纯弯曲 $\frac{1}{\rho} = \frac{M}{EI}$

推广到横力弯曲 $\frac{1}{\rho(x)} = \frac{M(x)}{EI}$

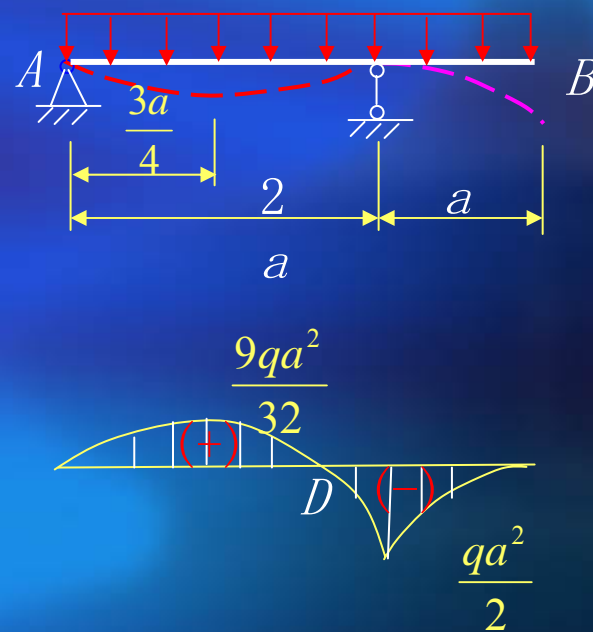
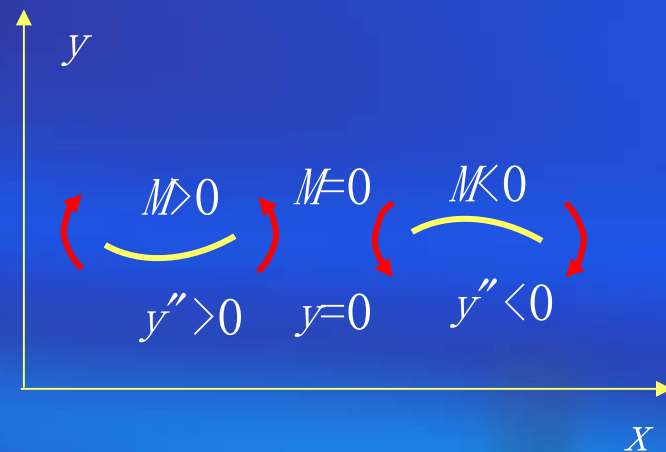
高等数学 $\frac{1}{\rho(x)} = \pm \frac{y''}{(1+y'^2)^{\frac{3}{2}}}$

正负号由梁的凹凸判定 $\frac{1}{\rho(x)} = \frac{y''}{(1+y'^2)^{\frac{3}{2}}}$

实用于任何弯曲形式

小变形下 $y'^2 \rightarrow 0$ $y'' = \frac{1}{\rho(x)} = \frac{M(x)}{EI}$

$$y'' = \frac{M(x)}{EI}$$



3 大致描绘梁的挠曲线

§ 8.3 积分法

1 转角普遍方程和挠度普遍方程

$$y'' = \frac{M(x)}{EI}$$

$$EIy'' = M(x)$$

$$EIy' = \int M(x) dx + C \quad \text{转角普遍方程}$$

$$EIy = \iint M(x) dx dx + Cx + D \quad \text{挠度普遍方程}$$



2 边界条件: 支承条件和光滑连续条件

支承条件:

固定端: $y=0 \quad \theta=0$

铰支座: $y=0$

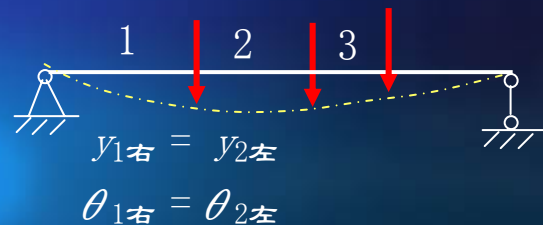
弹性支承: $y = \delta \quad y = \Delta l$



光滑连续条件: 分段处挠度, 转角相等.

$$y_{1右} = y_{2左} \quad \theta_{1右} = \theta_{2左}$$

...



已知: q, l

求: y_A 和 θ_A

解: 1 弯矩方程 $M(x) = -\frac{qx^2}{2}$

2 普遍方程 $EIy'' = -\frac{qx^2}{2}$

$$EIy' = EI\theta = \int -\frac{qx^2}{2} dx = -\frac{qx^3}{6} + C$$

$$EIy = \int -\frac{qx^3}{6} dx + Cx + D = -\frac{qx^4}{24} + Cx + D$$

3 确定积分常数 $x=l, y'=0, -\frac{ql^3}{6} + C = 0, C = \frac{ql^3}{6}$

$y=0, -\frac{ql^4}{24} + Cx + D = 0, D = -\frac{ql^4}{8}$

4 挠度方程好转角方程

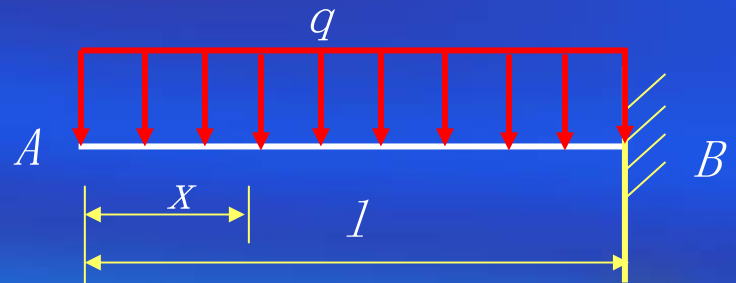
$$EIy' = EI\theta = -\frac{qx^3}{6} + \frac{ql^3}{6}$$

$$EIy = -\frac{qx^4}{24} + \frac{ql^3}{6}x - \frac{ql^4}{8}$$

5 求 θ_A 和 y_A

$$\theta_A|_{x=0} = \frac{ql^3}{6EI}$$

$$y_A|_{x=0} = -\frac{ql^4}{8EI}$$



已知: $P \quad l \quad a > b$

求: 挠度方程和转角方程

解: 1 支反力

$$R_A = \frac{Pb}{l} \quad R_B = \frac{Pa}{l}$$

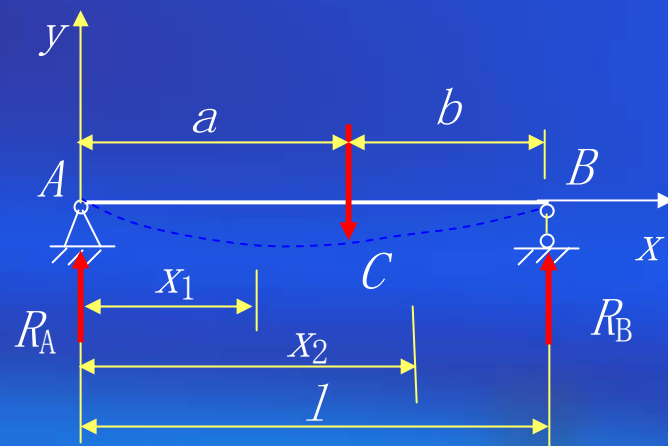
2 弯矩方程

$$AC(0 \leq x \leq a) \quad M(x_1) = \frac{Pbx_1}{l}$$

$$CB(a \leq x \leq l) \quad M(x_2) = \frac{Pbx_2}{l} - P(x_2 - a)$$

3 挠度方程和转角方程

$AC(0 \leq x \leq a)$	$CB(a \leq x \leq l)$
$EIy'' = M(x_1) = \frac{Pbx_1}{l}$	$EIy_2'' = M(x) = \frac{Pbx_2}{l} - P(x_2 - a)$
$EIy_1' = \frac{Pbx_1^2}{2l} + C_1$	$EIy_2' = \frac{Pbx_2^2}{2l} - \frac{P}{2}(x_2 - a)^2 + C_1$
$EIy_1 = \frac{Pbx_1^3}{6l} + C_1x_1 + D_1$	$EIy_2 = \frac{Pbx_2^3}{6l} - \frac{P}{6}(x_2 - a)^3 + C_2x_2 + D_2$



4 确定积分常数

$$x_1=0 \quad y_1=0 \quad (1)$$

$$x_2=l \quad y_2=0 \quad (2)$$

$$x_1=a \quad y_1= y_2 \quad (3)$$

$$y_1' = y_2' \quad (4)$$

.....

§ 8.4 叠加法

一 叠加条件

- 1 材料服从胡克定律, 小变形, 转角和挠度与载荷成齐次线性关系.
- 2 每一载荷对变形是各自独立的.

二 叠加原理

载荷单独作用

$$EIy_q'' = M_q \quad EIy_P'' = M_P \quad EIy_m'' = M_m$$

叠加

$$EIy'' + EIy'' + EIy'' = M_q + M_P + M_m$$

载荷共同作用

$$EIy'' = M$$

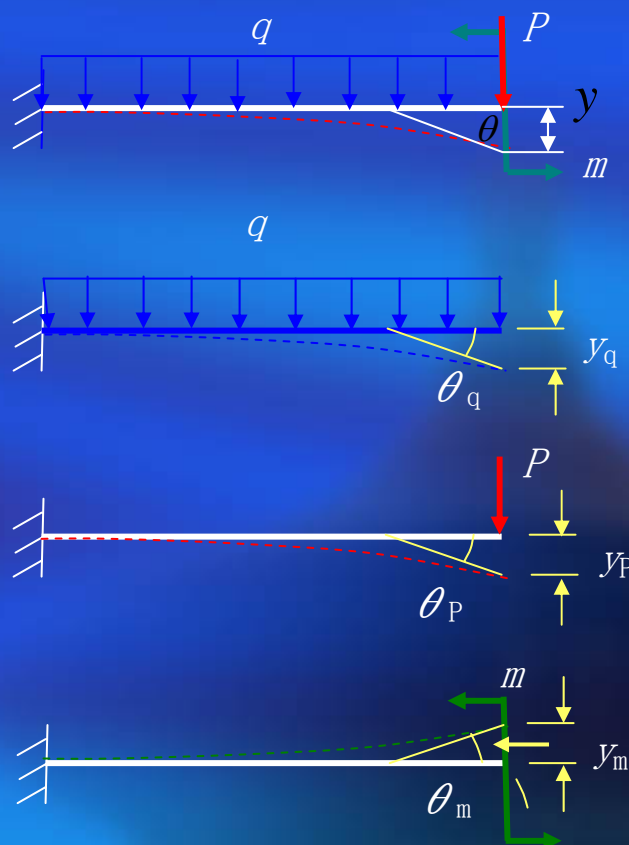
$$M = M_q + M_P + M_m$$

$$EIy'' = EIy_q'' + EIy_P'' + EIy_m''$$

$$y'' = y_q'' + y_P'' + y_m''$$

$$y' = y_q' + y_P' + y_m'$$

$$y = y_q + y_P + y_m$$



§ 8.5 刚度条件

$$\theta_{\max} \leq [\theta]$$

$$y_{\max} \leq [y]$$

$[\theta]$ ——许用转角

$[y]$ ——许用挠度

已知: q l EI

求: θ_{\max} y_{\max}

解: $\theta_A = \theta_{A_1} + \theta_{A_2} = \theta_{A_1} + \theta_B$

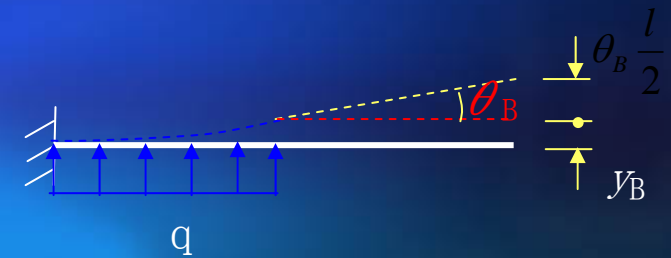
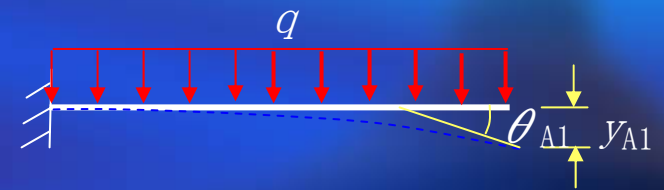
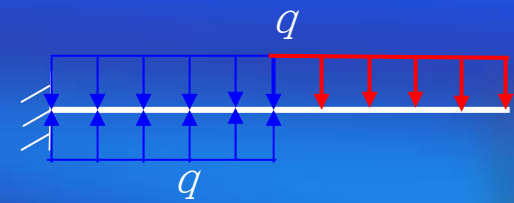
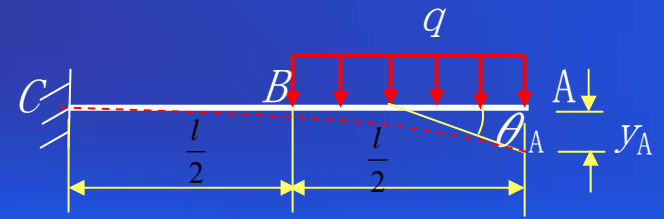
$$y_A = y_{A_1} + y_{A_2} = y_{A_1} + y_B + \frac{\theta_B l}{2}$$

$$\theta_{A_1} = -\frac{ql^3}{6EI} \quad \theta_B = \frac{q(\frac{l}{2})^3}{6EI} = \frac{ql^3}{48EI}$$

$$y_{A_1} = -\frac{ql^4}{8EI} \quad y_B = \frac{q(\frac{l}{2})^4}{8EI} = \frac{ql^4}{128EI}$$

$$\begin{aligned} \theta_{\max} &= \theta_A = \theta_{A_1} + \theta_{A_2} \\ &= -\frac{ql^3}{6EI} + \frac{ql^3}{48EI} = -\frac{7ql^3}{48EI} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} y_{\max} &= y_A = y_{A_1} + y_B + \frac{\theta_B l}{2} \\ &= -\frac{ql^4}{8EI} + \frac{ql^4}{128EI} + \frac{ql^3}{48EI} \cdot \frac{l}{2} = -\frac{41ql^4}{384EI} \end{aligned}$$



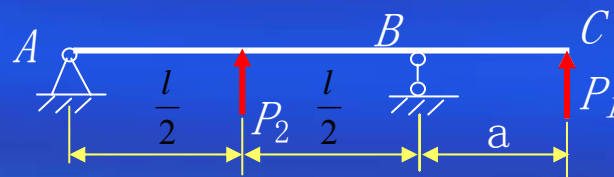
已知: $P_1 = 2\text{kN}$, $P_2 = 1\text{kN}$, $l = 400\text{mm}$, $a = 200\text{mm}$, $E = 210\text{GPa}$, $D = 80\text{mm}$
 $d = 40\text{mm}$, C 处 $[y] = 0.0001l$. B 处 $[\theta] = 0.001\text{rad}$.

求: 校核其刚度.

解: 用逐段刚化法计算挠度和转角

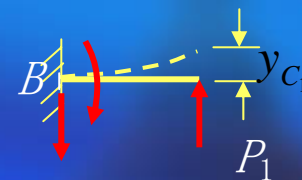
首先刚化AB, BC可视为悬臂梁:

$$y_{C_1} = \frac{P_1 a}{3EI} \quad \theta_{B_1} = 0$$



然后刚化BC, AB可视为简支梁:

$$\theta_{B_2} = \frac{P_1 a l}{3EI} - \frac{P_2 l^2}{16EI} \quad y_{C_2} = \theta_{B_2} a$$



B 截面的总转角

$$\begin{aligned} \theta_B &= \theta_{B_1} + \theta_{B_2} = \frac{P_1 a l}{3EI} - \frac{P_2 l^2}{16EI} \\ &= 0.000109\text{rad} < [\theta] = 0.001\text{rad} \end{aligned}$$

C 截面的挠度

$$\begin{aligned} y_C &= y_{C_1} + y_{C_2} = \frac{P a^3}{3EI} + \theta_{B_2} a \\ &= 0.035\text{mm} < [y] = 0.0001l = 0.04\text{mm} \end{aligned}$$

§ 8.6 简单静不定梁

用变形比较法解静不定梁：

- 1 确定静不定次数
- 2 解除多余约束, 选取静定基.

多余约束: 超过维持结构静力平衡所需的约束.

多余反力: 多余约束引起的反力.

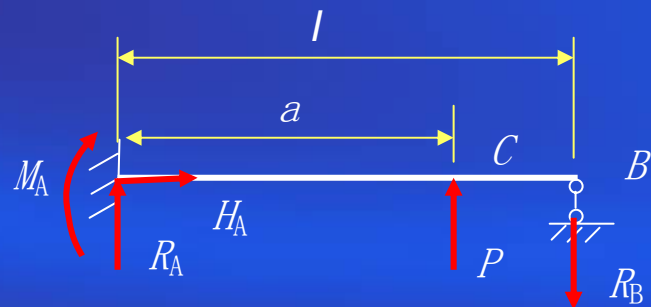
静定基: 解除多余反力和载荷的静定基本系统.

- 3 建立相当系统.

在静定基加上多余反力和载荷, 并保持几何不变性.

- 4 找变形协调条件, 建立补充方程.

- 5 联列求解静力学平衡方程和补充方程, 求得全部未知量.



1 确定静不定次数

$$\sum x=0 \quad H_A = 0 \quad (1)$$

$$\sum y=0 \quad P + R_A - R_B = 0 \quad (2)$$

$$\sum m_A=0 \quad Pa - R_B l - M_A = 0 \quad (3)$$

2 解除多余约束, 选取静定基.

3 建立相当系统. $y_B = 0$

4 找变形协调条件, 建立补充方程.

$$y_B = (y_B)_P + (y_B)_{R_B} = 0$$

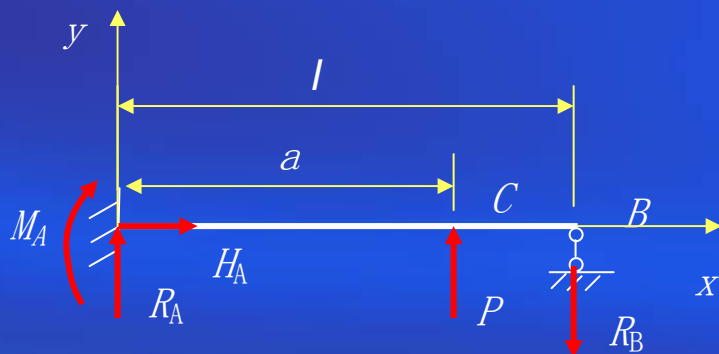
$$\frac{Pa^2(3l-a)}{6EI} - \frac{R_B l^3}{3EI} = 0 \quad (4)$$

5 联列求解静力学平衡方程和补充方程.

$$H_A = 0 \quad R_B = \frac{P}{2} \left(\frac{3a^2}{l^2} - \frac{a^3}{l^3} \right)$$

$$R_A = \frac{P}{2} \left(\frac{3a^2}{l^2} - \frac{a^3}{l^3} \right) - P \quad M_A = \frac{Pl}{2} \left(\frac{2a}{l} - \frac{3a^2}{l^2} + \frac{a^3}{l^3} \right)$$

同理 M_A 为多余约束 $\theta_A = 0$ 得相同结果



已知: P, l

求: $R_C = ?$

解: 为一次静不定

变形协调条件:

$$y_c = y'_c$$

$$(y_c)_P + (y_c)_{R_C} = y_c$$

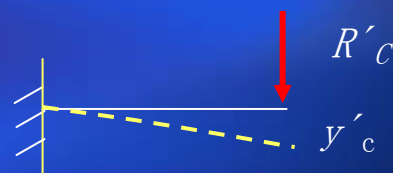
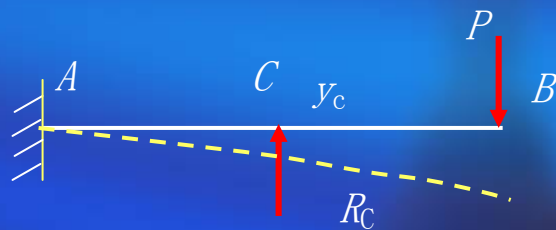
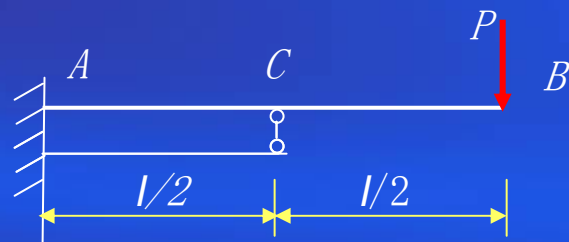
其中

$$(y_c)_P = -\frac{P(\frac{l}{2})^2(3l - \frac{l}{2})}{6EI}$$

$$(y_c)_{R_C} = \frac{R_C(\frac{l}{2})^3}{3EI} \quad y'_c = -\frac{R'_C(\frac{l}{2})^3}{3EI}$$

且 $R_C = R'_C$

$$-\frac{P(\frac{l}{2})^2(3l - \frac{l}{2})}{6EI} + \frac{R_C(\frac{l}{2})^3}{3EI} = -\frac{R'_C(\frac{l}{2})^3}{3EI}$$



$$R_C = \frac{5P}{4}$$

§ 8.7 用莫尔定理计算梁的弯曲变形

形

一、虚功原理

1、实功

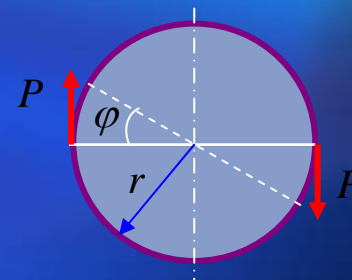
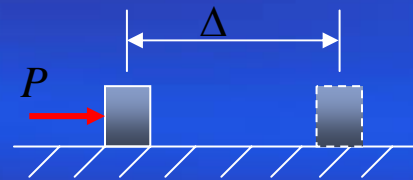
一物体在大小与方向不变的力 P 作用下，沿光滑地面移动距离 Δ ， P 力作的功可表为

$$W = P \Delta \quad (a)$$

圆盘在大小与转向都不变的力偶 $M = 2Pr$ 作用下，转动的角位移为 φ ，力偶 M 作的功为

$$W = M \varphi \quad (b)$$

上述两种情况，都是力或力偶矩在自身引起的线位移或角位移上所作的功，称为实功。



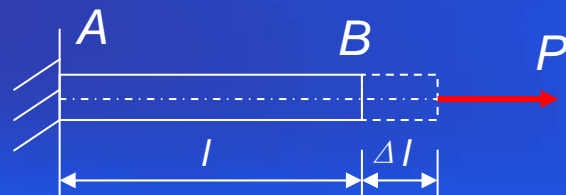
2、虚功

当作功的力或力偶与相应于力或力偶方向上的位移彼此独立无关时，这种功便称之为虚功。

悬臂杆， P 在温度变化引起的变形 Δl 上作的功为：

$$W = P\Delta l \quad (c)$$

这个功就是虚功。



3、虚功原理

简支梁在一组外力作用下，梁要产生弯曲变形，此状态称为位移状态。

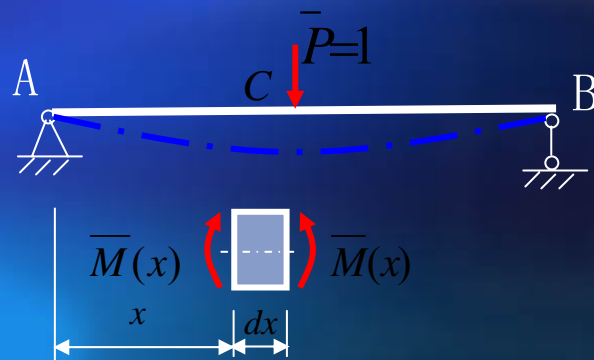
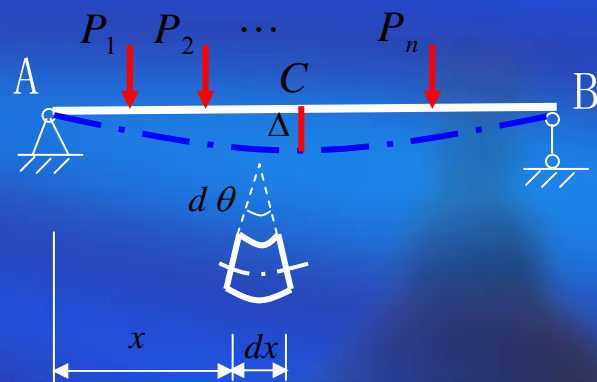
力状态中的外力沿着位移状态中相应的位移上所作的虚功，称为外虚功，用 W_{ext} 表示

力状态中梁的内力沿着位移状态中相应的梁的变形上所作的虚功，称为内虚功，用 W_{int} 表示。

对于弹性变形体，外力所作的虚功 W_{ext} 与内力所作的虚功 W_{int} 是相等的，即有

$$W_{ext} = W_{int} \quad (8.8)$$

这一原理称之为虚功原理。



同
一
简
支
梁

作
用
一
单
位
集
中
力

二、莫尔定理

外力的虚功 $W_{ext} = \bar{P}\Delta = 1 \cdot \Delta$

全梁的内虚功 $W_{int} = \int_l \bar{M}(x)d\theta$

$$1 \cdot \Delta = \int_l \bar{M}(x)d\theta$$

$$\Delta = \int_l \bar{M}(x)d\theta$$

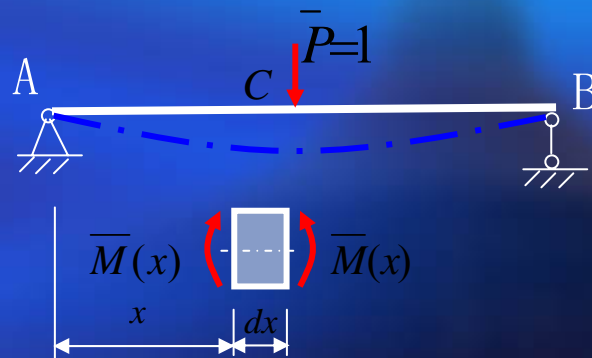
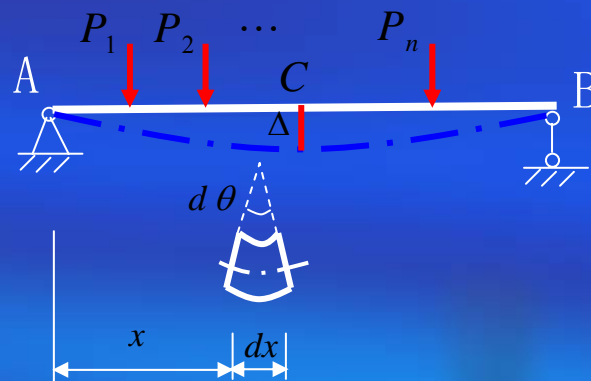
利用梁的挠曲线近似微分方程

$$y'' = \frac{d\theta}{dx} = \frac{M(x)}{EI} \quad d\theta = \frac{M(x)}{EI} dx$$

$$\Delta = \int_l \frac{M(x)\bar{M}(x)}{EI} dx$$

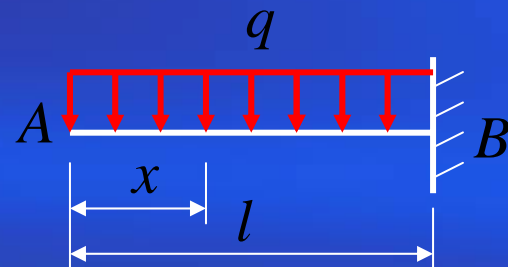
为计算梁的弯曲变形的莫尔积分公式，亦称为莫尔定理。

计算出的 Δ 值为正， Δ 的方向与单位力的方向相同，反之则 Δ 的方向相反。



例题： 均布载荷作用下的悬臂梁，其 EI 为常数。试用莫尔定理计算梁端点 A 的挠度 y_A 。

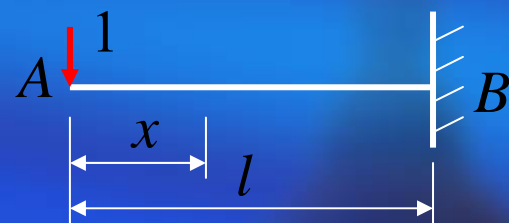
解： 为了计算悬臂梁 A 点的挠度，需要在 A 点作用一铅垂向下的单位集中力。



计算悬臂梁的弯矩 $M(x)$ $\bar{M}(x)$

和
$$M(x) = -\frac{1}{2}qx^2$$

$$\bar{M}(x) = -1 \cdot x = -x$$



利用莫尔定理

$$\Delta = \int_0^l \frac{\bar{M}(x)M(x)dx}{EI} = \frac{1}{EI} \int_0^l \left(-\frac{1}{2}qx^2\right)(-x)dx = \frac{ql^4}{8EI}$$

计算结果为正值，表明 A 端挠度与所加单位力的方向相同，即向下。

$$y_A = -\Delta = -\frac{ql^4}{8EI}$$

三、图形互乘法

$$\Delta = \int_l \frac{\bar{M}(x)M(x)dx}{EI}$$

$$\int_l \bar{M}(x)M(x)dx \quad \bar{M}(x) = kx + b$$

$$\int_l \bar{M}(x)M(x)d\omega = k \int_l xM(x) + b \int_l M(x)dx$$

$$= k \int_l x d\omega + b \int_l d\omega = k \int_l x d\omega + b\omega$$

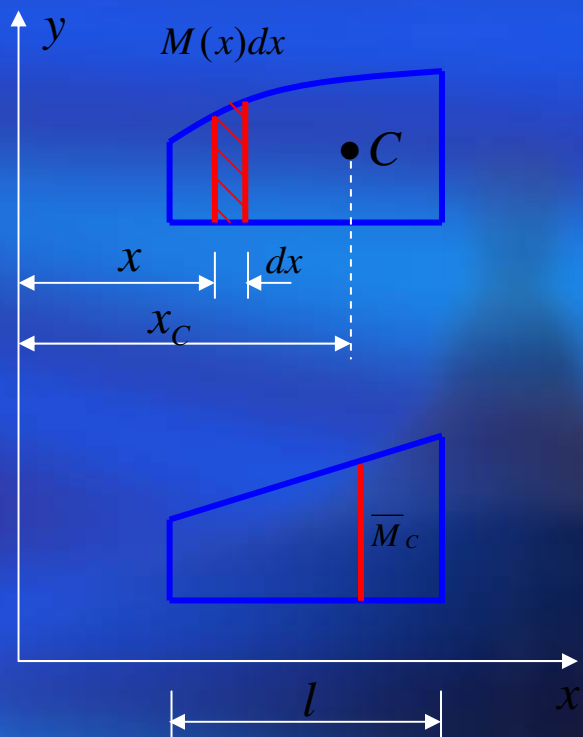
$$d\omega = M(x)dx$$

$$\int_l x d\omega = \omega x_c$$

$$\Delta = \int_l \bar{M}(x)M(x)dx = \omega(kx_c + b) = \omega \bar{M}_c$$

$$\Delta = \int_l \frac{\bar{M}(x)M(x)dx}{EI} = \frac{\omega \bar{M}_c}{EI}$$

$$\Delta = \frac{\omega \bar{M}_c}{EI}$$



例题：均布载荷作用下的简支梁图示，其 EI 为常量。试求梁中点的挠度。

解：简支梁在均布截荷 作用下的弯矩图为二次抛物线

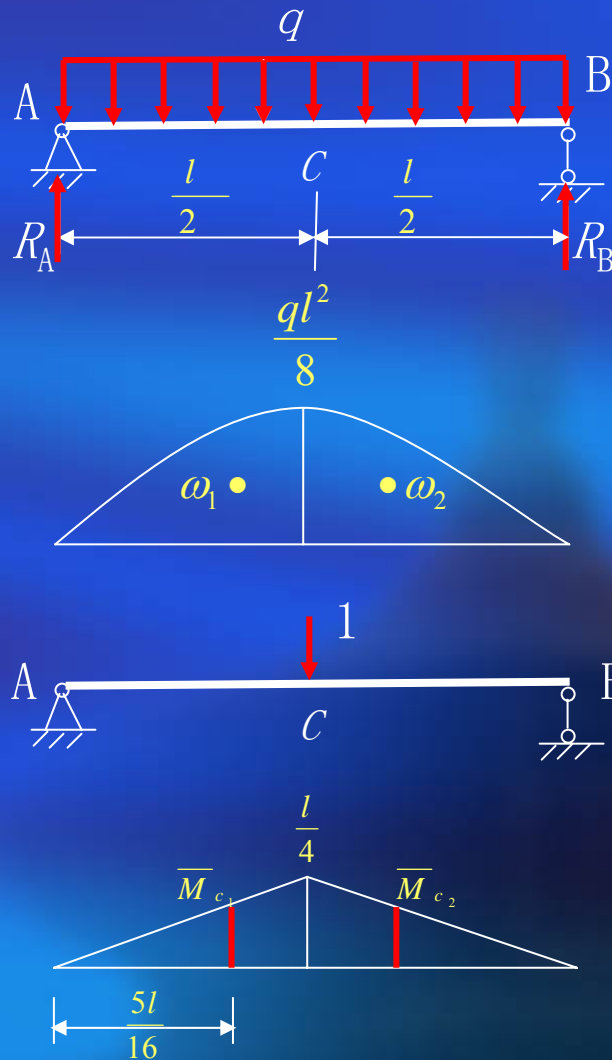
$$\omega_1 = \omega_2 = \frac{2}{3} \cdot \frac{ql^2}{8} \cdot \frac{l}{2} = \frac{ql^3}{24}$$

单位力作用下的图为两段直线

$$\bar{M}_{c_1} = \bar{M}_{c_2} = \frac{5}{8} \cdot \frac{l}{4} = \frac{5l}{32}$$

可求得中点 C 的挠度

$$y_c = \frac{1}{EI} (\omega_1 \bar{M}_{c_1} + \omega_2 \bar{M}_{c_2}) = \frac{2}{EI} \cdot \frac{ql^3}{24} \cdot \frac{5l}{32} = \frac{5ql^4}{384EI}$$



已知: q, a, EI .

求: θ_c

解: 1 作外伸梁在载荷 q 作用下的弯矩图.

$$\omega_1 = \frac{2}{3} \cdot 2a \cdot \frac{qa^2}{2} = \frac{2qa^3}{12} \quad \omega_2 = \frac{1}{2} \cdot 2a \cdot qa^2 = qa^3$$

$$\omega_3 = \frac{1}{2} \cdot a \cdot qa^2 = \frac{qa^3}{2}$$

2 作外伸梁在单位载荷作用下的弯矩图.

在截面 C 上作用一单位力偶

$$\overline{M}_{c_1} = \frac{1}{2} \cdot 1 = \frac{1}{2} \quad \overline{M}_{c_2} = \frac{2}{3} \cdot 1 = \frac{2}{3} \quad \overline{M}_{c_3} = 1$$

3 求 θ_c

$$\begin{aligned} \theta_c &= \frac{1}{EI} \left(-\omega_1 \overline{M}_{c_1} + \omega_2 \overline{M}_{c_2} + \omega_3 \overline{M}_{c_3} \right) \\ &= \frac{1}{EI} \left(-\frac{2}{3} qa^3 \cdot \frac{1}{2} + qa^3 \cdot \frac{2}{3} + \frac{1}{2} qa^3 \cdot 1 \right) = \frac{5qa^3}{6EI} \end{aligned}$$

