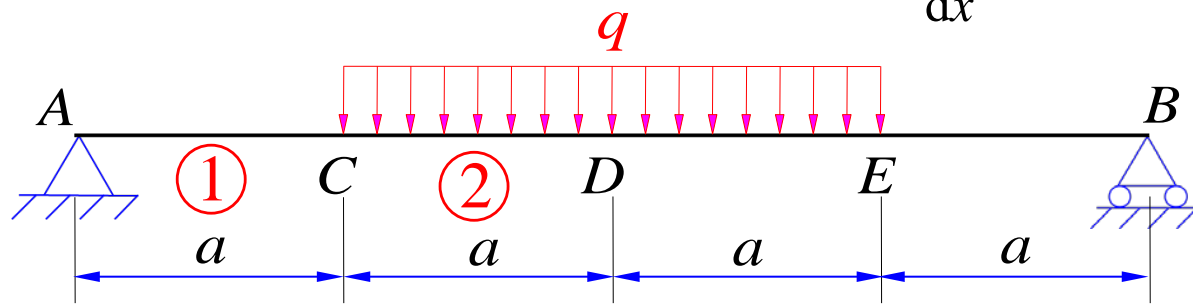


第六章 弯曲变形（二）

第 16 讲

计算梁挠度和转角的方法

梁的挠曲线近似微分方程 $EI \frac{d^2 w(x)}{dx^2} = M(x)$



积分法（分两段）：

待定常数**4**个

边界条件**1**个

对称性条件**1**个

连续条件**2**个

方法	优点	缺点
(1) 积分法	可以得到 全梁 的结果并可了解全梁变形的变化情况	推导过程复杂、繁琐

(2) 叠加原理

工程中通常关心的是**最大挠度和最大转角**，或计算梁上**指定截面处**的挠度和转角。

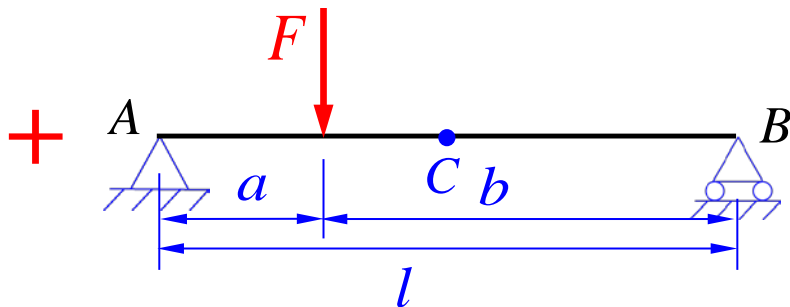
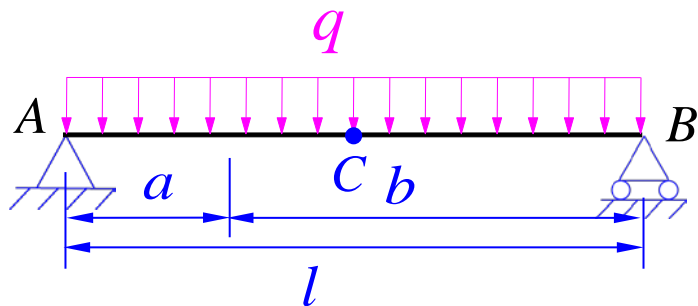
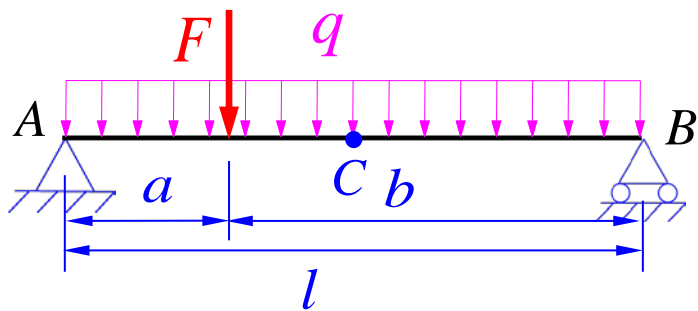
§ 6.4 按叠加原理求弯曲变形

一、用叠加原理计算梁的变形

在材料服从胡克定律、且是小变形的前提下，载荷与它所引起的变形成线性关系。

当梁上同时作用几个载荷时，各个载荷所引起的变形是各自**独立**的，互不影响。

若计算几个载荷共同作用下在某截面上引起的变形，则可分别计算各个载荷单独作用下的变形，然后进行叠加。



叠加原理

$$w_C = w_{C,q} + w_{C,F}$$

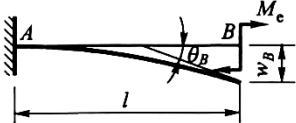
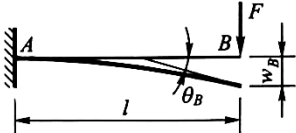
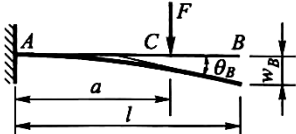
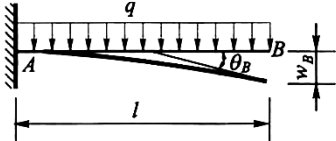
$$\theta_C = \theta_{C,q} + \theta_{C,F}$$

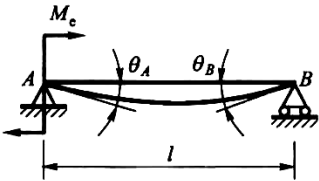
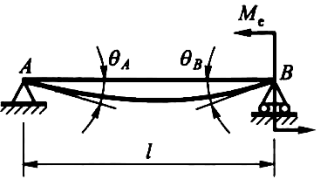
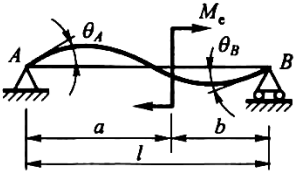
$$\theta_A = \theta_{A,q} + \theta_{A,F}$$

$$\theta_B = \theta_{B,q} + \theta_{B,F}$$

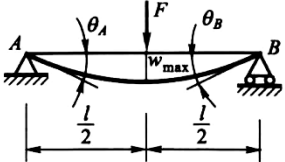
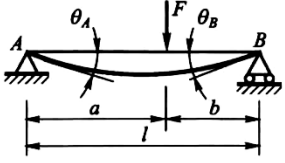
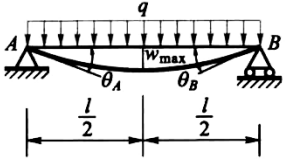
$$M_C = M_{C,q} + M_{C,F}$$

$$F_{SC} = F_{SC,q} + F_{SC,F}$$

序号	梁的简图	挠曲线方程	端截面转角	最大挠度
1		$w = -\frac{M_c x^2}{2EI}$	$\theta_B = -\frac{M_c l}{EI}$	$w_B = -\frac{M_c l^2}{2EI}$
2		$w = -\frac{Fx^2}{6EI}(3l-x)$	$\theta_B = -\frac{Fl^2}{2EI}$	$w_B = -\frac{Fl^3}{3EI}$
3		$w = -\frac{Fx^2}{6EI}(3a-x) \quad (0 \leq x \leq a)$ $w = -\frac{Fa^2}{6EI}(3x-a) \quad (a \leq x \leq l)$	$\theta_B = -\frac{Fa^2}{2EI}$	$w_B = -\frac{Fa^2}{6EI}(3l-a)$
4		$w = -\frac{qx^2}{24EI}(x^2 - 4lx + 6l^2)$	$\theta_B = -\frac{ql^3}{6EI}$	$w_B = -\frac{ql^4}{8EI}$

序号	梁的简图	挠曲线方程	端截面转角	最大挠度
5		$w = -\frac{M_c x}{6EI} (l-x)(2l-x)$	$\theta_A = -\frac{M_c l}{3EI}$ $\theta_B = \frac{M_c l}{6EI}$	$x = \left(1 - \frac{1}{\sqrt{3}}\right) l,$ $w_{\max} = -\frac{M_c l^2}{9\sqrt{3}EI}$ $x = \frac{l}{2}, w_{\frac{l}{2}} = -\frac{M_c l^2}{16EI}$
6		$w = -\frac{M_c x}{6EI} (l^2 - x^2)$	$\theta_A = -\frac{M_c l}{6EI}$ $\theta_B = \frac{M_c l}{3EI}$	$x = \frac{l}{\sqrt{3}},$ $w_{\max} = -\frac{M_c l^2}{9\sqrt{3}EI}$ $x = \frac{l}{2}, w_{\frac{l}{2}} = -\frac{M_c l^2}{16EI}$
7		$w = \frac{M_c x}{6EI} (l^2 - 3b^2 - x^2) \quad (0 \leq x \leq a)$ $w = \frac{M_c}{6EI} [-x^3 + 3l(x-a)^2 + (l^2 - 3b^2)x] \quad (a \leq x \leq l)$	$\theta_A = \frac{M_c}{6EI} (l^2 - 3b^2)$ $\theta_B = \frac{M_c}{6EI} (l^2 - 3a^2)$	

续表

序号	梁的简图	挠曲线方程	端截面转角	最大挠度
8		$w = -\frac{Fx}{48EI}(3l^2 - 4x^2)$ $(0 \leq x \leq \frac{l}{2})$	$\theta_A = -\theta_B = -\frac{Fl^2}{16EI}$	$w_{\max} = -\frac{Fl^3}{48EI}$
9		$w = -\frac{Fbx}{6EI}(l^2 - x^2 - b^2)$ $(0 \leq x \leq a)$ $w = -\frac{Fb}{6EI} \left[\frac{l}{b}(x-a)^3 + (l^2 - b^2)x - x^3 \right]$ $(a \leq x \leq l)$	$\theta_A = -\frac{Fab(l+b)}{6EI}$ $\theta_B = \frac{Fab(l+a)}{6EI}$	设 $a > b$, 在 $x = \sqrt{\frac{l^2 - b^2}{3}}$ 处, $w_{\max} = -\frac{Fb(l^2 - b^2)^{3/2}}{9\sqrt{3}EI}$ 在 $x = \frac{l}{2}$ 处, $w_{\frac{l}{2}} = -\frac{Fb(3l^2 - 4b^2)}{48EI}$
10		$w = -\frac{qx}{24EI}(l^3 - 2lx^2 + x^3)$	$\theta_A = -\theta_B = -\frac{ql^3}{24EI}$	$w_{\max} = -\frac{5ql^4}{384EI}$

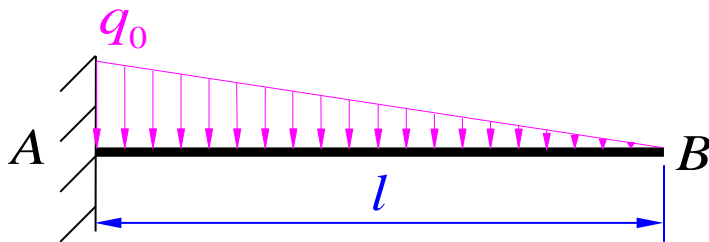
小结：表格中仅给出

两种梁：悬臂梁、简支梁

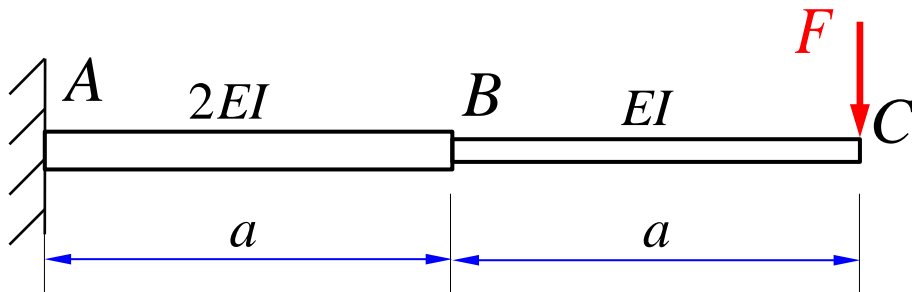
简单载荷：集中力、集中力偶；均布载荷；三角形载荷

$$w = -\frac{q_0 x^2}{120EI} (10l^3 - 10l^2 x + 5lx^2 - x^3)$$

$$w_B = -\frac{q_0 l^4}{30EI}, \quad \theta_B = -\frac{q_0 l^3}{24EI}$$

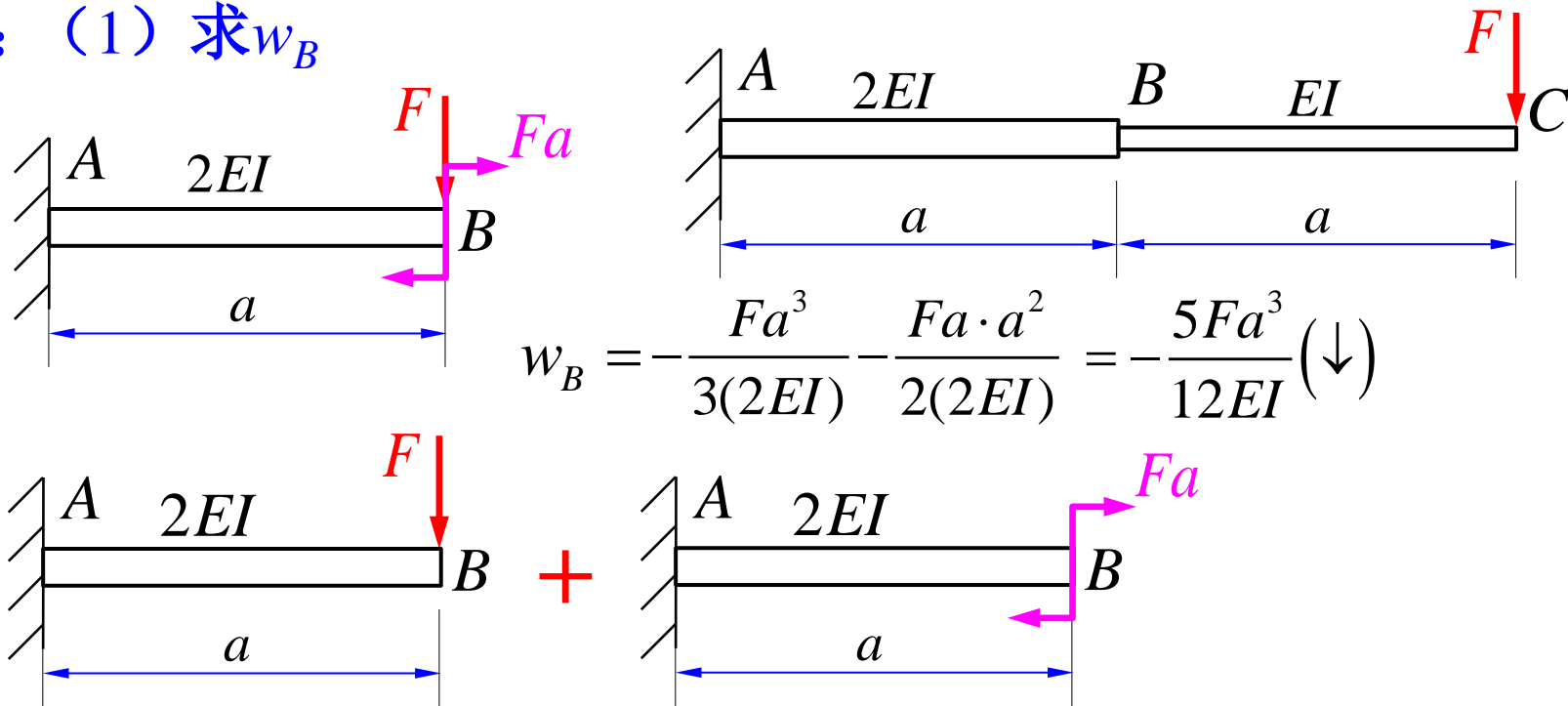


工程实际问题：梁和载荷的形式复杂多样，如何处理？



例1 用叠加法求图示变截面梁B和C截面的挠度 w_B 和 w_C 。

解：（1）求 w_B



(2) 求 w_C

$$w_C = w_{C1} + w_{C2}$$

$$w_{C1} = w_B + \theta_B \cdot a$$

$$\theta_B = -\frac{Fa^2}{2(2EI)} - \frac{Fa \cdot a}{2EI} = -\frac{3Fa^2}{4EI} \text{ (顺时针)}$$

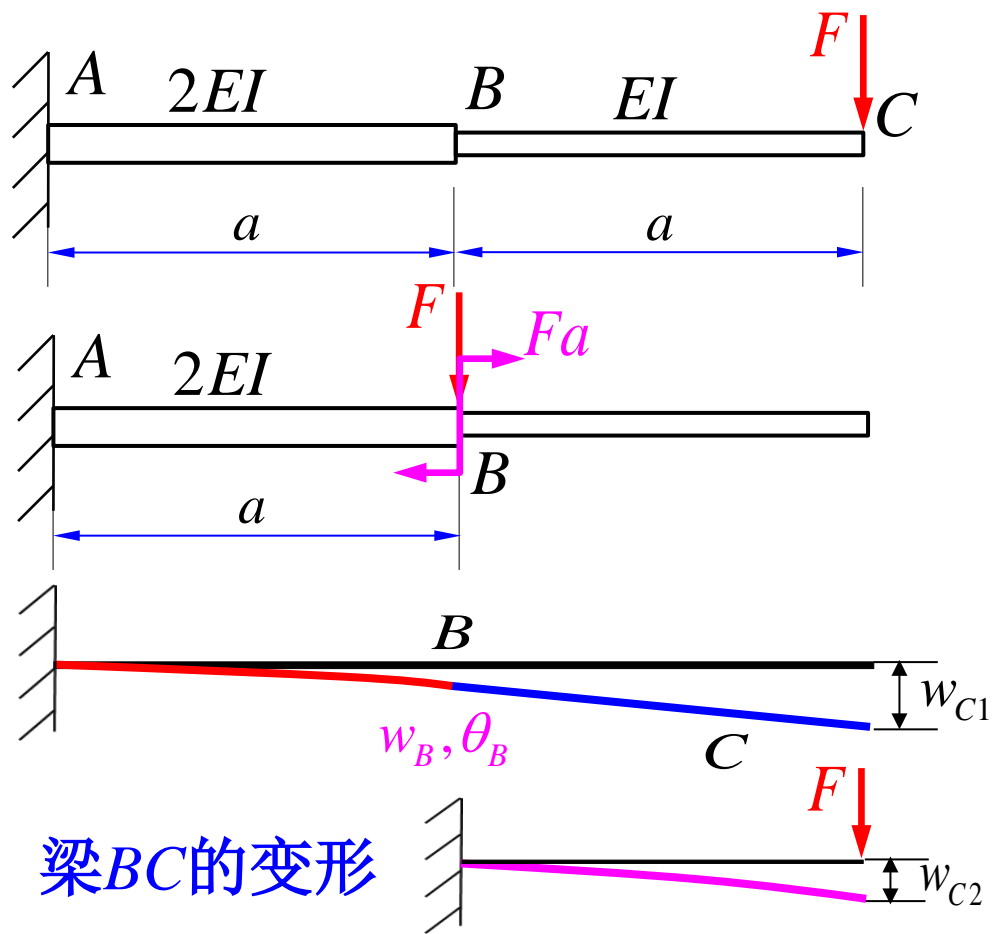
$$w_{C1} = -\frac{5Fa^3}{12EI} - \frac{3Fa^2}{4EI} \cdot a = -\frac{7Fa^3}{6EI} \text{ (}\downarrow\text{)}$$

$$w_{C2} = -\frac{Fa^3}{3EI}$$

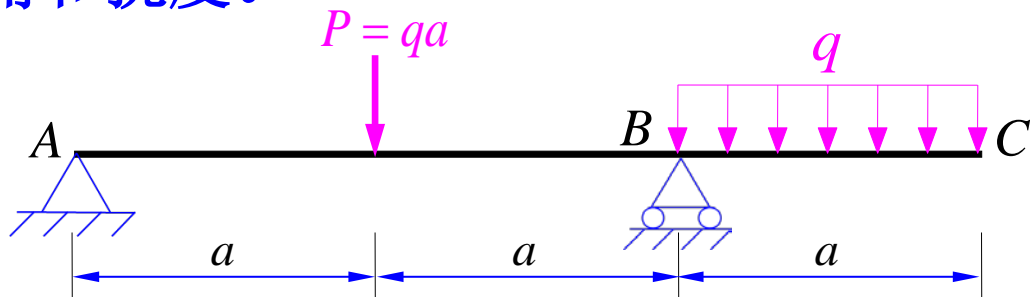
$$w_C = w_{C1} + w_{C2} = -\frac{7Fa^3}{6EI} - \frac{Fa^3}{3EI}$$

$$= -\frac{3Fa^3}{2EI} \text{ (}\downarrow\text{)}$$

$$w_B = -\frac{5Fa^3}{12EI} \text{ (}\downarrow\text{)}$$



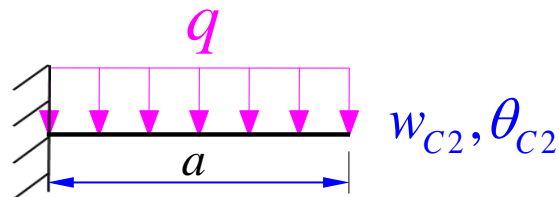
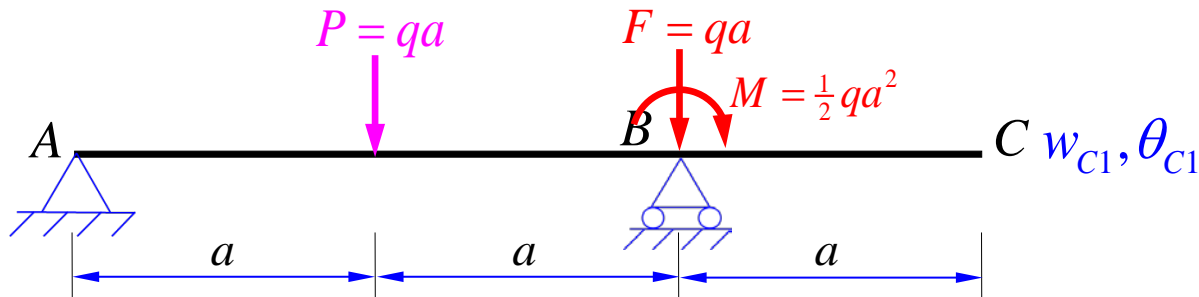
例2 已知外伸梁的弯曲刚度均为 EI ，用叠加法求图示梁 C 端的转角和挠度。

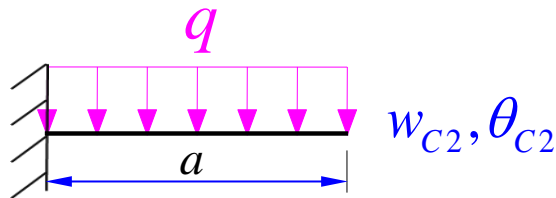
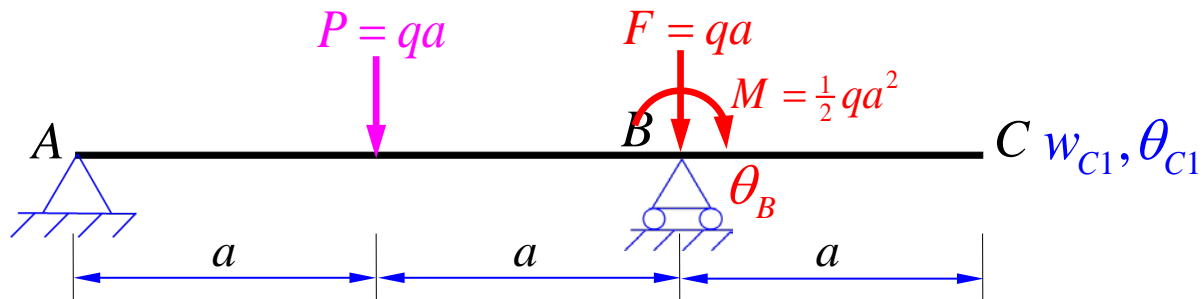
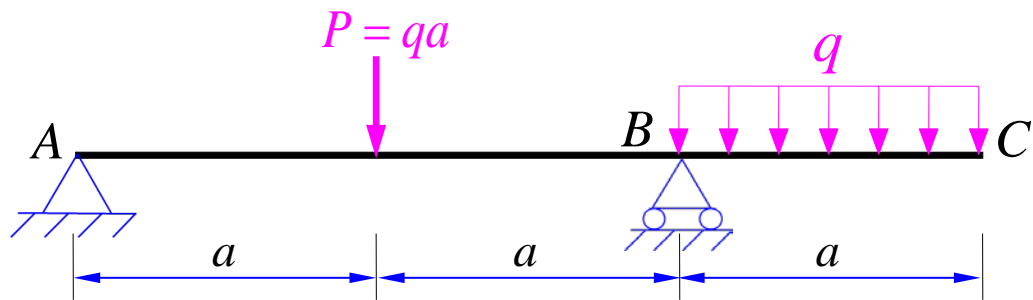


分析:

$$w_C = w_{C1} + w_{C2}$$

$$\theta_C = \theta_{C1} + \theta_{C2}$$





解: $\theta_C = \theta_{C1} + \theta_{C2} = \theta_B + \theta_{C2}$

$$\theta_B = -\frac{(\frac{1}{2}qa^2) \cdot 2a}{3EI} + \frac{qa \cdot (2a)^2}{16EI}$$

$$= -\frac{qa^3}{12EI} \text{ (顺时针)}$$

$$\theta_{C2} = -\frac{qa^3}{6EI} \text{ (顺时针)}$$

$$\theta_C = -\frac{qa^3}{12EI} - \frac{qa^3}{6EI} = -\frac{qa^3}{4EI}$$

$$w_C = w_{C1} + w_{C2} \text{ (顺时针)}$$

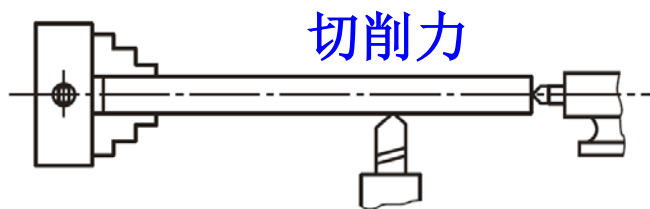
$$= \theta_B \cdot a - \frac{qa^4}{8EI}$$

$$= -\frac{qa^3}{12EI} \cdot a - \frac{qa^4}{8EI}$$

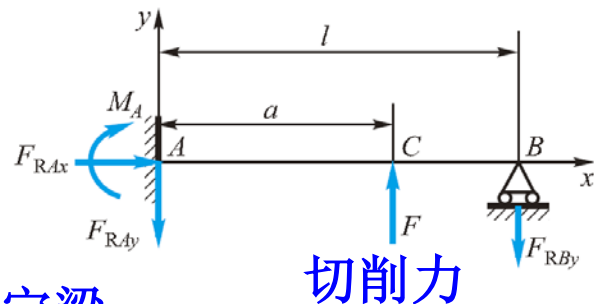
$$= -\frac{5qa^4}{24EI} (\downarrow)$$

§ 6.5 简单超静定梁

一、超静定梁工程实例



1次超静定梁



切削力

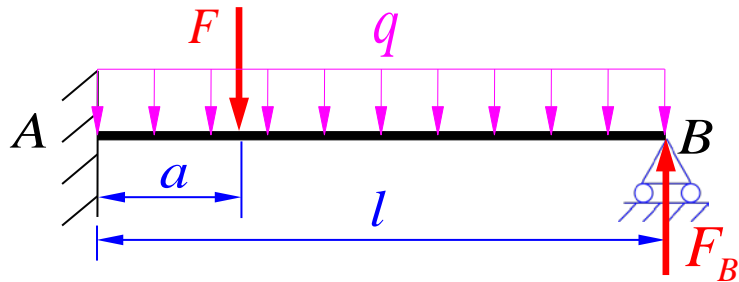


三跨连续梁桥

2次
超静定梁

二、超静定梁问题的解法

1. 解除多余约束，用未知反力代替，得到基本静定系。



2. 根据变形协调方程和物理关系，建立补充方程。

3. 解出多余未知约束力。

多余的未知约束力解出之后，原问题即转化为静定梁问题，可根据实际需要，进一步求解出内力、应力、挠度、转角等！

然后可进行强度和刚度校核！

例3 求图示超静定梁支座的约束力。

解：将支座B看成多余约束

变形协调方程： $w_B = 0$

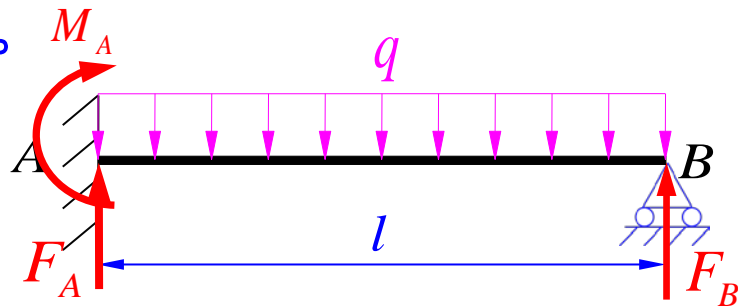
$$\text{有： } \frac{F_B l^3}{3EI} - \frac{ql^4}{8EI} = 0$$

$$F_B = \frac{3}{8}ql$$

求支座A处的约束力：

$$\sum F_y = 0: F_A + F_B - ql = 0 \Rightarrow F_A = \frac{5}{8}ql$$

$$\sum M_A = 0: M_A + ql \times \frac{l}{2} - F_B l = 0 \Rightarrow M_A = -\frac{1}{8}ql^2$$



分析：超静定次数？
1次超静定

另解：将支座A对截面转动的
约束看成多余约束

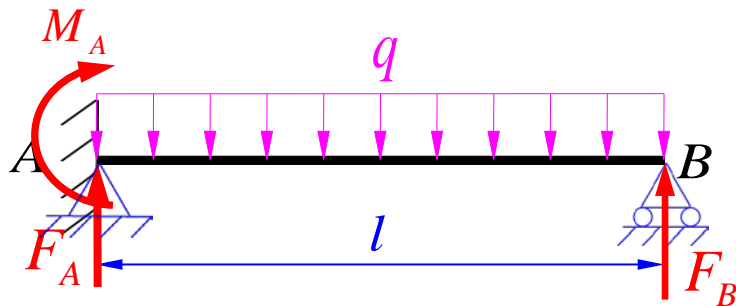
变形协调方程： $\theta_A = 0$

$$\text{即 } -\frac{M_A l}{3EI} - \frac{ql^3}{24EI} = 0 \Rightarrow M_A = -\frac{1}{8}ql^2$$

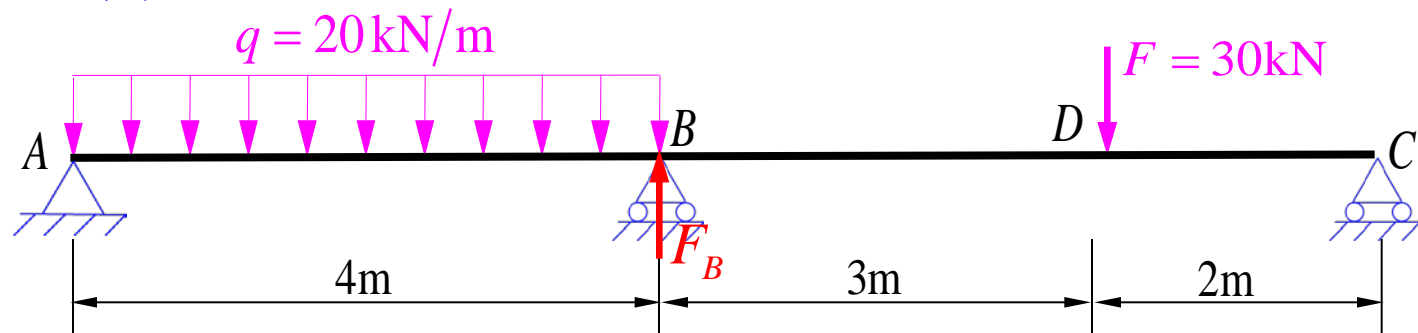
求支座的约束力：

$$\sum M_A = 0: F_B l - M_A - ql \cdot \left(\frac{l}{2}\right) = 0 \Rightarrow F_B = \frac{3}{8}ql$$

$$\sum F_y = 0: F_A + F_B = ql \Rightarrow F_A = \frac{5}{8}ql \quad \text{与前面计算结果相同}$$



例4 图示超静定梁，弯曲刚度 $EI=5\times 10^6\text{ N}\cdot\text{m}^2$ ，试求梁的支座约束力。



分析：1次超静定

将支座B看成多余约束，变形协调方程： $w_B = 0$

采用P. 205的 例6.6的方法
计算简支梁上部分受均布
载荷作用下指定点的挠度

$$F_B = \frac{732F + 320ql}{1200} = 66.3\text{kN}$$

另解:

解除B处对转角的约束,
施加一对力偶矩 M_B

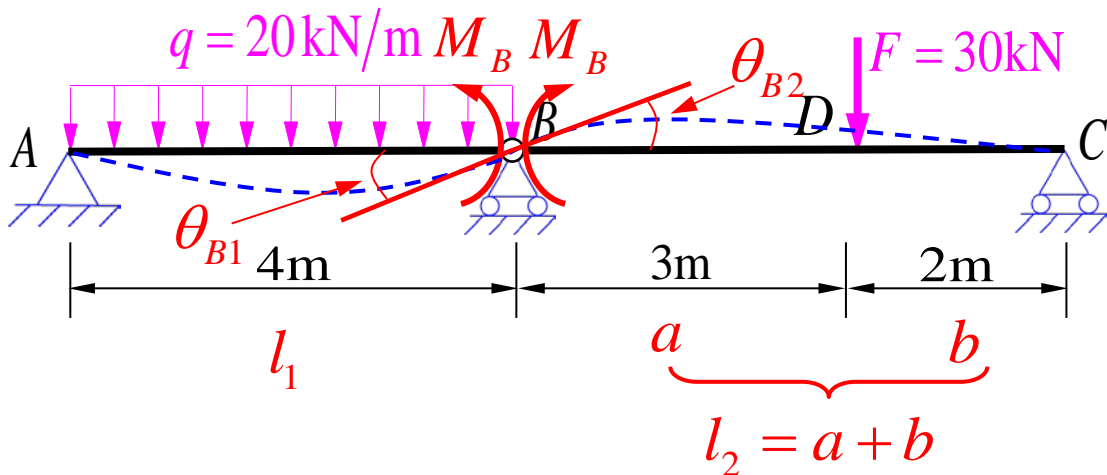
变形协调方程 $\theta_{B1} = \theta_{B2}$

$$\theta_{B1} = \frac{ql_1^3}{24EI} + \frac{M_B l_1}{3EI}$$

$$\theta_{B2} = -\frac{Fab(l_2 + b)}{6EIl_2} - \frac{M_B l_2}{3EI} = -\frac{7Fl_2^2}{125EI} - \frac{M_B l_2}{3EI}$$

$$\theta_{B1} = \theta_{B2} \Rightarrow \frac{ql_1^3}{24EI} + \frac{M_B l_1}{3EI} = -\frac{7Fl_2^2}{125EI} - \frac{M_B l_2}{3EI}$$

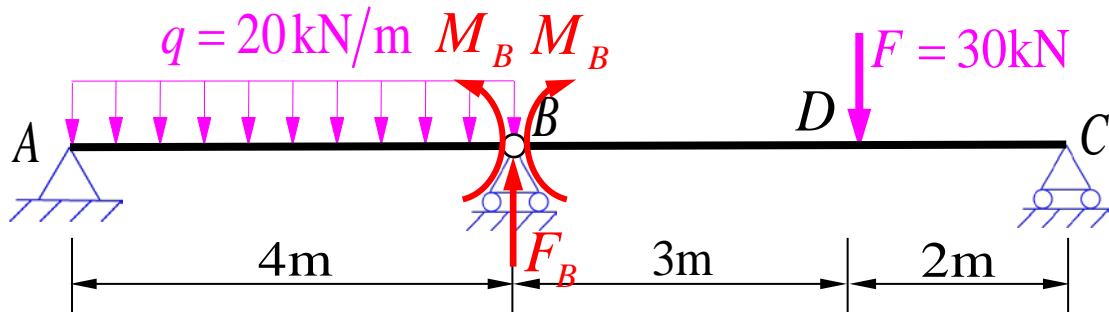
$$M_B = -\frac{1}{l_1 + l_2} \left(\frac{ql_1^3}{8} + \frac{21Fl_2^2}{125} \right) = -\frac{1}{9} \left(\frac{20 \times 4^3}{8} + \frac{21 \times 30 \times 5^2}{125} \right) = -31.78 \text{ kN.m}$$



$$a = \frac{3}{5}l_2, \quad b = \frac{2}{5}l_2$$

求 F_B

$$M_B = -31.78 \text{ kN.m}$$



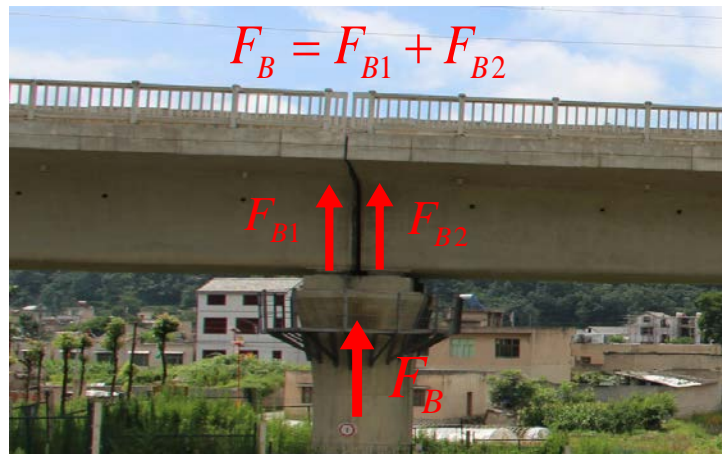
$$\sum M_A = 0 \longrightarrow F_B l_1 + M_B - \frac{1}{2} q l_1^2 = 0$$

$$F_B = \frac{1}{2} q l_1 - \frac{M_B}{l_1} = \frac{1}{2} \times 20 \times 4 - \frac{-31.78}{4} = 47.9 \text{ kN}$$

$$\sum M_C = 0 \longrightarrow F_B l_2 + M_B - F b = 0$$

$$F_B = F_D \frac{b}{l_2} - \frac{M_B}{l_2} = 30 \times \frac{2}{5} - \frac{-31.78}{5} = 18.4 \text{ kN}$$

+



支座B的实际承受的是
左右两段梁反力之和

$$F_B = 66.3 \text{ kN}$$



与前同

§ 6.6 提高梁弯曲刚度的措施

一、梁的刚度校核

刚度条件：

$$\frac{w_{\max}}{l} \leq \left[\frac{w}{l} \right], \quad \theta_{\max} \leq [\theta]$$

在土木工程（梁）：

$$\left[\frac{w}{l} \right] = \frac{1}{250} \sim \frac{1}{1000}$$

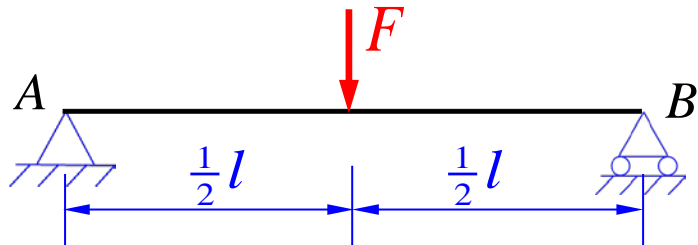
在机械工程（轴）：

$$\left[\frac{w}{l} \right] = \frac{1}{5000} \sim \frac{1}{10000}$$

传动轴：

$$[\theta] = 0.005 \sim 0.001 \text{ rad}$$

例5 图示I20a工字钢梁 $l=8\text{m}$, $E=200\text{GPa}$, $[w]=l/500$, $[\sigma]=100\text{MPa}$ 。试根据梁的刚度条件, 确定梁的许可载荷 $[F]$, 并校核强度。



查表: P374

$$I_z = 2370 \text{ cm}^4$$

$$W_z = 237 \text{ cm}^3$$

解: 由刚度条件 $w_{\max} = \frac{Fl^3}{48EI} \leq [w] = \frac{l}{500}$

$$\text{得 } F \leq \frac{48EI}{500l^2} = 7.11 \text{ kN} \quad [F] = 7.11 \text{ kN}$$

该梁满足强度条件。

$$\sigma_{\max} = \frac{M_{\max}}{W_z} = \frac{\frac{1}{4}Fl}{W_z} = 60 \text{ MPa} \leq [\sigma] = 100 \text{ MPa}$$

二、提高梁弯曲刚度的措施

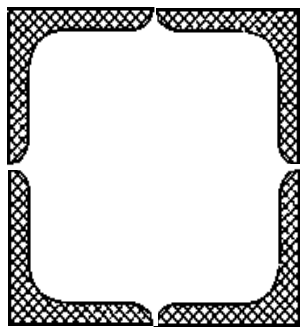
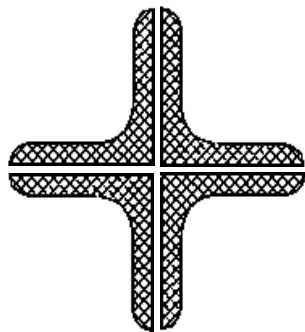
1. 增大梁的抗弯刚度 EI

(a) 增大 E

选用弹性模量 E 较高的材料也能提高梁的刚度。

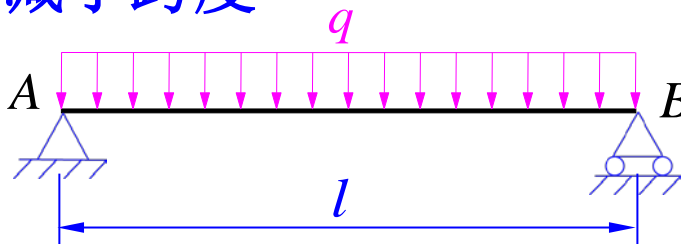
注意：对于各种钢材，弹性模量的数值相差甚微，因而与一般钢材相比，选用高强度钢材并不能提高梁的刚度。

(b) 增大 I

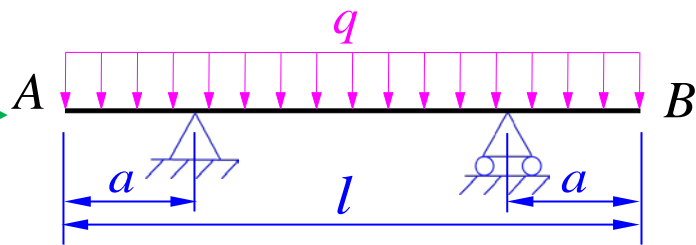
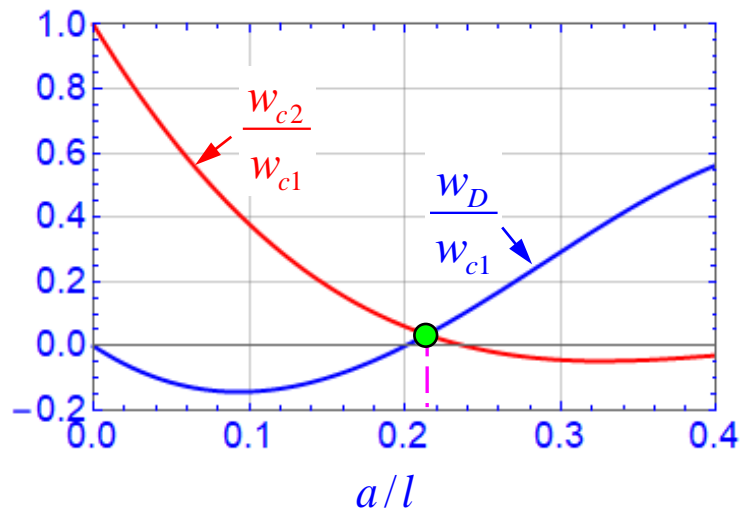


2. 减小跨度或增加支承

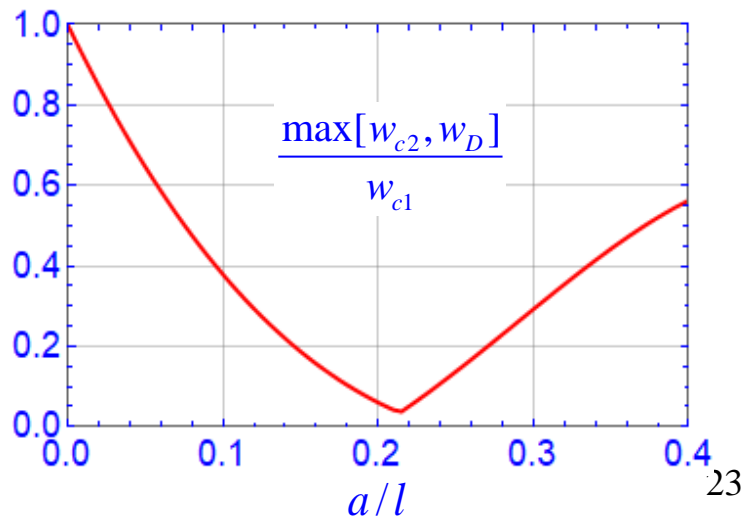
(a) 减小跨度



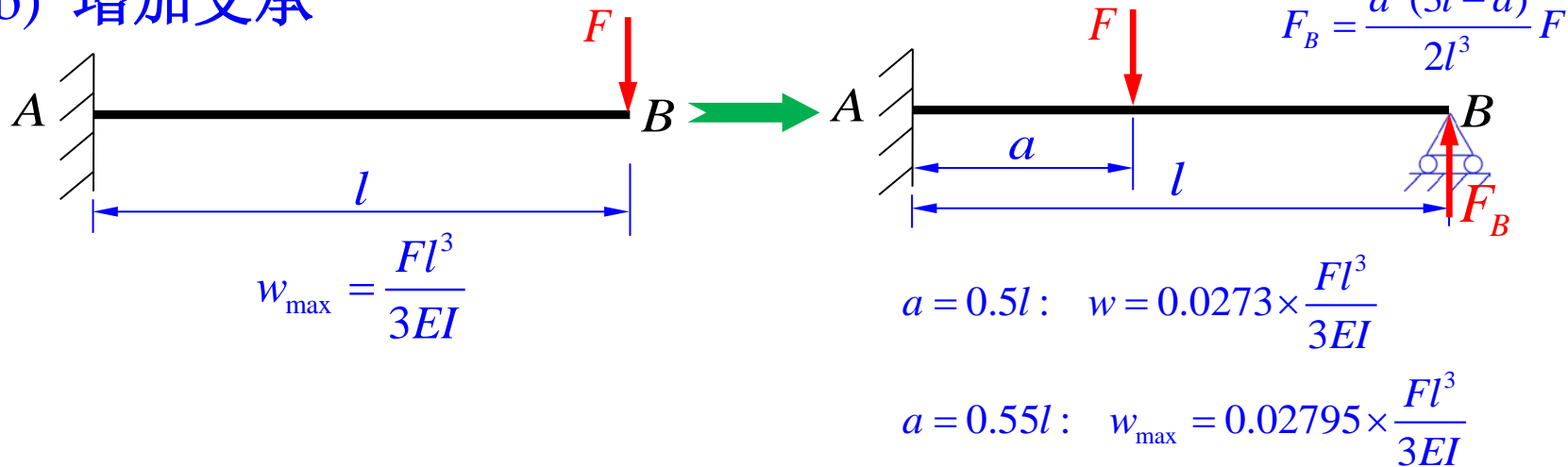
跨中的挠度 $w_{C1} = \frac{ql^4}{384EI}$



跨中的挠度 w_{C2}



(b) 增加支承



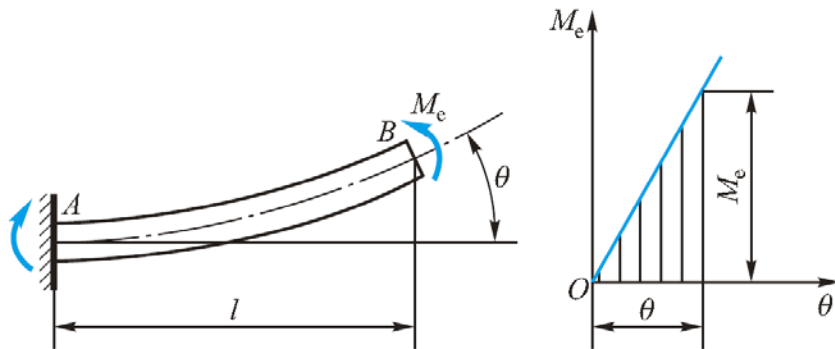
§ 6.7 弯曲变形的应变能

悬臂梁的右端受弯曲力偶矩 M_e 作用，该梁发生纯弯曲变形。在线弹性范围内， M_e 由零逐渐增加到最终值， B 端截面的转角 θ 与 M_e 的关系是线性的。

弯曲力偶矩所做的功 $W = \frac{1}{2} M_e \theta$

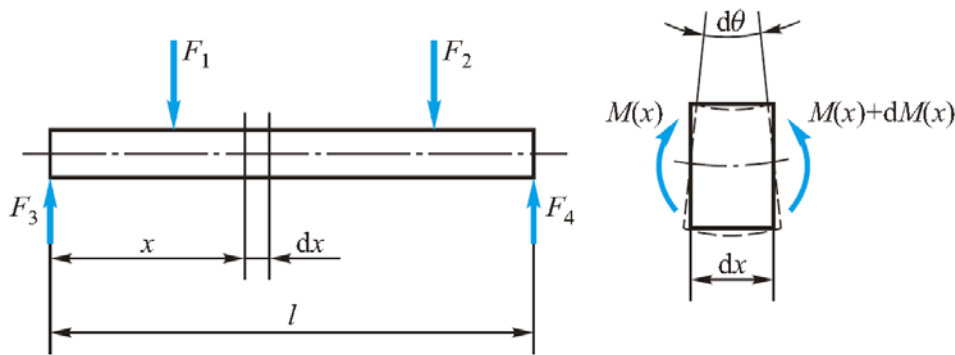
$$\theta = \frac{M_e l}{EI}$$

根据功能原理，纯弯曲的应变能为 $V_\varepsilon = W = \frac{1}{2} M_e \theta = \frac{M_e^2 l}{2EI}$



横力弯曲时梁横截面上同时有弯矩和剪力，且弯矩和剪力都随截面位置而变化，都是 x 的函数。

细长梁的情况下，对应于剪切的应变能与弯曲应变能相比，一般很小，可以不计，所以只需要计算弯曲应变能。



梁微段的应变能为 $dV_\varepsilon = \frac{M^2(x)dx}{2EI}$

全梁的应变能为 $V_\varepsilon = \int_l \frac{M^2(x)}{2EI} dx$

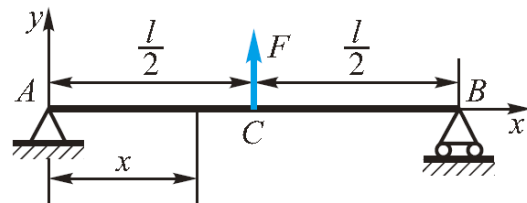
利用挠曲线的近似微分方程，应变能可以改写成

$$V_\varepsilon = \frac{1}{2} \int_l EI \left[\frac{dw^2(x)}{dx^2} \right]^2 dx$$

例6 弯曲刚度为 EI 的简支梁，长度为长 l ，跨度中点受向上的集中力 F 作用。试求梁跨度中点的挠度。

解：梁的弯曲应变能为

$$V_{\varepsilon} = \int_l \frac{M^2(x)}{2EI} dx = 2 \int_0^{\frac{l}{2}} \frac{(\frac{F}{2}x)^2}{2EI} dx = \frac{F^2 l^3}{96EI}$$



设梁跨度中点的挠度为 w_C ，则外力所做的功为

$$W = \frac{1}{2} F w_C$$

根据功能原理 $V_{\varepsilon} = W \longrightarrow \frac{1}{2} F w_C = \frac{F^2 l^3}{96EI} \longrightarrow w_C = \frac{F l^3}{48EI}$

Thank you!

作业

P. 215: 6.10(a)、6.11(c)

P. 222: 6.35

对应第6版的题号 P. 209: 6.10(a)、6.11(c); P. 216-217: 6.35

下次课讲 第七章 应力和应变分析 强度理论