

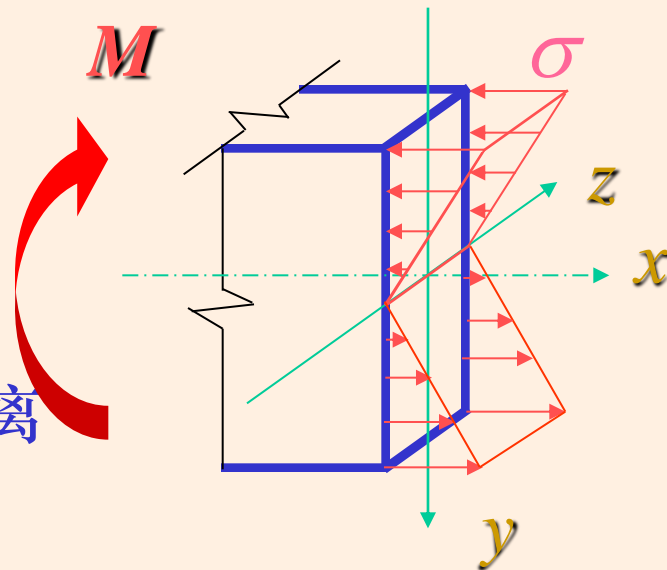
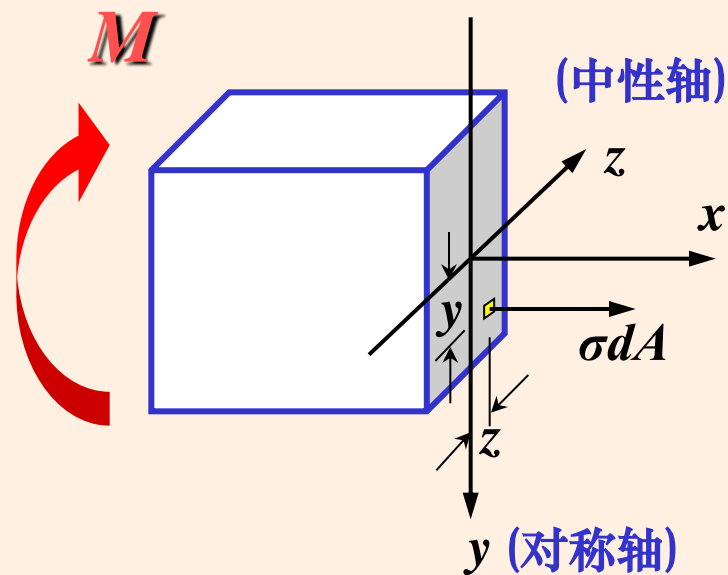
梁横截面上正应力分布：

$$\sigma = \frac{M}{I_z} y$$

$M$  — 截面上的弯矩；

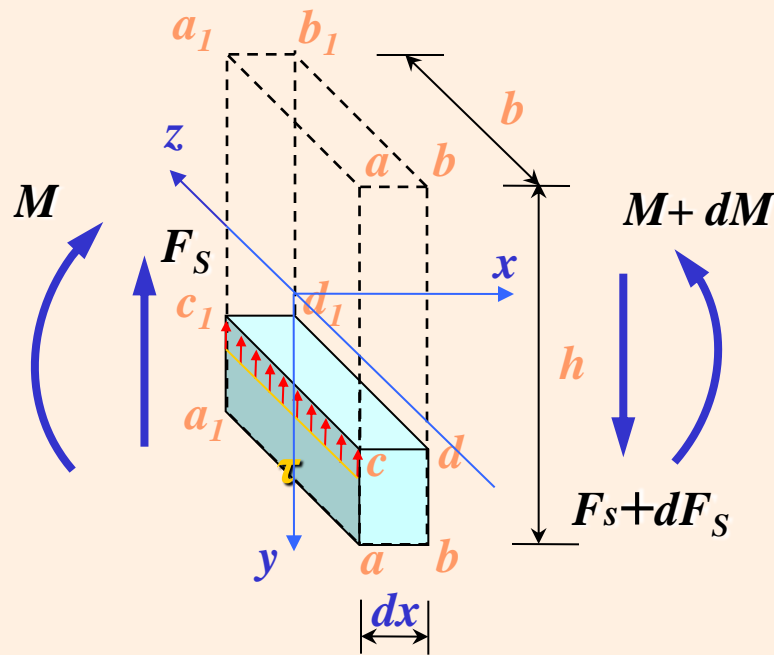
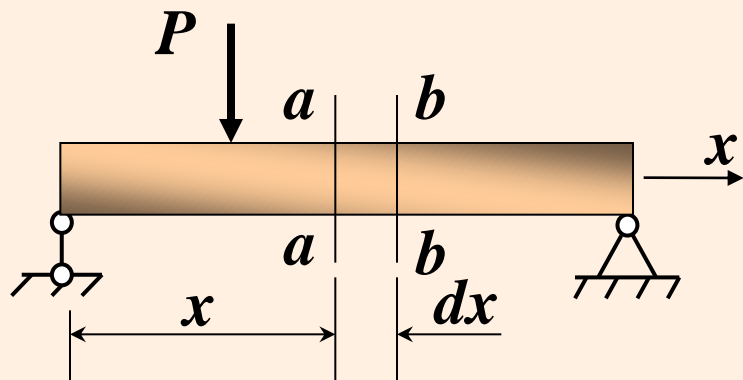
$I_z$  — 截面对中性轴的惯性矩

$y$  — 所求应力点到中性轴的距离



## § 7-3 梁的剪应力及其强度校核

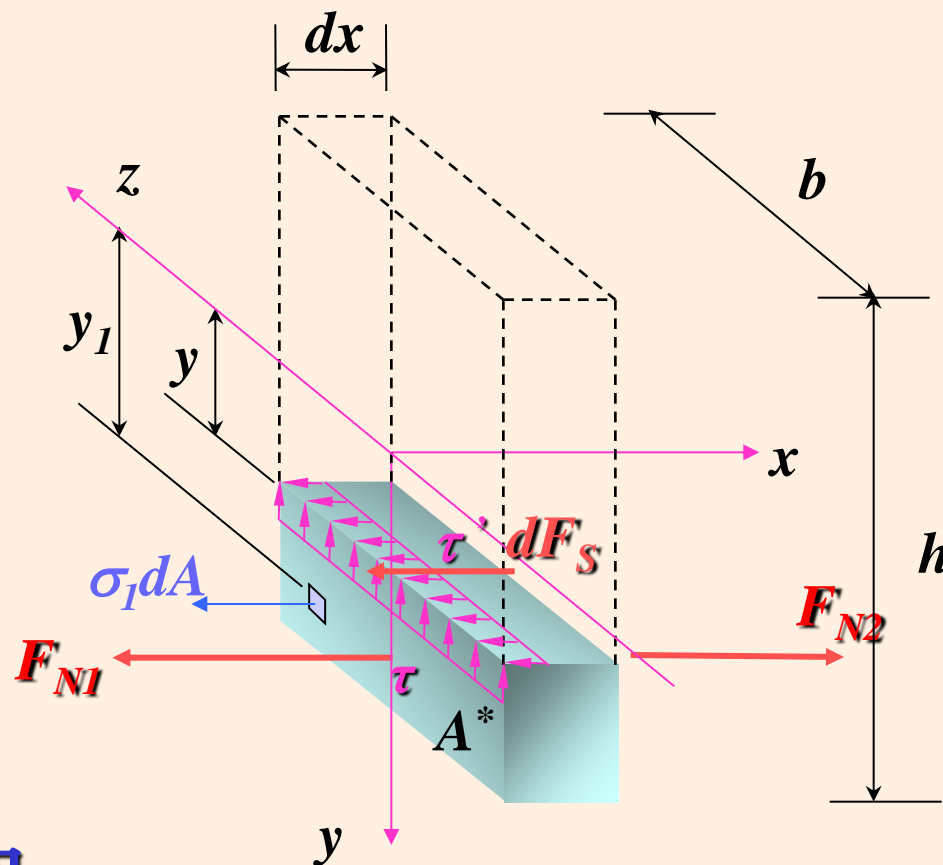
### 1. 矩形截面梁的剪应力



假设:

- ① **方向**: 剪应力与剪力  $F_S$  一致;
- ② **分布**: 沿截面宽度均布。

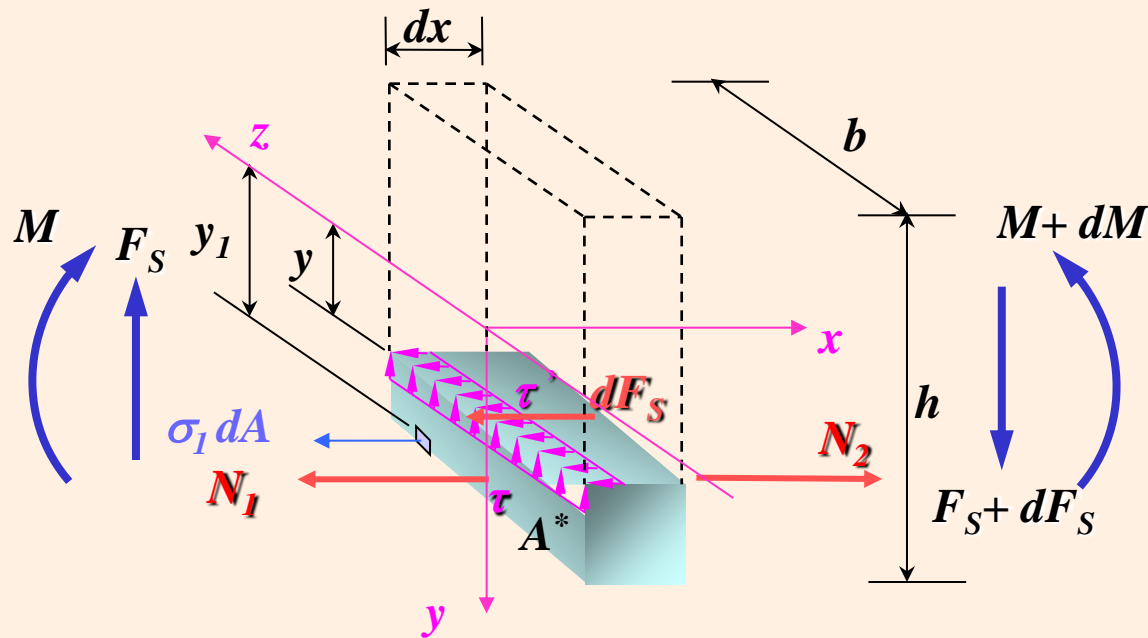
•取隔离体:



•列平衡方程:

$$\sum x = 0: F_{N2} - F_{N1} - dF_S = 0 \quad \text{--- (1)}$$

$$dF_S = \tau' b dx \quad \text{--- (2)}$$



$$F_{N1} = \int_{A^*} \sigma_1 dA = \int_{A^*} \frac{My_1}{I_z} dA = \frac{M}{I_z} \cdot S_z^* \quad \text{--- (3)}$$

其中：  $S_z^* = \int_{A^*} y_1 dA$  ---  $A^*$ 对 $z$ 轴的静矩

$$\text{同理：} \quad F_{N2} = \frac{M + dM}{I_z} \cdot S_z^* \quad \text{--- (4)}$$

(2)、(3)、(4)代入(1)得:

$$\frac{M + dM}{I_z} S_z^* - \frac{M}{I_z} S_z^* - \tau' b dx = 0$$

整理得:  $\tau' = \frac{dM}{dx} \cdot \frac{S_z^*}{I_z b}$

$$\therefore \frac{dM}{dx} = F_s, \quad \tau' = \tau$$

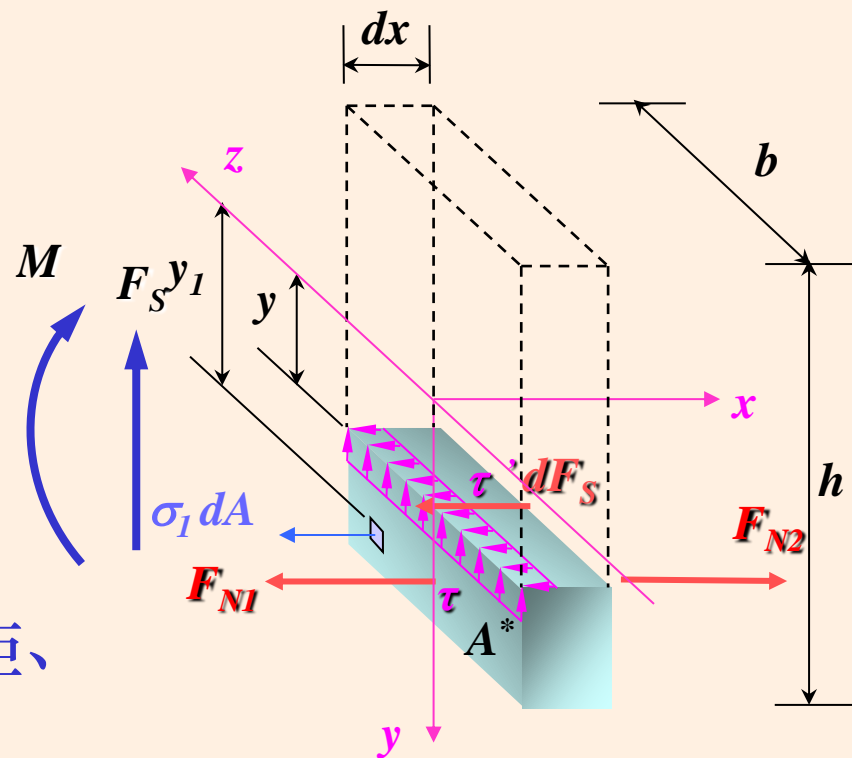
$$\therefore \tau = \frac{F_s S_z^*}{I_z b} \quad \text{--- (5)}$$

$$\therefore \tau = \frac{F_S S_z^*}{I_z b} \quad \text{--- (5)}$$

$F_S$  — 截面上的剪力；

$I_z, b$  — 截面对中性轴的惯性矩、  
截面宽度；

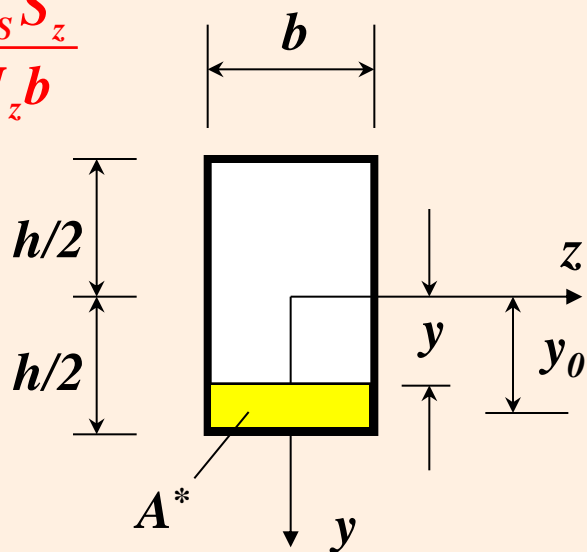
$S_z^*$  — 过所求应力点水平线到截面边缘所包围面积对  
中性轴的静矩。



## •剪应力分布:

对某一截面:  $F_S$ 、 $I_z$ 、 $b$ 是常量,  $\tau$ 只随 $S_z^*$ 改变。

$$\tau = \frac{F_S S_z^*}{I_z b}$$



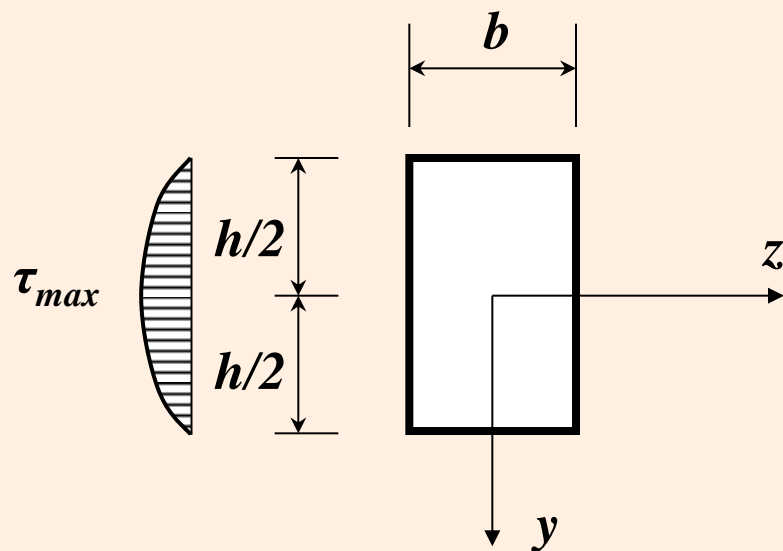
$$S_z^* = A^* y_0$$

$$= b \left( \frac{h}{2} - y \right) \left[ y + \left( \frac{h}{2} - y \right) / 2 \right]$$

$$= \frac{b}{2} \left( \frac{h^2}{4} - y^2 \right)$$

代入 $\tau$ 得:

$$\tau = \frac{6F_S}{bh^3} \left( \frac{h^2}{4} - y^2 \right)$$



$$\tau = \frac{6F_s}{bh^3} \left( \frac{h^2}{4} - y^2 \right)$$

讨论:

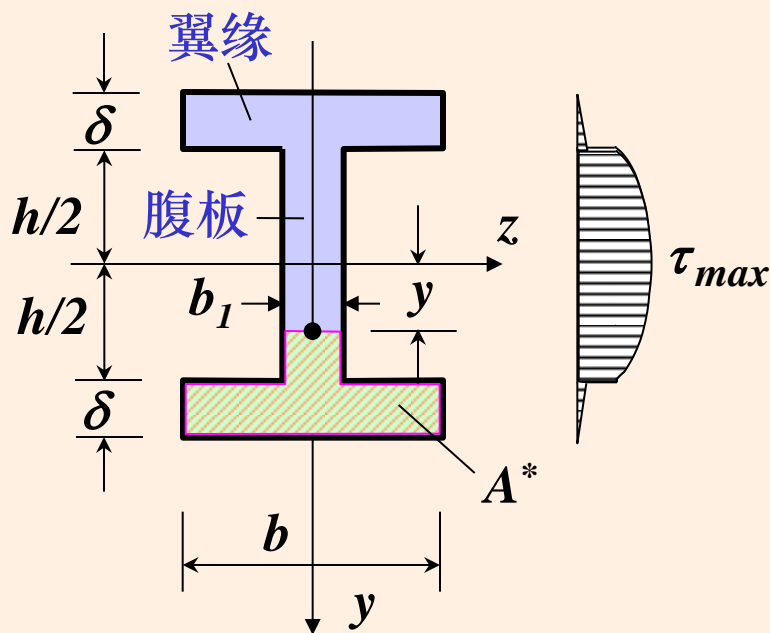
$$(\tau)_{y=\pm \frac{h}{2}} = 0 \quad \text{边缘应力为零}$$

$$(\tau)_{y=0} = \tau_{\max} = \frac{3}{2} \frac{F_s}{A}$$

中性轴剪应力最大, 为平均剪应力的1.5倍。



## 2. 工字形截面梁的剪应力



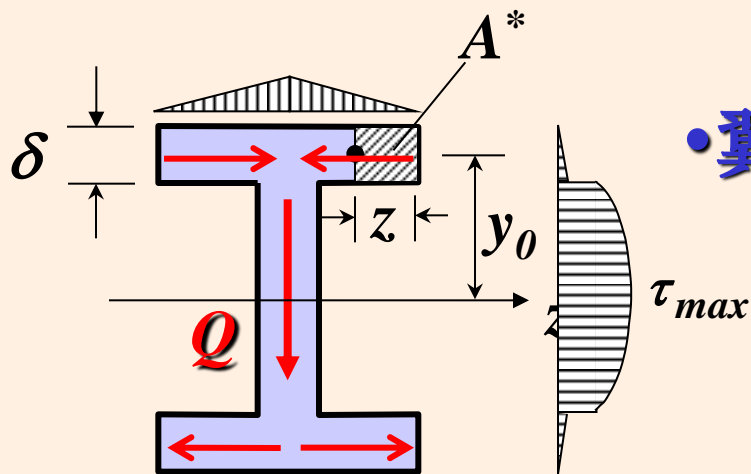
• 腹板剪应力:

$$\tau = \frac{F_s S_z^*}{I_z b_1}$$

$b_1$  — 腹板宽度

$I_z$  — 全截面对中性轴的惯性矩

$S_z^*$  — 图示阴影面积对z轴的静矩



•翼缘水平剪应力:

$$\tau_H = \frac{F_S S_z^*}{I_z \delta}$$

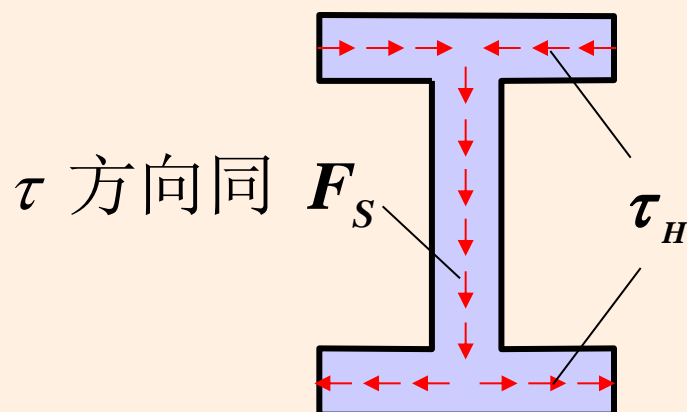
翼缘竖向剪应力忽略

$\delta$  — 翼缘宽度

$I_z$  — 全截面对中性轴的惯性矩

$S_z^* = \delta \cdot z \cdot y_o$  — 图示阴影面积对  $z$  轴的静矩

## •剪应力方向:



剪力流:  
方向由腹板  $\tau$  确定。

## 3.剪应力强度条件:

### •最大剪应力

$$\tau_{\max} = \frac{F_S S_{z \max}^*}{I_z b}$$

截面

$$\tau_{\max} = \frac{F_{S \max} S_{z \max}^*}{I_z b}$$

全梁

## •强度条件

$$\frac{F_{S \max} S_{z \max}^*}{I_z b} \leq [\tau]$$

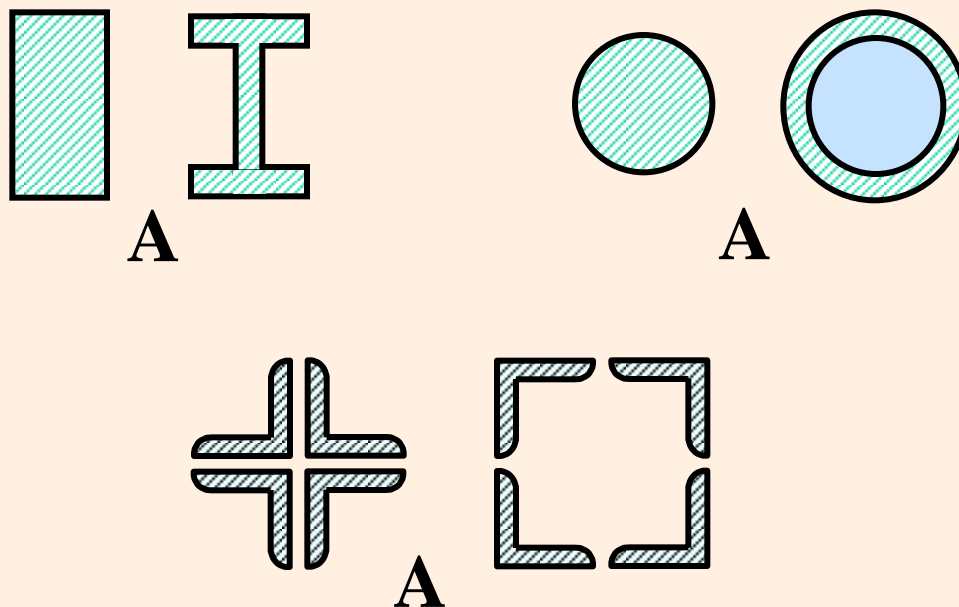
梁的强度计算：

同时满足正应力、剪应力强度条件。

步骤：

- 按正应力条件选择截面；
- 再按剪应力强度条件校核。

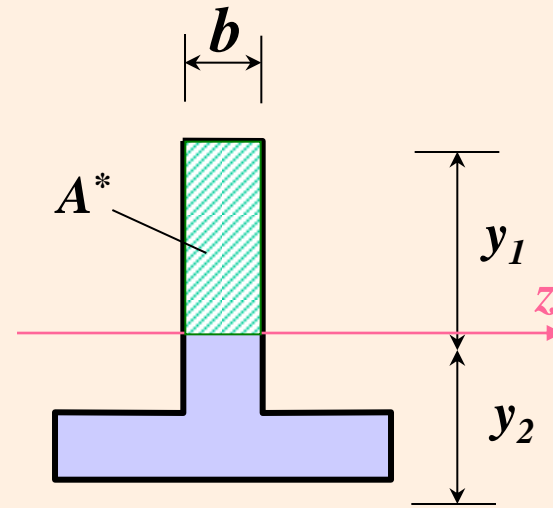
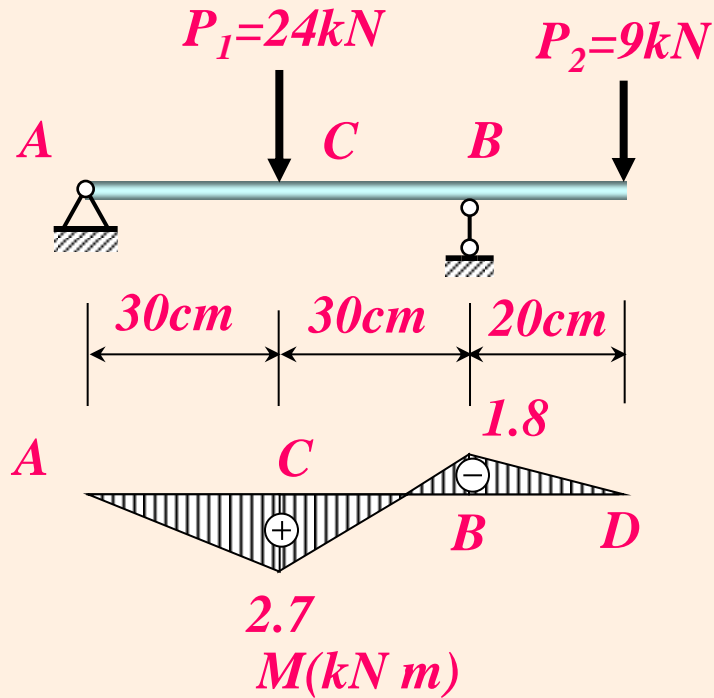
## 4. 梁的合理截面形式:



尽量使材料分布在远离中性轴的位置。

# 例：P115 例6-7

$$y_1 = 0.072m, \quad y_2 = 0.038m, \quad b = 0.03m$$

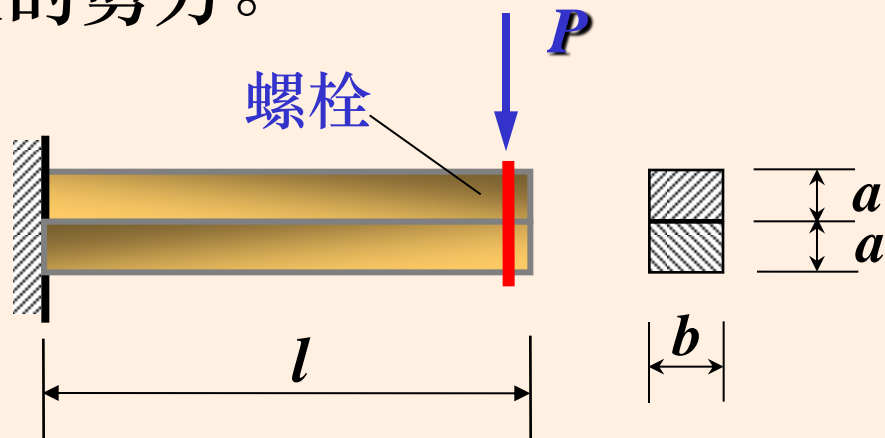


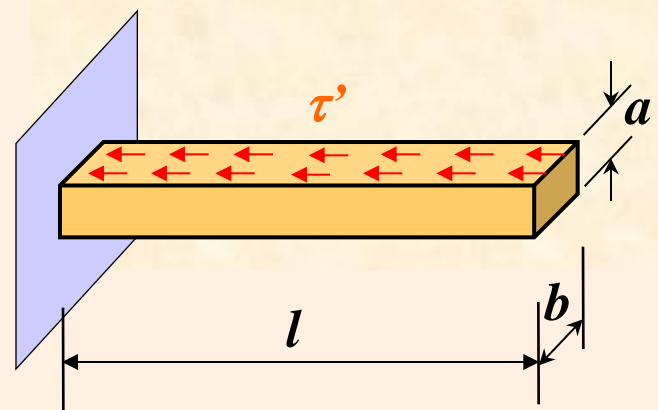
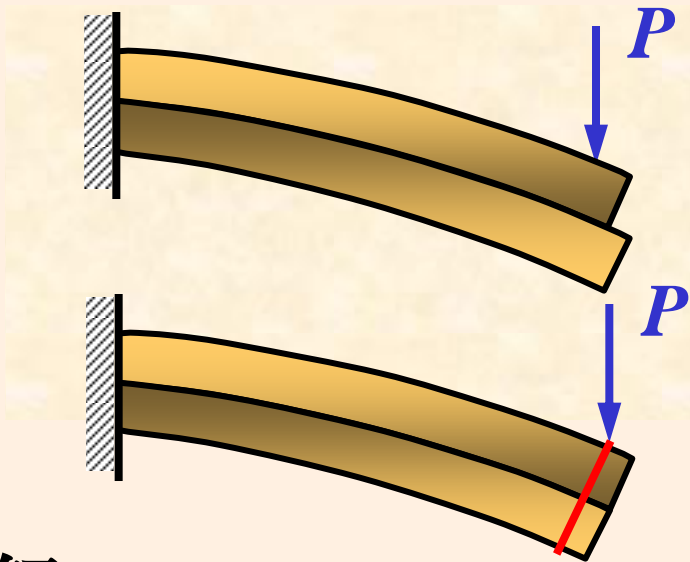
求  $\tau_{max}$  :

找全梁的  $F_{Smax}$  ;

求中性轴处的  $\tau$ 。

例：求螺栓受的剪力。





解：横截面剪力： $F_S = P$

横截面剪应力：
$$\tau = \frac{F_S S_z^*}{I_z b} = \frac{P \cdot ab \cdot a/2}{\frac{b \cdot (2a)^3}{12} \cdot b} = \frac{3}{4} \cdot \frac{P}{ab}$$

中性层剪应力： $\tau' = \tau$

螺栓受力：
$$F_S' = \tau' \cdot bl = \frac{3}{4} \frac{Pl}{a}$$

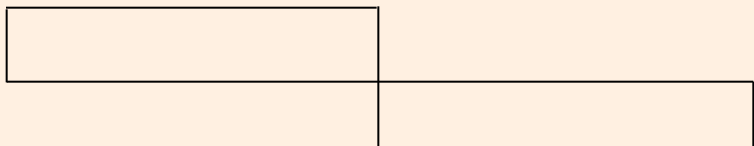
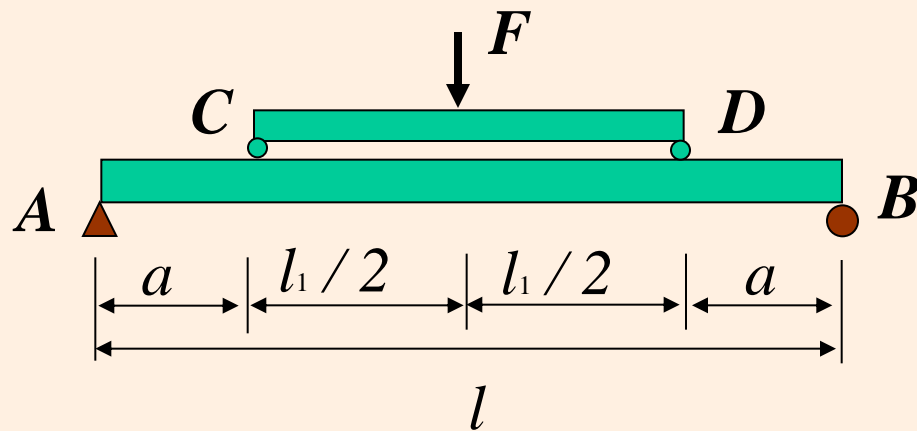


$F = 13\text{kN}$ ,  $l = 4\text{m}$ , AB梁高  $h$   
 $= 180\text{mm}$ , 宽  $b = 120\text{mm}$ ,

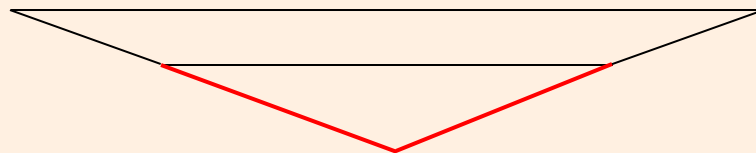
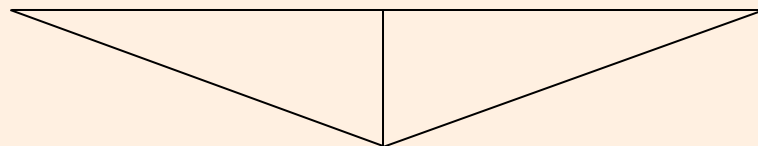
$a$ 取何值, 使AB梁满足强度要求.

材料容许应力:

$[\sigma] = 10\text{MPa}$ ,  $[\tau] = 2.2\text{MPa}$



$F_s$  图



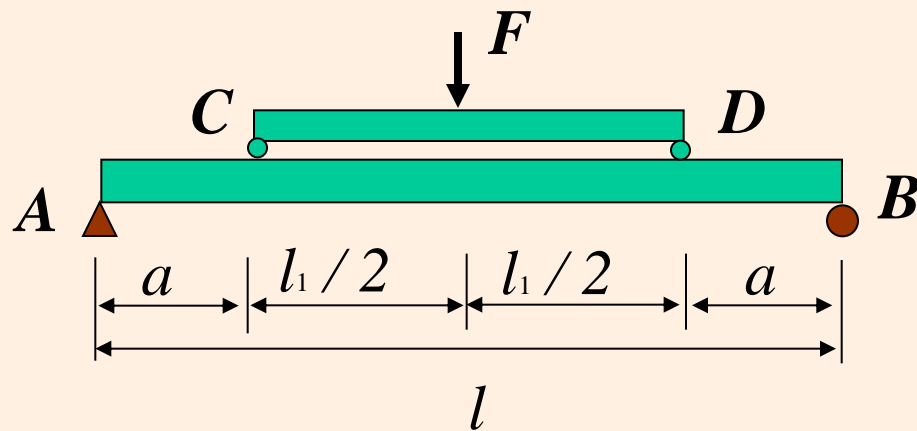
$M$ 图

$$\sigma_{\max} = \frac{M_c}{W_z} = \frac{M_c}{bh^2/6} \leq [\sigma]$$

$$M_c \leq \frac{1}{6}bh^2[\sigma]$$

$$M_c = \frac{1}{2}Fa$$

$$a \leq \frac{bh^2[\sigma]/6}{F/2} \approx 1m$$



再校核AB梁的切应力满足要求。

CD梁的存在对AB梁满足抗剪能力没有帮助。

CD梁自身的抗弯抗剪强度也需要校核

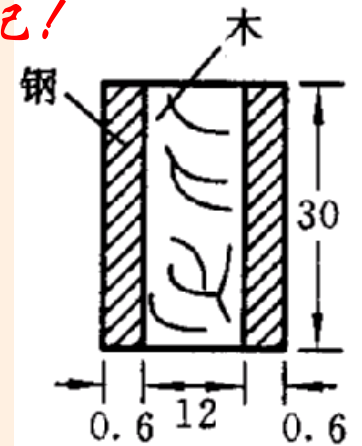
各自承担的内力按  
抗弯刚度分配!

$$\frac{M_{\text{钢}}}{E_{\text{钢}} I_{\text{钢}}} = \frac{M_{\text{木}}}{E_{\text{木}} I_{\text{木}}}$$

剪力如何分配?

$$\text{又 } I_{\text{钢}} = \left( \frac{1}{12} \times 0.6 \times 30^3 \right) \times 2 \text{ cm}^4 = 2700 \text{ cm}^4$$

$$I_{\text{木}} = \frac{12 \times 30^3}{12} \text{ cm}^4 = 27000 \text{ cm}^4$$



单位: cm

将已知条件代入, 得

$$M_{\text{钢}} = \frac{40}{3} \text{ kN} \cdot \text{m}, \quad M_{\text{木}} = \frac{20}{3} \text{ kN} \cdot \text{m}$$

$$(\sigma_{\text{钢}})_{\text{max}} = \frac{M_{\text{钢}} y_{\text{max}}}{I_{\text{钢}}} = \frac{\frac{40}{3} \times 10^3 \times 15 \times 10^{-2}}{2700 \times 10^{-8}} \text{ Pa} = 74 \text{ MPa}$$

$$(\sigma_{\text{木}})_{\text{max}} = \frac{M_{\text{木}} y_{\text{max}}}{I_{\text{木}}} = \frac{\frac{20}{3} \times 10^3 \times 15 \times 10^{-2}}{27000 \times 10^{-8}} \text{ Pa} = 3.7 \text{ MPa}$$

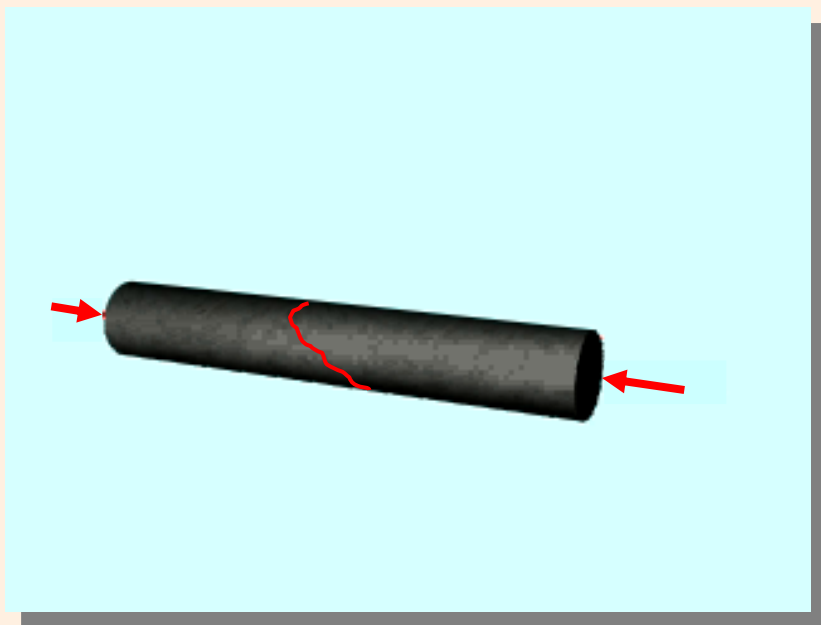
# 第八章

## 应力状态

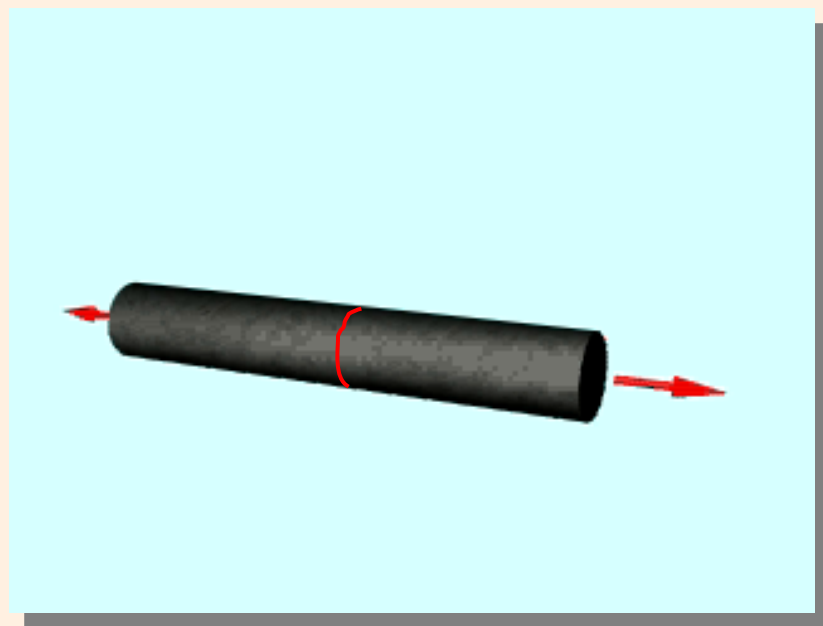
# § 8-1 应力状态的概念

- 铸铁的拉压实验

压缩

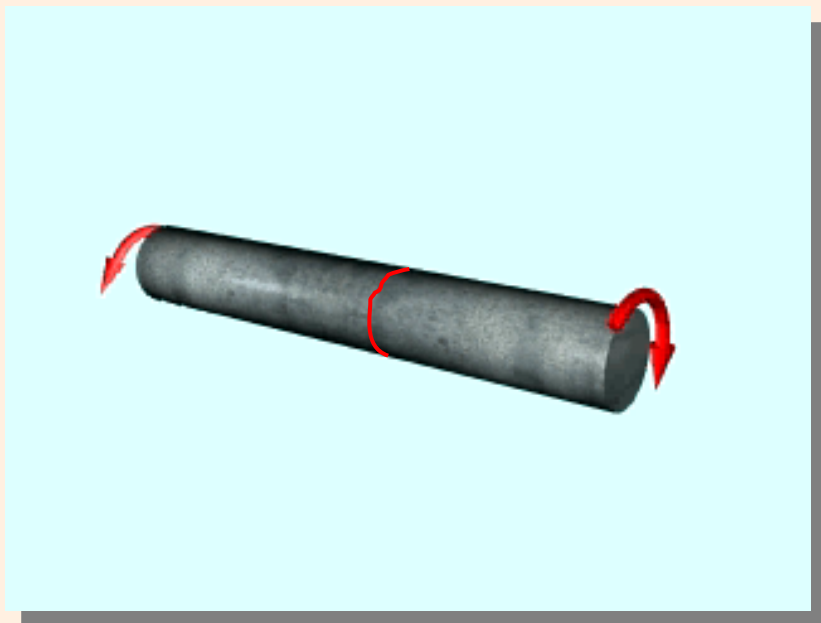


拉伸

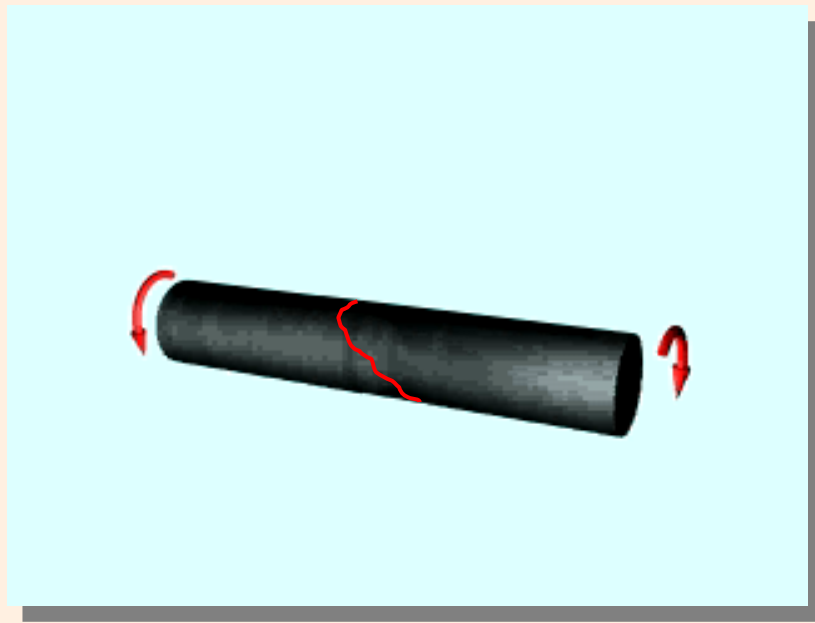


## •低碳钢和铸铁的扭转实验

低碳钢



铸铁



## •地震荷载作用下的墙体破坏



**说明:**

破坏面不一定垂直于轴线。

**推论:**

对同一点:一个方向上满足强度要求,并不能说明已经安全。