

# 第二章 轴向拉伸与压缩 剪切与挤压（二）

## 第 3 讲

# 本次课内容

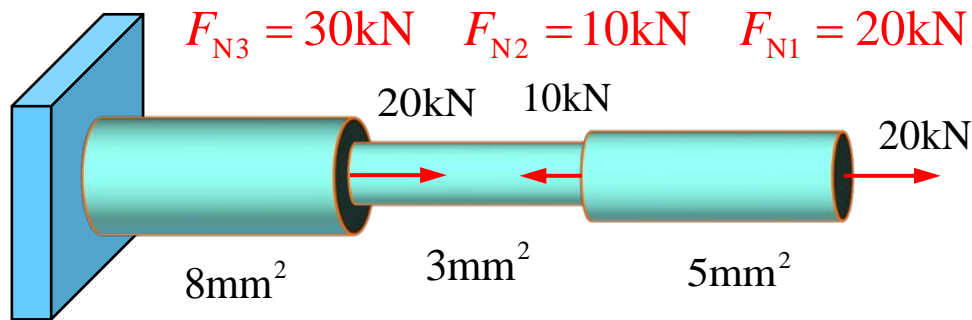
§ 2.2 轴向拉伸与压缩时横截面上的应力

§ 2.3 直杆轴向拉伸与压缩时斜截面上的应力

§ 2.4 轴向拉伸与压缩时的变形 胡克定律

## § 2.2 轴向拉伸与压缩时横截面上的应力

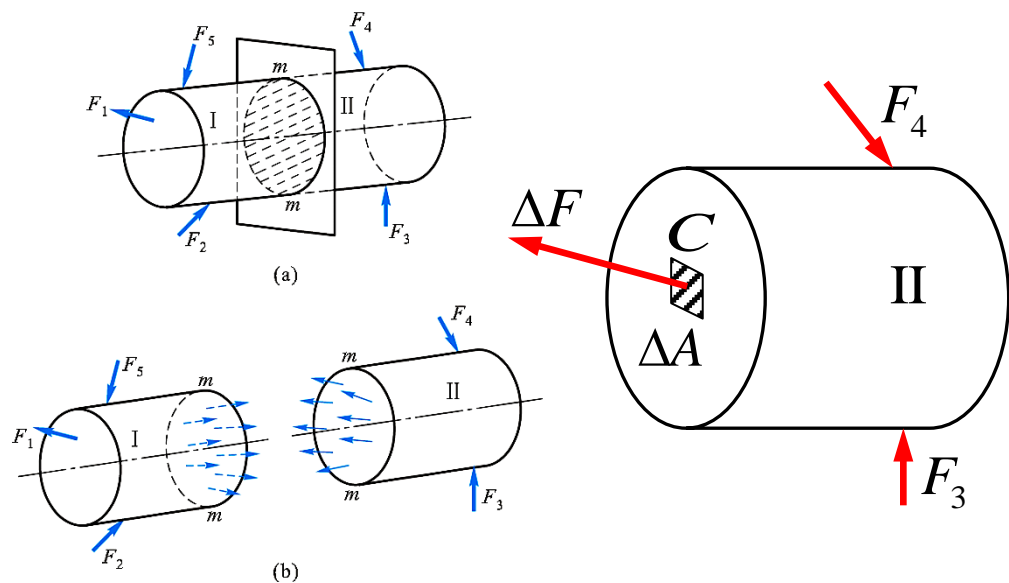
### 一、应力的概念



最大轴力所在的横截面称为**危险截面**！

仅用轴力无法判断出杆件是否会因强度不足而破坏！

内力集度的概念 **应力 stress**



围绕C点取面积微元 $\Delta A$ ，  
其上分布内力的合力为 $\Delta F$

$$p_m = \frac{\Delta F}{\Delta A}$$

$p_m$  为平均集度，称为  
平均应力

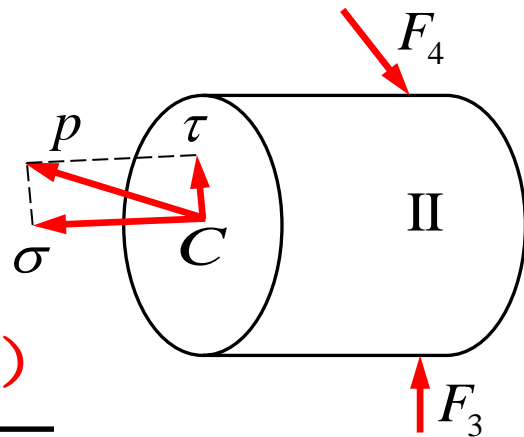
当  $\Delta A \rightarrow 0$  时， $p_m$  的大小和方向都将趋于一定极限

其极限值  $p = \lim_{\Delta A \rightarrow 0} \frac{\Delta F}{\Delta A} = \frac{dF}{dA}$   $p$  称为C点的应力。

应力的定义：

分布内力系在某点的集度称为应力。

**注意：**应力为矢量，通常既不与截面垂直，也不与截面相切。



与截面垂直的分量称为**正应力** (normal stress)

记为  $\sigma$ ，读作：sigma (西格马)



与截面相切的分量称为**切应力** (shear stress)

记为  $\tau$ ，读作：tau (陶)



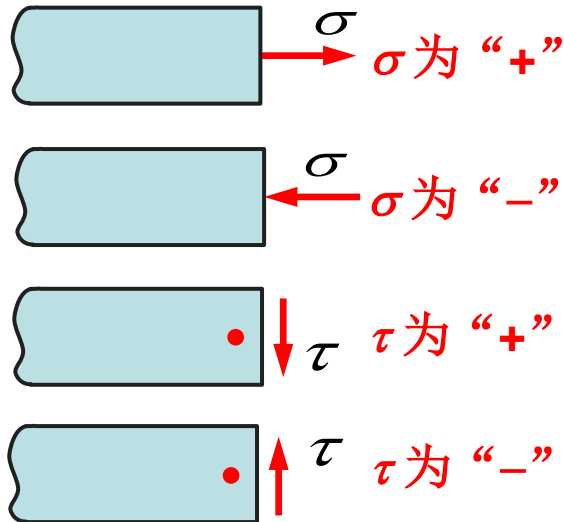
## 应力的特征：

1. 应力定义在受力物体的某一截面上的某一点处，  
因此，讨论应力必须明确是在哪一截面上的哪一点处；

2. 应力是矢量。

通常规定离开截面的**正应力**为正，指向截面的正应力为负（拉为正压为负）；

对截面内部（靠近截面）的点产生顺时针转向力矩的**切应力**为正，反之为负；



## 应力的特征（续）：

3. 应力的单位（国际单位制）：  $\text{N/m}^2$  （ Pa ）；

$1\text{kPa}$  （千帕）  $=10^3 \text{Pa}$ ;

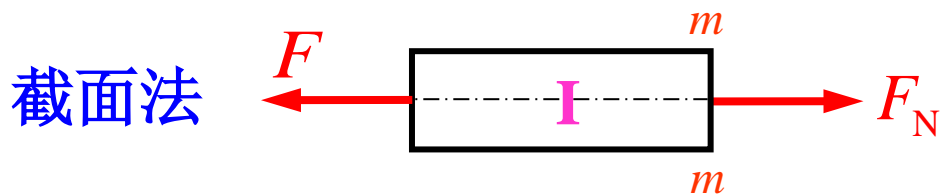
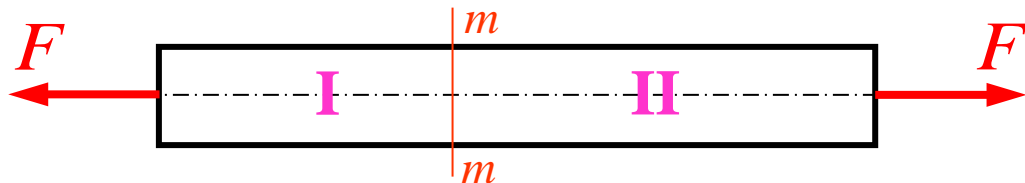
$1\text{MPa}$  （兆帕）  $=10^6 \text{Pa} = 1 \text{N/mm}^2$ ;

$1\text{GPa}$  （吉帕）  $=10^9 \text{Pa} = 10^3 \text{MPa}$

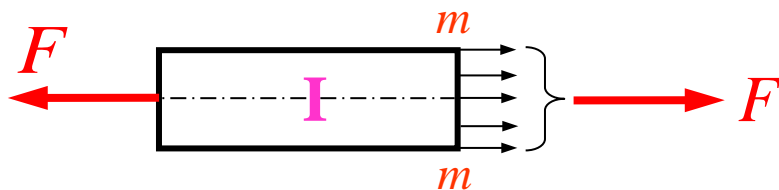
4. 整个截面上各点的应力与微元面积乘积的合成即为该截面上的内力：

$$F = \int_A p \mathrm{d}A$$

## 二、横截面上的应力



$$F_N = F$$



$$F = \int_A p \, dA$$

横截面上的应力？



# 横截面上的应力

## 应力的计算

$$p = \lim_{\Delta A \rightarrow 0} \frac{\Delta F}{\Delta A} = \frac{dF}{dA}$$

需知道应力的分布形式

已知  $F = \int_A p dA$



**Saint-Venant**  
(1797-1886)

**圣维南(Saint Venant)原理：**如用与外力系静力等效的合力来代替原力系，则除在原力系作用区域内有明显差别外，在离外力作用区域略远处（例如，距离约等于横截面尺寸处），上述代替的影响就非常微小，可以不计。

1868年当选为法国科学院院士。在材料力学和弹性力学方面作出很大贡献，提出和发展了求解弹性力学的半逆解法。他重视理论研究成果应用于工程实际，他认为只有理论与实际相结合，才能促进理论研究和工程进步。

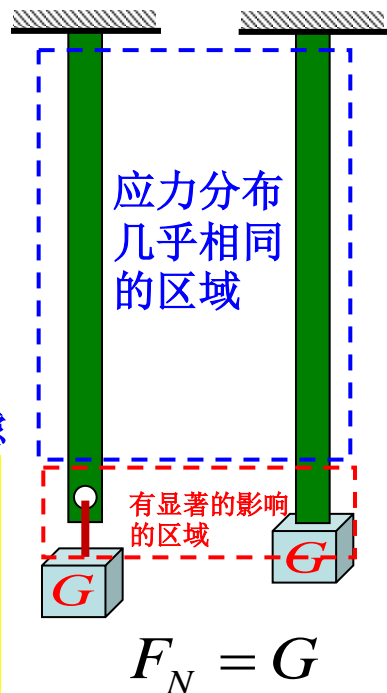
## 考虑两个问题

① 两种情形杆内的应力分布相同吗？

答：不相同

② 两种情形需要分开考虑吗？

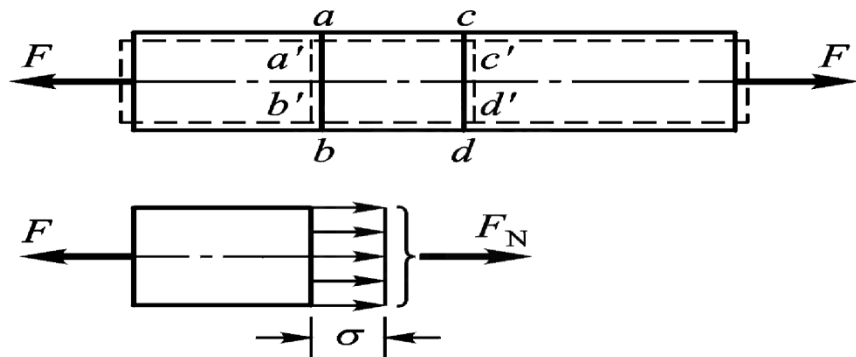
答：影响大—分开考虑  
影响小—不分开考虑



# 轴向拉压杆件横截面上的应力分布形式？

## 实验观察

变形前为平面的横截面变形后仍为平面且仍垂直于轴线（**平面假设**）。即拉压杆在其任意两个横截面之间纵向线段的变形是**均匀**的，则



$$\sigma = \frac{F_N}{A}$$

例1 图示起吊三角架， $AB$  杆由2根横截面积为 $10.86 \text{ cm}^2$  的等边角钢组成， $F=130 \text{ kN}$ ， $\alpha=30^\circ$ ，求 $AB$ 杆横截面上的应力。

解：（1）考虑节点 $A$ 平衡

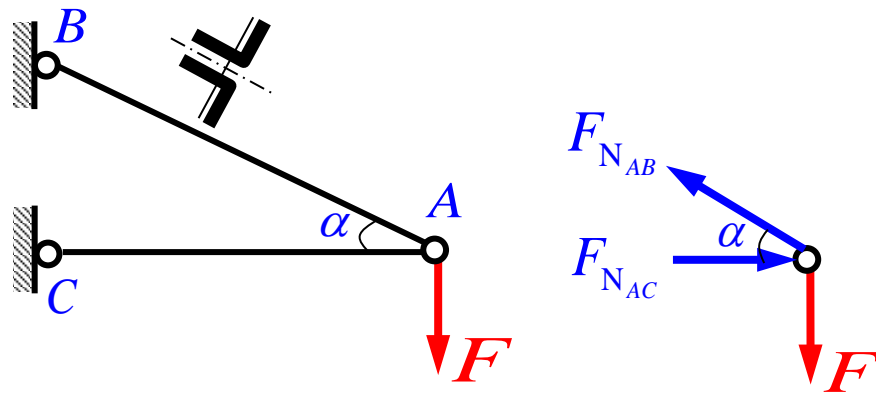
$$\sum F_y = 0$$

$$\text{得 } F_{NAB} \sin 30^\circ = F$$

$$\text{则 } F_{NAB} = 2F = 260 \text{ kN(拉)}$$

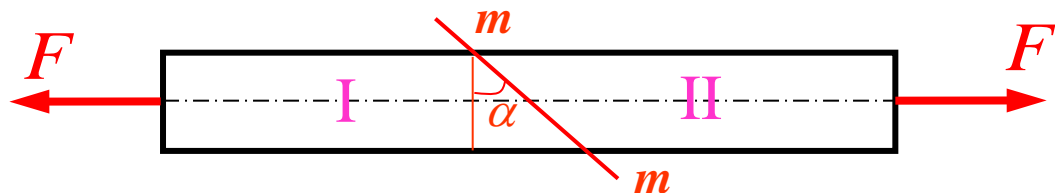
（2）计算  $\sigma_{AB}$

$$\sigma_{AB} = \frac{F_{NAB}}{A} = \frac{260 \times 10^3}{2 \times 10.86 \times 10^{-4}} = 119.7 \times 10^6 \text{ Pa} = 119.7 \text{ MPa}$$

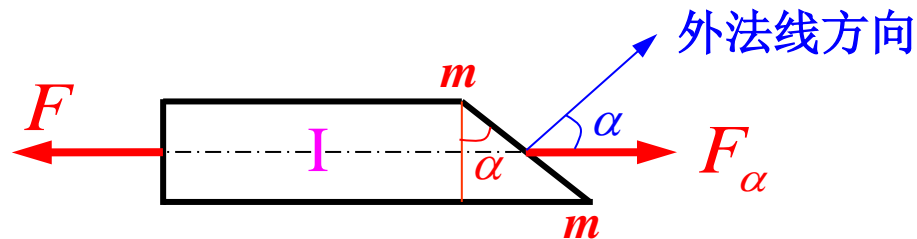


## § 2.3 直杆轴向拉伸与压缩时斜截面上的应力

### 一、斜截面上的应力



求斜截面上的内力：截面法

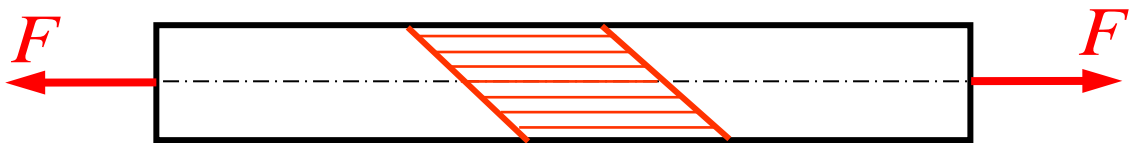


内力大小与截面方位无关！

$$F_\alpha = F$$

截面方位角：规定 $\alpha$ 从横截面位置逆时针转动为正！

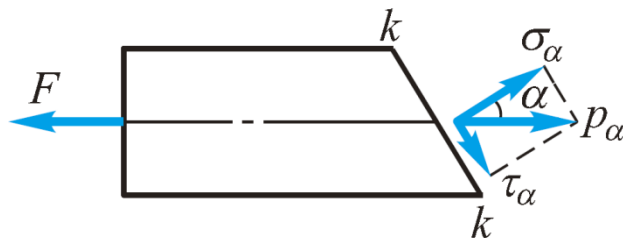
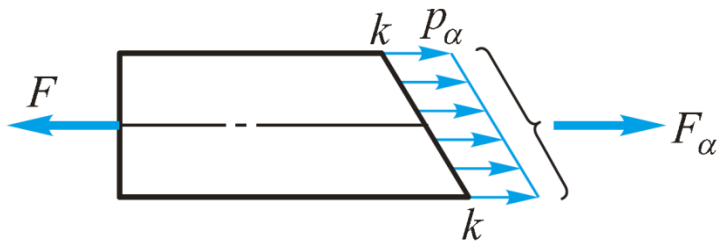
## 实验观察（平面假设）



$$\begin{aligned} p_{\alpha} &= \frac{F_{\alpha}}{A_{\alpha}} = \frac{F_{\alpha}}{A / \cos \alpha} \\ &= \frac{F}{A} \cos \alpha = \sigma \cos \alpha \end{aligned}$$

$$\sigma_{\alpha} = p_{\alpha} \cos \alpha = \sigma \cos^2 \alpha$$

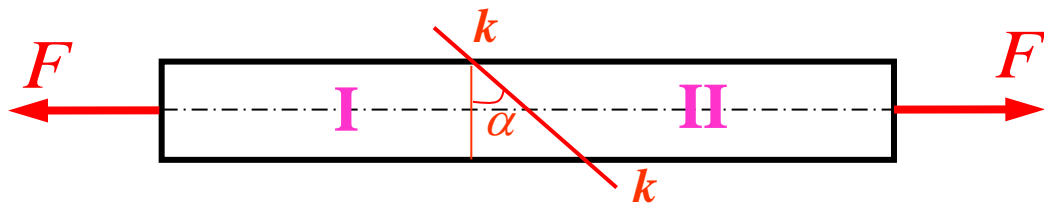
$$\begin{aligned} \tau_{\alpha} &= p_{\alpha} \sin \alpha = \sigma \sin \alpha \cos \alpha \\ &= \frac{\sigma}{2} \sin 2\alpha \end{aligned}$$



## 斜截面上的应力

$$\sigma_{\alpha} = \sigma \cos^2 \alpha$$

$$\tau_{\alpha} = \frac{\sigma}{2} \sin 2\alpha$$



给出了通过杆内任一点处不同方位斜截面上的正应力和切应力随 $\alpha$ 角而改变的规律。

几个特殊角度的结果：

$$\alpha = 0: \quad \sigma_{\alpha} = \sigma_{\alpha \max} = \sigma; \quad \tau_{\alpha} = 0.$$

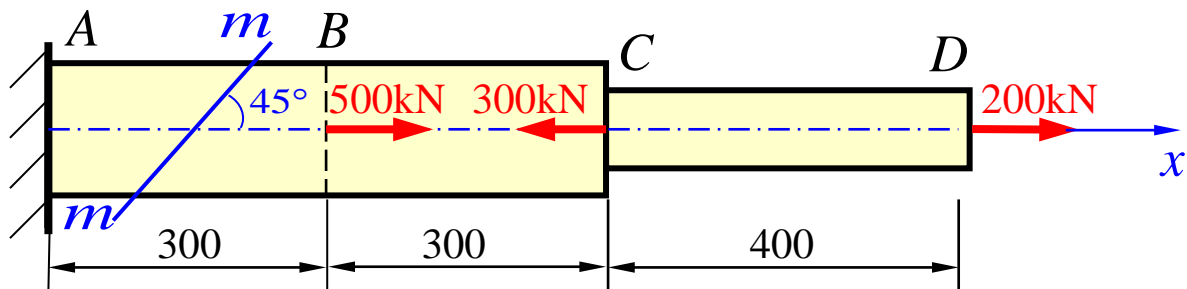
$$\alpha = 45^{\circ}: \quad \sigma_{\alpha} = \frac{\sigma}{2}; \quad \tau_{\alpha \max} = \frac{\sigma}{2}.$$

$$\alpha = 90^{\circ}: \quad \sigma_{\alpha} = 0; \quad \tau_{\alpha} = 0.$$

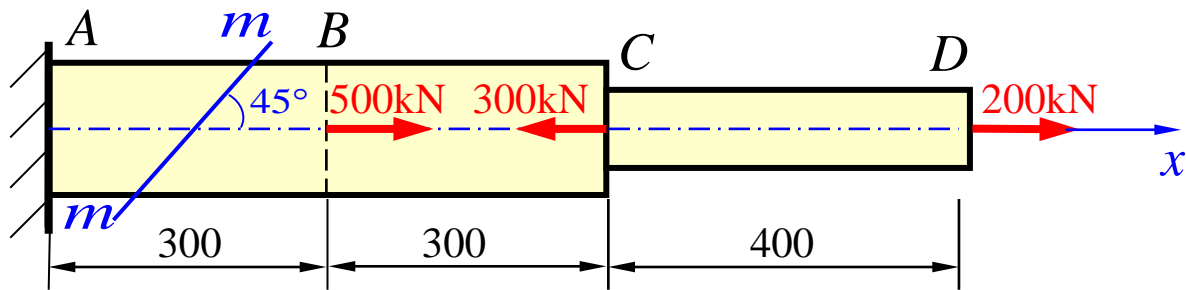
$$\alpha = -45^{\circ}: \quad \sigma_{\alpha} = \frac{\sigma}{2}; \quad \tau_{\alpha \min} = -\frac{\sigma}{2}.$$

在研究拉压杆问题中，一点处的应力状态可由其横截面上的正应力完全确定，这样的应力状态称为**单轴应力状态**。

例题2 已知阶梯形直杆受力如图所示，杆AB段的横截面面积为  $A_1 = 2500\text{mm}^2$ 。



试求：杆AB段上与杆轴线成图示 $45^\circ$ 角的斜截面上的正应力和切应力。



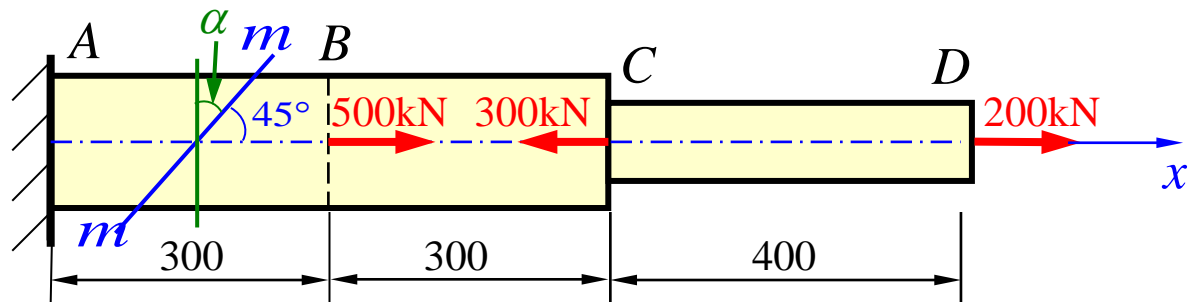
$$A_1 = 2500 \text{ mm}^2$$

解： 1. 计算AB段杆横截面上的正应力

$$F_{NAB} = 400 \text{ kN}$$

$$\sigma_{AB} = \frac{F_{NAB}}{A_1} = \frac{400 \times 10^3}{2500 \times 10^{-6}} = 160 \times 10^6 \text{ Pa} = 160 \text{ MPa}$$





解： 2. 计算AB段杆斜截面上的正应力和切应力

$$\sigma_{\alpha} = \sigma_{AB} \cos^2 \alpha; \quad \tau_{\alpha} = \frac{1}{2} \sigma_{AB} \sin(2\alpha)$$

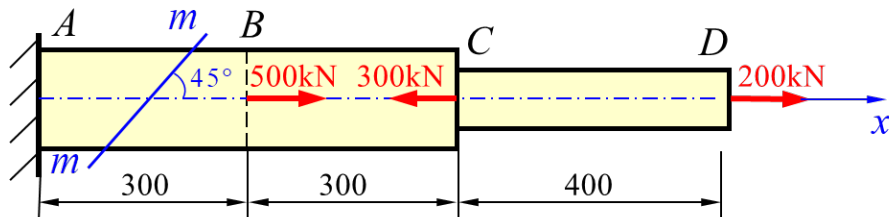
AB段杆横截面上的正应力为：  $\sigma_{AB} = 160 \text{ MPa}$

图示与杆轴线成  $45^\circ$  角的斜截面，  $\alpha = -45^\circ$ （顺时针）

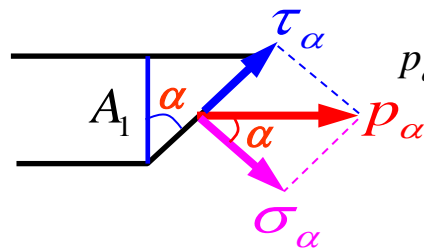
$$\sigma_{-45^\circ} = \sigma_{AB} \cos^2 \alpha = 160 \times \cos^2(-45^\circ) \text{ MPa} = 80 \text{ MPa}$$

$$\tau_{-45^\circ} = \frac{1}{2} \sigma_{AB} \sin(2\alpha) = \frac{1}{2} \times 160 \times \sin(-2 \times 45^\circ) \text{ MPa} = -80 \text{ MPa}$$

# 讨论：斜截面上应力的另一种求法和截面选取的问题：



## (1) 取左段研究



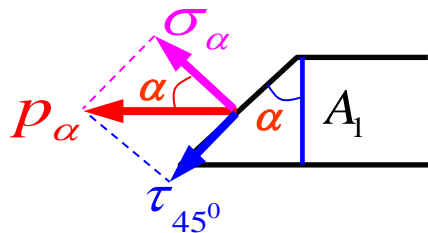
$$p_{\alpha} = \frac{F_{NAB}}{A_{mm}} = \frac{F_{NAB}}{A_1 / \cos \alpha}$$

$$= \frac{400 \times 10^3}{2500 \times 10^{-6}} \times \cos 45^\circ = 80\sqrt{2} \text{ MPa}$$

$$\sigma_{\alpha} = p_{\alpha} \cdot \cos \alpha = 80 \text{ MPa} \quad (+)$$

$$\tau_{\alpha} = p_{\alpha} \cdot \sin \alpha = 80 \text{ MPa} \quad (-)$$

## (2) 取右段研究



$$p_{\alpha} = \frac{F_{NAB}}{A_{mm}} = \frac{F_{NAB}}{A_1 / \cos \alpha} = 80\sqrt{2} \text{ MPa}$$

$$\sigma_{\alpha} = p_{\alpha} \cdot \cos \alpha = 80 \text{ MPa} \quad (+)$$

$$\tau_{\alpha} = p_{\alpha} \cdot \sin \alpha = 80 \text{ MPa} \quad (-)$$

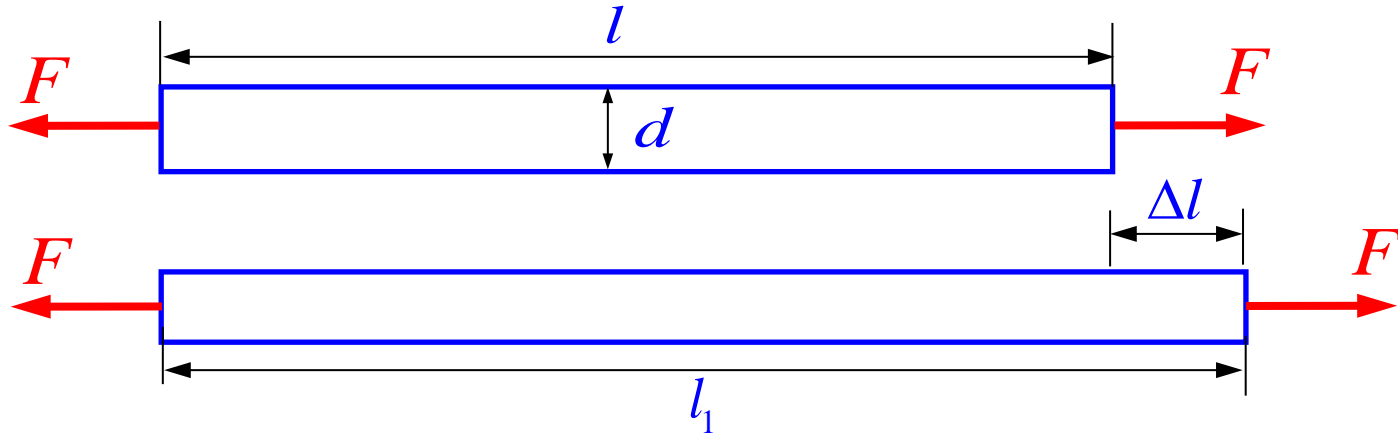
取右段所得的结果与取左段所得的结果完全相同！



## § 2.4 轴向拉伸或压缩时的变形 胡克定律

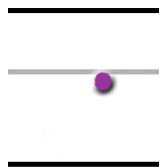
**Deformation of axially loading bar**  
**Hooke's Law**

## 一、线应变（也称正应变）



纵向伸长 $\Delta l$ 只能反映杆的总变形量，与原长有关，不能说明杆的变形程度。把单位长度的伸长或缩短称为线应变（正应变），符号 $\varepsilon$ ，读作：epsilon（厄普西隆）

应变  
strain



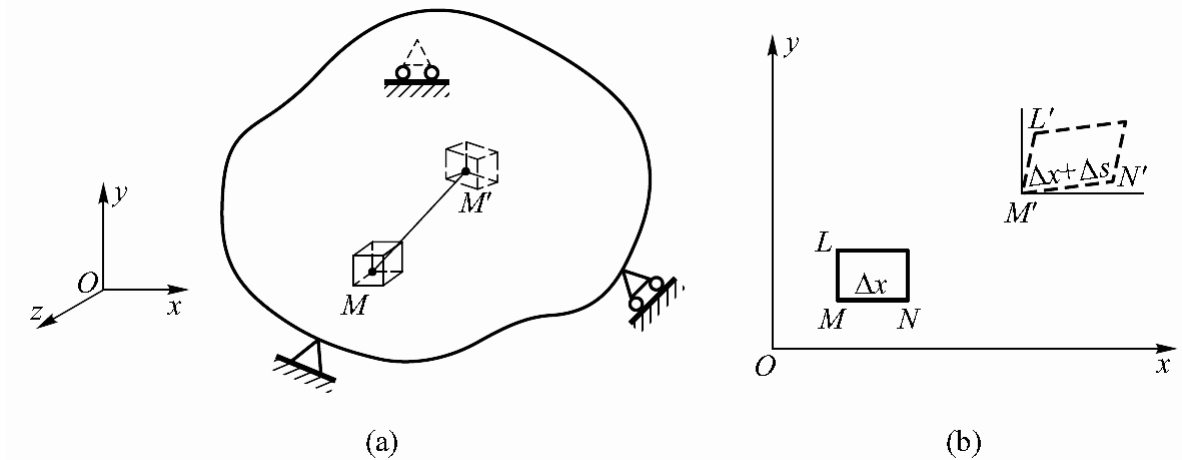
对于伸长均匀的杆，轴向线应变

$$\varepsilon = \frac{l_1 - l}{l} = \frac{\Delta l}{l}$$

◀  $\varepsilon$  是量纲为一的量

## 应变的定义（一般形式）

固体的 $M$ 点因变形移动到 $M'$ 点， $MM'$ 即为 $M$ 点的位移



变形前平行于 $x$ 轴的线段 $MN$ ，原长为 $\Delta x$ 。变形后 $M$ 和 $N$ 分别移动到 $M'$ 和 $N'$ ， $M'N'$ 的长度为 $\Delta x + \Delta s$ 。代表线段 $MN$ 的长度变化量。

平均线应变：
$$\varepsilon_m = \frac{M'N' - MN}{MN} = \frac{\Delta s}{\Delta x}$$

逐渐缩小 $N$ 点和 $M$ 点的距离，使 $MN$ 趋近于零，则 $\varepsilon_m$ 的极限

$$\varepsilon = \lim_{MN \rightarrow 0} \frac{M'N' - MN}{MN} = \lim_{\Delta x \rightarrow 0} \frac{\Delta s}{\Delta x}$$

称为 $M$ 点沿 $x$ 方向的**线应变**（正应变）

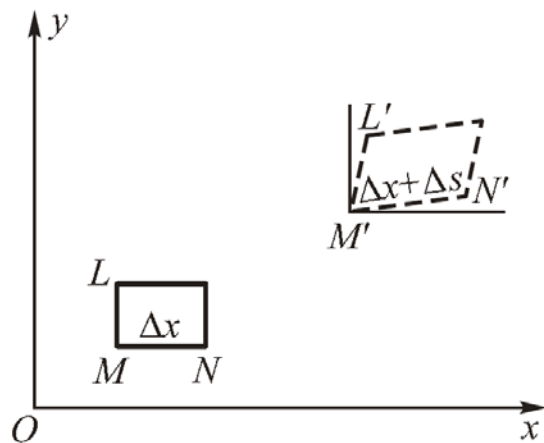
变形前 $MN$ 和 $ML$ 正交，变形后 $M'N'$ 和 $M'L'$ 的夹角变为 $\angle L'M'N'$ 。

变形前、后角度的变化量是 $\frac{\pi}{2} - \angle L'M'N'$ ，当 $N$ 和 $L$ 都趋近于 $M$

时，上述角度变化量的极限值  $\gamma = \lim_{\substack{MN \rightarrow 0 \\ ML \rightarrow 0}} \left( \frac{\pi}{2} - \angle L'M'N' \right)$

称为 $M$ 点在 $x$ - $y$ 平面内的**切应变**。

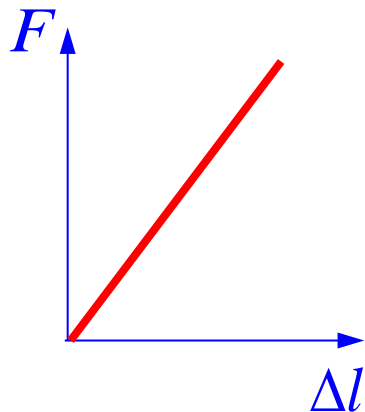
正应变和切应变是度量一点处变形程度的两个基本量，量纲为一



## 二、胡克定律

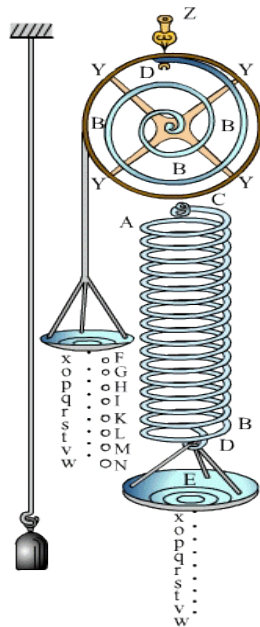
实验表明：

当杆内应力不超过材料的某一极限值（比例极限）时，有



$$\Delta l \propto \frac{F l}{A}$$

胡克定律  
Hooke's law  
(1678年)



Robert Hooke  
(胡克1635-1703)

英国科学家，发明家

胡克实验用装置

引入比例常数 $E$ ，有

$$\Delta l = \frac{F_N l}{EA}$$

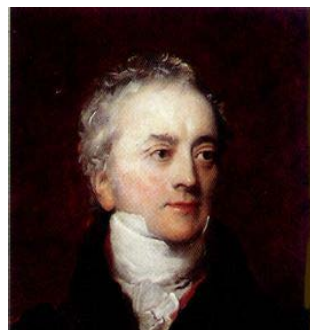
比例常数  $E$  称为**弹性模量**（modulus of elasticity）  
物理意义：描述固体材料抵抗变形能力的物理量。  
 $E$ 也称为**杨氏模量**（Young's Modulus）

$EA$  称为杆件的  
**抗拉（抗压）刚度**

单位(国际单位制):  $\text{N/m}^2(\text{Pa})$ ;  
常用单位:  $\text{GPa}$ （或 $\text{MPa}$ ）

常用材料的  
弹性模量

橡胶:	8 MPa
木材:	11 GPa
钢 :	206 GPa
钻石:	1100 GPa



**Thomas Young**  
(1773–1829)

1807年英国物理学家  
托马斯·杨首先引入  
了弹性模量的概念。

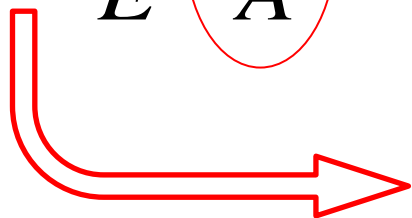


将式  $\Delta l = \frac{F_N l}{EA}$  改写为

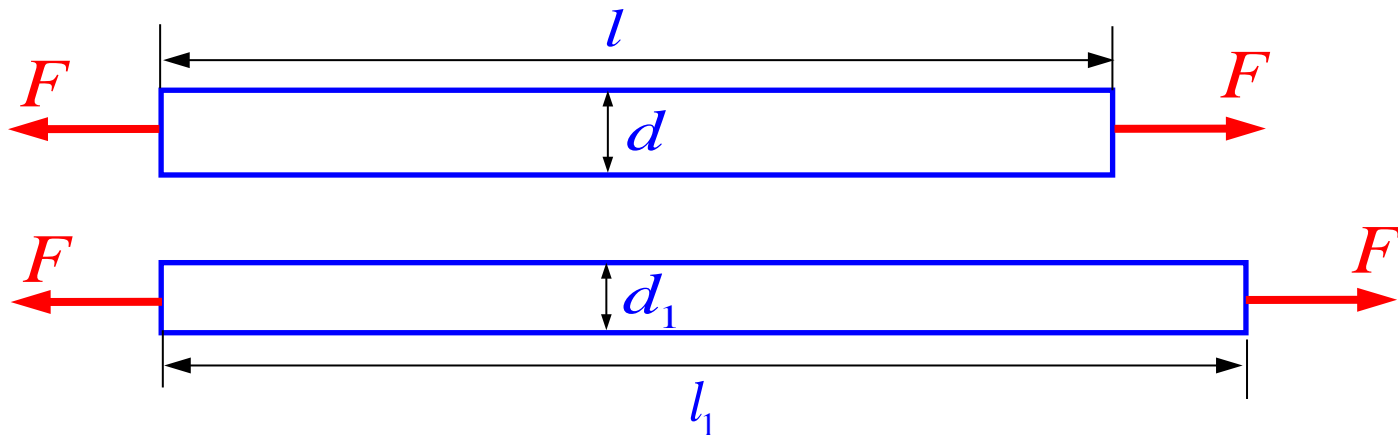
$$\overset{\varepsilon}{\left( \frac{\Delta l}{l} \right)} = \frac{1}{E} \overset{\sigma}{\left( \frac{F_N}{A} \right)}$$

单轴应力状态下的胡克定律

Hooke's law


$$\varepsilon = \frac{\sigma}{E} \quad \text{或} \quad \sigma = E \varepsilon$$

### 三、横向线应变和泊松比



横向线应变（ lateral strain ）： $\varepsilon' = \frac{\Delta d}{d} = \frac{d_1 - d}{d}$

⚡  $\varepsilon'$ 也是量纲为一的量

对于传统材料:

杆件受拉, 轴向线应变为正, 而横向线应变为负;  
杆件受压, 轴向线应变为负, 而横向线应变为正;  
轴向线应变和横向线应变的正负号通常恰好相反。

实验表明, 纵向线应变和横向线应变成比例关系。

$$\mu = -\frac{\varepsilon'}{\varepsilon}, \quad \varepsilon' = -\mu\varepsilon$$

$\mu$  称为横向变形因数或  
泊松比(Poisson's Ratio)。



读作:  
mu (谬)



Siméon Denis Poisson  
(1781–1840)

由法国科学家泊松  
最先发现并提出的!

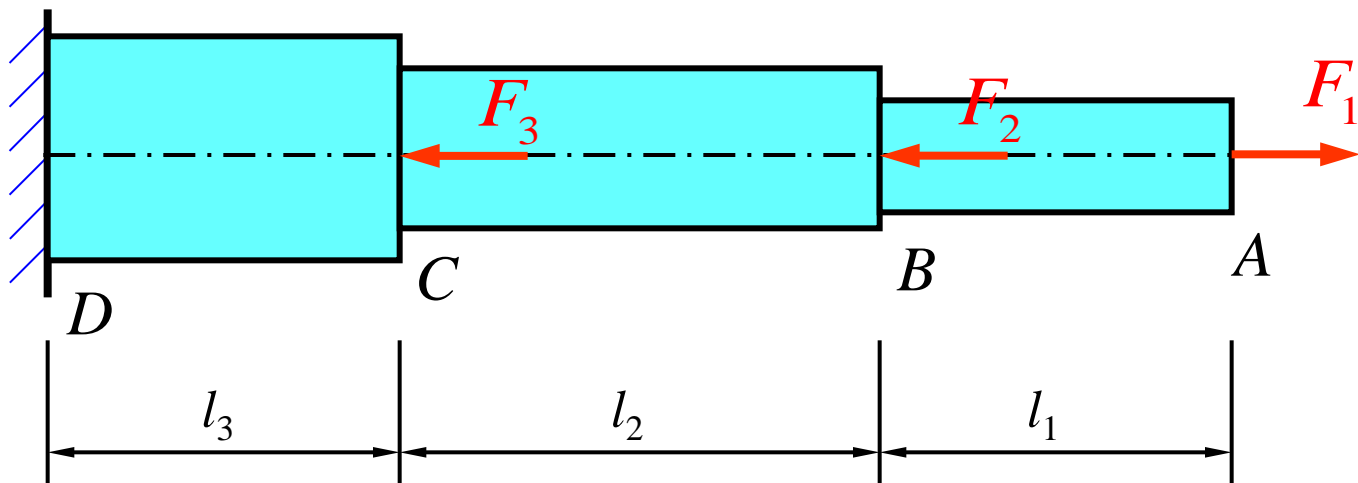
## 几种常用材料的 $E$ 和 $\mu$ 值

材料名称	$E/\text{GPa}$	$\mu$
碳钢	196~216	0.24~0.28
合金钢	186~206	0.25~0.30
灰铸铁	78.5~157	0.23~0.27
铜及其合金	72.6~128	0.31~0.42
铝合金	70	0.33

对于常规、传统材料： $0 < \mu < 1/2$

经典的弹性固体力学已经严格证明：等温条件下各向同性线弹性材料泊松比的取值范围为  $-1 \leq \mu \leq 0.5$

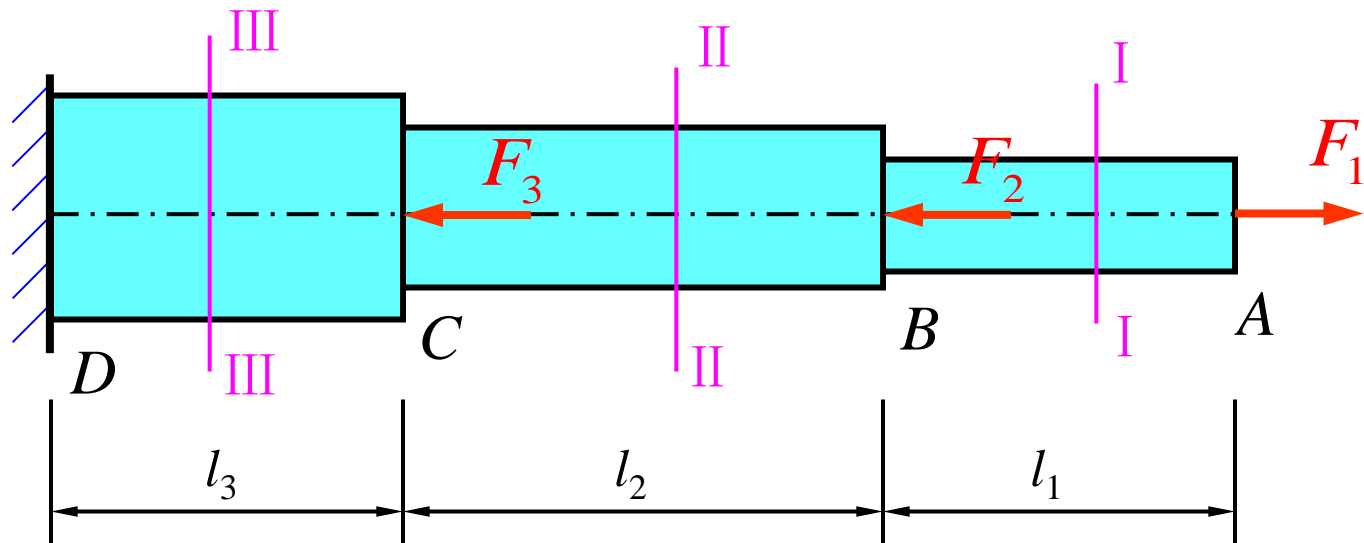
例3 图示阶梯形圆截面杆ABCD。已知 $F_1=20\text{kN}$ ,  $F_2=35\text{kN}$ ,  $F_3=35\text{kN}$ ,  $l_1=l_3=300\text{mm}$ ,  $l_2=400\text{mm}$ ,  $d_1=12\text{mm}$ ,  $d_2=16\text{mm}$ ,  $d_3=24\text{mm}$ 。  $E=210\text{GPa}$ 。试求：B截面的位移及AD杆的变形。



解：（1）确定截面 I-I、II-II、III-III 的轴力

$$F_{N1} = F_1 = 20\text{kN} (\text{拉}) \quad F_{N2} = F_1 - F_2 = 20 - 35 = -15\text{kN} (\text{压})$$

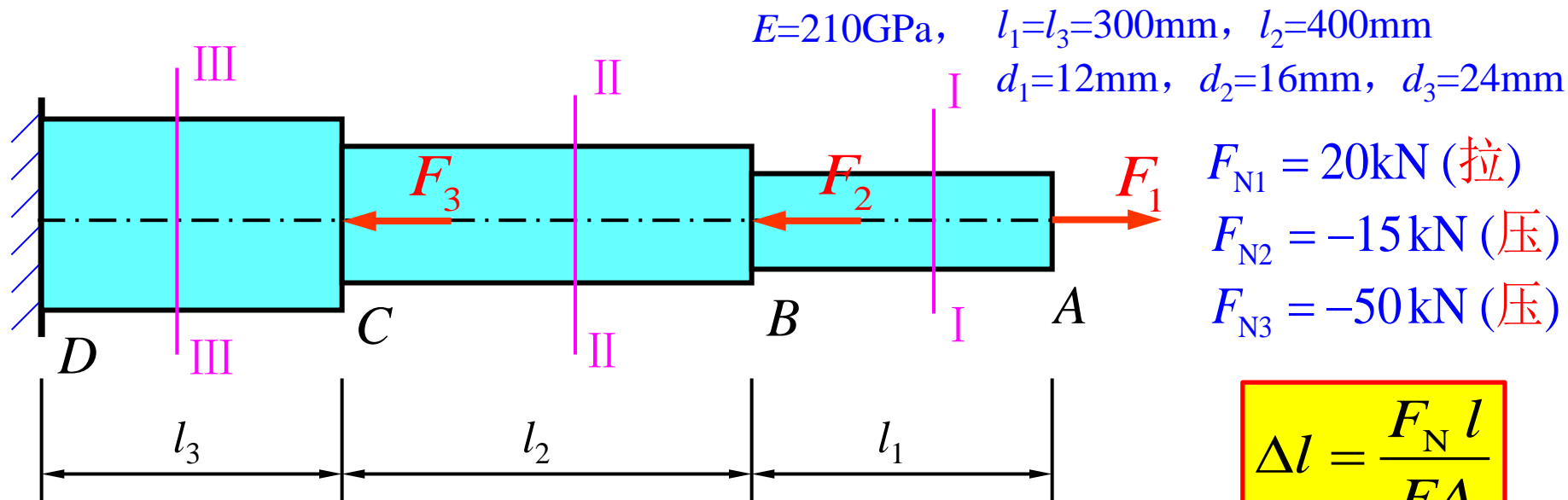
$$F_{N3} = F_1 - F_2 - F_3 = 20 - 35 - 35 = -50\text{kN} (\text{压})$$



$$F_1 = 20\text{kN}$$

$$F_2 = 35\text{kN}$$

$$F_3 = 35\text{kN}$$



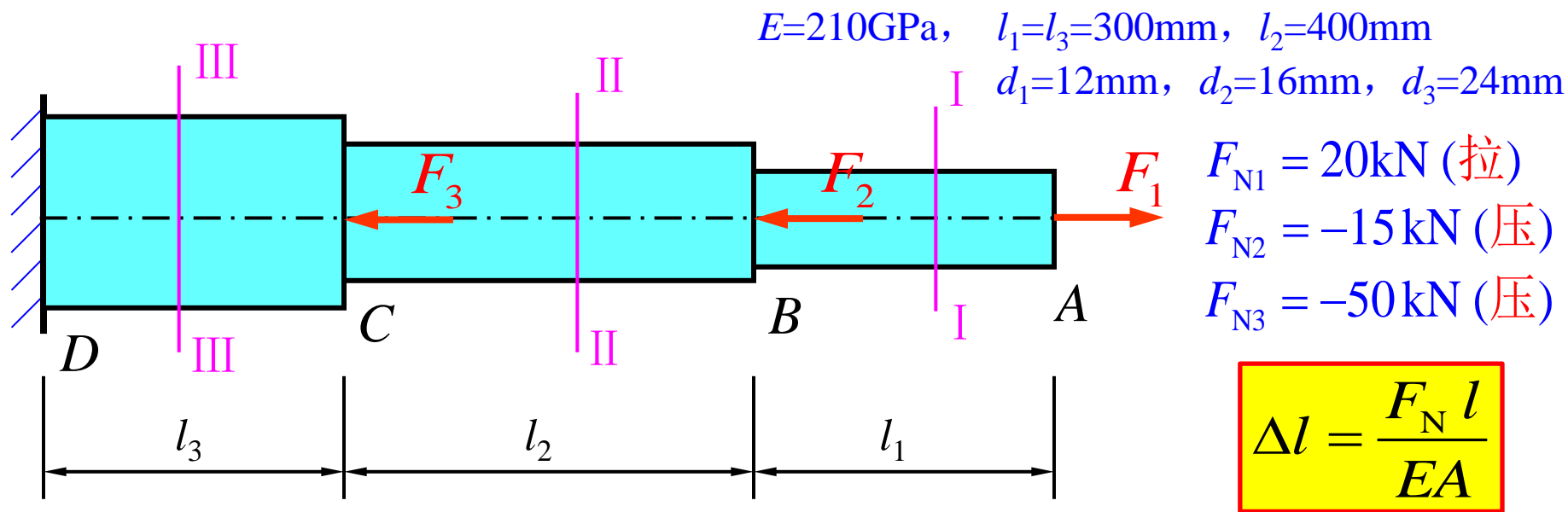
## (2) B截面的位移

$$u_B = \Delta l_{CD} + \Delta l_{BC}$$

$$\Delta l_{CD} = \frac{F_{N3} l_3}{EA_3} = \frac{-50 \times 10^3 \times 300 \times 10^3}{210 \times 10^9 \times \frac{1}{4} \times \pi \times (24 \times 10^{-3})^2} = -1.58 \times 10^{-4} \text{m}$$

$$\Delta l_{BC} = \frac{F_{N2} l_2}{EA_2} = \frac{-15 \times 10^3 \times 400 \times 10^3}{210 \times 10^9 \times \frac{1}{4} \times \pi \times (16 \times 10^{-3})^2} = -1.42 \times 10^{-4} \text{m}$$

$$u_B = -3.0 \times 10^{-4} \text{m} = -0.3 \text{mm}$$



### (3) AD杆的变形

$$\Delta l_{AD} = \Delta l_{AB} + \Delta l_{BC} + \Delta l_{CD} \quad \Delta l_{CD} = -1.58 \times 10^{-4} \text{m} \quad \Delta l_{BC} = -1.42 \times 10^{-4} \text{m}$$

$$\begin{aligned} \Delta l_{AD} &= -4.7 \times 10^{-5} \text{m} \\ &= -0.047 \text{mm} \end{aligned}$$

$$\Delta l_{AB} = \frac{F_{N1} l_1}{EA_1} = \frac{20 \times 10^3 \times 300 \times 10^{-3}}{210 \times 10^9 \times \frac{1}{4} \times \pi \times (12 \times 10^{-3})^2} = 2.53 \times 10^{-4} \text{m}$$



# Thank you!

作业 P59-60: 2-4, 2-5, 2-6

---

下次课的内容:

材料拉伸和压缩时的力学性能及强度计算