

# 第四章 扭转 (Torsion)

## 赠言

子曰：“学而不思则罔，思而不学则殆。”

《论语·学而第一》

注：罔 —— 蒙蔽，欺骗

殆 —— 疑惑

# 一、回顾

已经学习了 ——

- 拉、压

- 剪切

- 挤压（受力物体接触问题，外部关系；因注意内部，不研究它了）

目前剪切还是近似计算，值得深入研究

## 二、如何深化对剪切的认识？

沿面内作用的力 —— 剪切力

作用结果 —— 把截面剪断：可作为深化认识的出发点

给你一个火腿肠，如何在中间截为两段？

- (1) 刀切开
- (2) 剪子剪
- (3) 电锯（轮或平）截 —— 以上用工具，空手呢？
- (4) 掰（弯）
- (5) 拉
- (6) 扭

分析一下：

- (1)、(3) 是产生损伤及使其扩展，材力不讲
- (4) 属于弯曲，以后讲
- (5) 拉断的位置不确定，也不讲
- (2) 断开面两侧**平行错动**，实际上沿面内有剪力作用
- (6) 断开面两侧**扭转错动**，实际上沿面内有剪力作用  
——扭矩转化过来

(2) (剪子剪) (6) (扭) 的共同点 —— 剪力作用

(2) (剪子剪) (6) (扭) 的不同点 ——

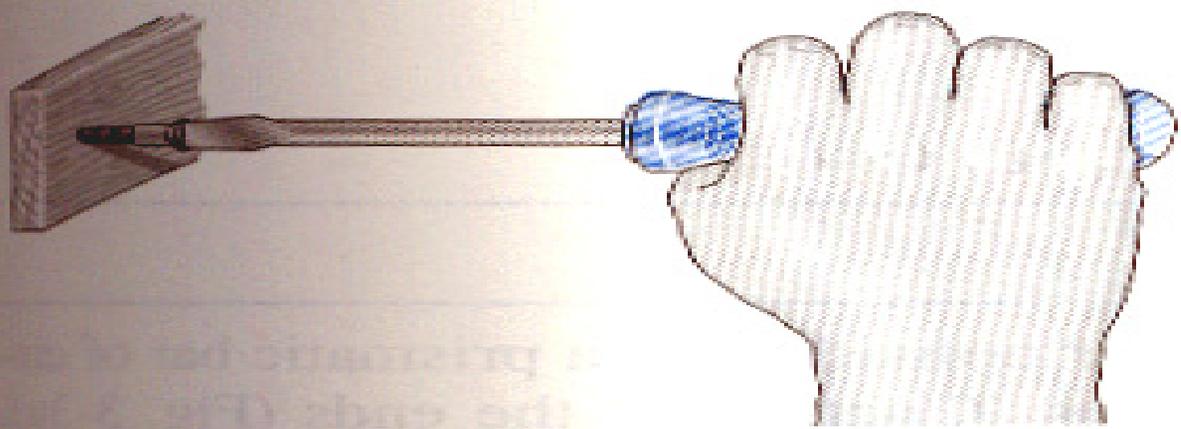
(2)的剪切面相邻两侧平行错动

(6)的剪切面相邻两侧转动错动

可见扭转现象同剪切相关，本章专门研究它

### 三、常见的扭转现象

- 扭水龙头
- 用钥匙扭转开门
- 酒瓶软木塞的开瓶器
- 小轿车的方向盘工作
- 自行车的脚蹬工作
- 机器轴的转动
- 改锥上螺丝钉



(a)



(b)

扭转的例子

# 本章主要内容

- ◆ 4.1 外力偶矩、扭矩和扭矩图
- ◆ 4.2 纯剪切、切应力互等定理、剪切胡克定律
- ◆ 4.3 圆轴扭转横截面应力和强度条件
- ◆ 4.4 圆轴扭转时的变形和刚度条件
- ◆ 4.5 圆轴扭转斜截面上的应力

## 4.1 外力偶矩、扭矩和扭矩图

- 外力偶矩 ( **Torsion couple** )

力偶 ( **Force couple** )作用下产生的力矩

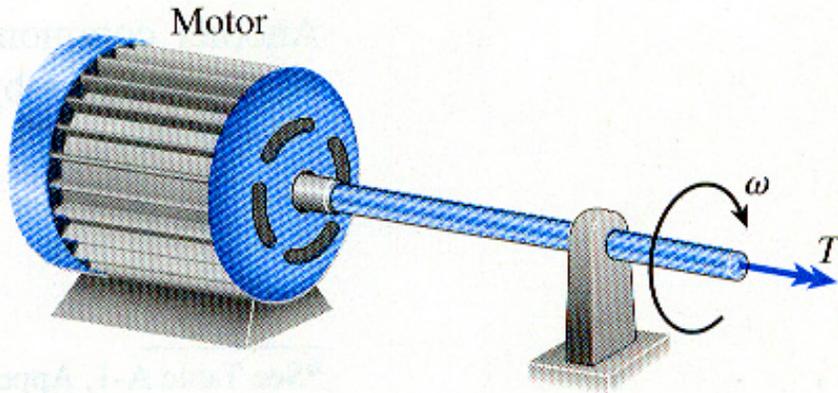
( **Force moment** )

- 扭矩 ( **Torsion torque** )

使杆绕轴线发生扭转变形的外力偶矩

- 扭矩图( **Torsion torque graph** )

# 电机传递扭矩 转动机器



匀速转速— $n$ 转/分钟

输出功率— $N$ 千瓦

求扭矩 **$T$**  (图中  $T$  是机器对于电机扭矩的反作用力矩)

解: 《出发点——计算一分钟的功  $W$ 》

从电机看

$$W = N (\text{千瓦}) \times 60 (\text{秒}) =$$

$$N (1000 \text{ 牛顿米 / 秒}) \times 60 (\text{秒})$$

从扭矩看

$$W = T (\text{牛顿米}) \times \phi (\text{弧度}) =$$

$$T (\text{牛顿米}) \times 2\pi n (\text{弧度})$$

两式得扭矩

$$T = \frac{60000N}{2\pi n} = 9549 \frac{N}{n} (\text{牛顿米})$$

•当N为千瓦 扭矩  $T = 9549 \frac{N_{kW}}{n}$  (N m)

•当N为马力 扭矩  $T = 7024 \frac{N_{H.P.}}{n}$  (N m)

注意：第2个公式不需要记，因为

1 H. P.(马力, horsepower) = 0.7355 kW(千瓦特, k-watt)

所以  $N_{H.P.}(H.P.) = 0.7355 N_{H.P.}(kW)$

代入第1式，得  $T = 9549 \frac{0.7355 N_{H.P.}}{n} =$

例4.1[P90] (1) 算出外力偶矩  $7024 \frac{N_{H.P.}}{n}$

(2) 外力偶矩要平衡

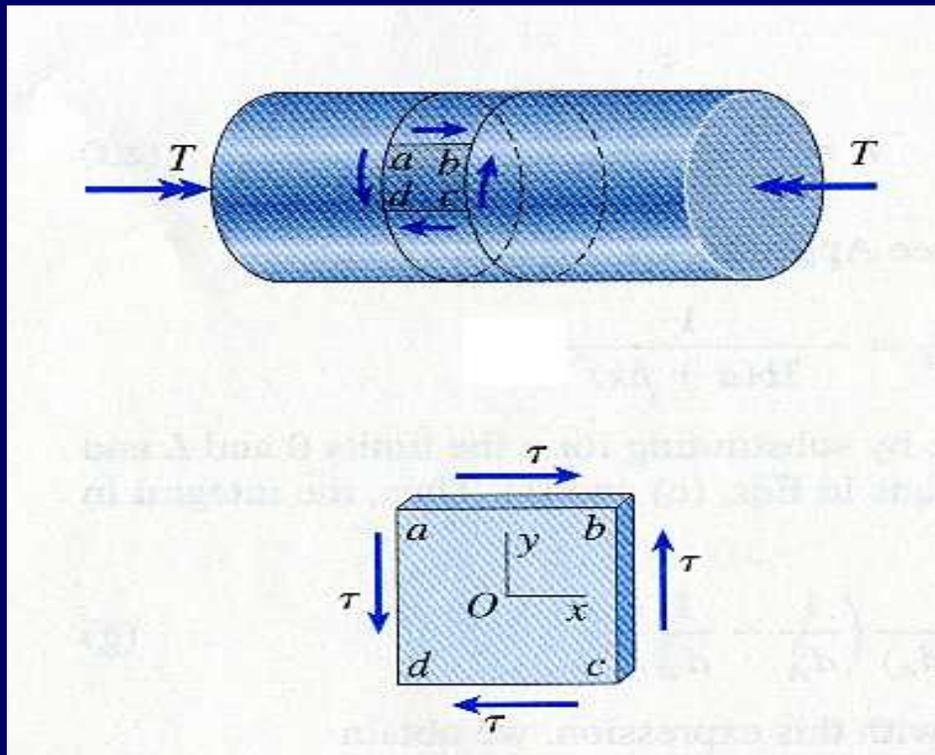
(3) 双箭头矢量做，同轴力图类似

## 4.2 纯剪切 Pure shear

切应力互等定理 Reciprocal theorem of shear stresses

郑玄—胡克剪切定律 Zhengxuan — Hooke's law in shear

- 纯剪切: 只有切应力的应力状态



切应力互等定理

## • 切应力互等定理

单元体上两个互垂面上剪应力的大小相等、方向相反  
(共同指向交线或背离交线)

证明：以  $d$  轴取矩，得上面剪力和右面剪力平衡方程

$$(\tau_{ab} ab \times t) \times bc = (\tau_{bc} bc \times t) \times ab$$

$$\text{故得 } \tau_{ab} = \tau_{bc}$$

类似可证明 —— 每两个邻近边切应力值相等

注意：不仅纯剪切，而且任何平衡力作用，

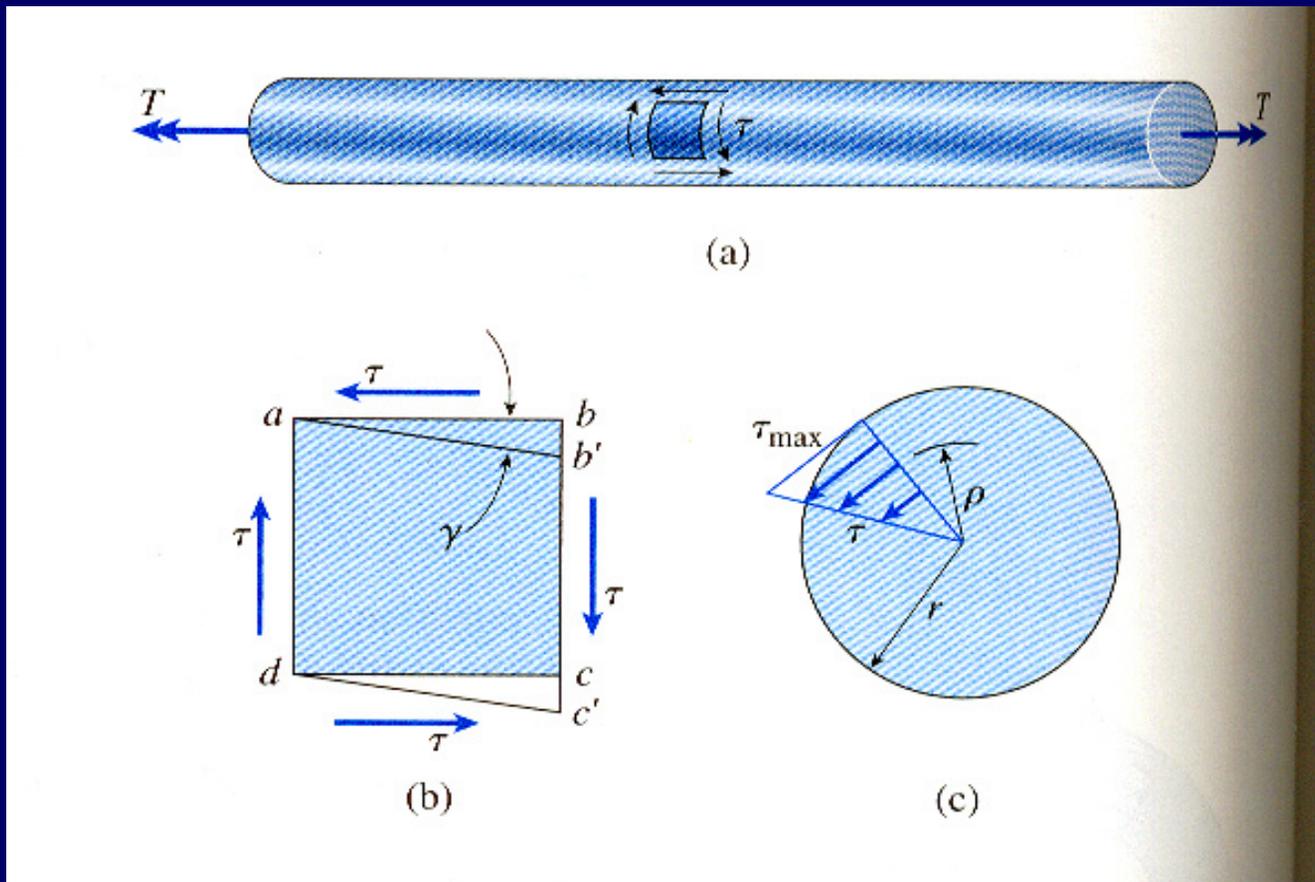
都成立**切应力互等定理** ( Reciprocal theorem of shear stresses

或 Theorem of conjugate shearing stress )

图 (c) 中最大切应力对应于图 (b) 哪一个切应力?

答: 图 (c) 最大切应力对应于图 (b) 右边切应力。

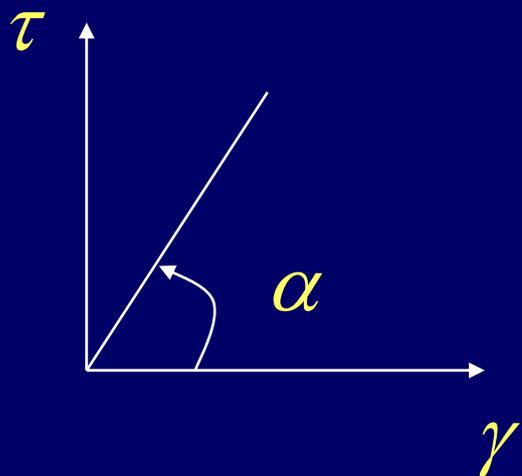
**注意: 图 (c) 切应力按线性分布, 原因再讲**



切应变的定义  $\gamma = \delta(dy) / dx = bb' / ba$

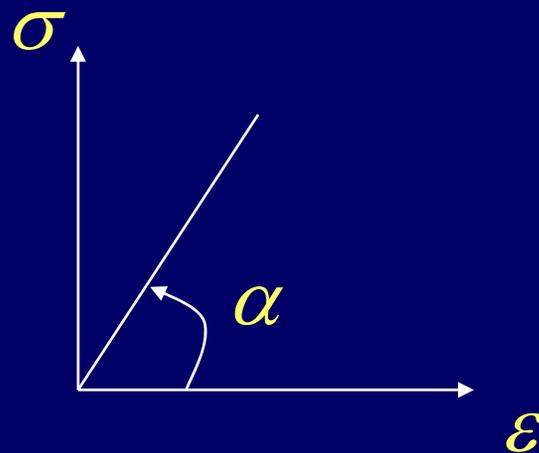
# 郑玄—虎克剪切定律

$$\tau = G\gamma$$



$$G = \operatorname{tg} \alpha$$

$$\sigma = E\varepsilon$$



$$E = \operatorname{tg} \alpha$$

$$G = \frac{E}{2(1+\nu)}$$

说明3个性能只有2个独立  
此式在第9章给出证明

# 郑玄—虎克剪切定律只是弹性阶段的规律

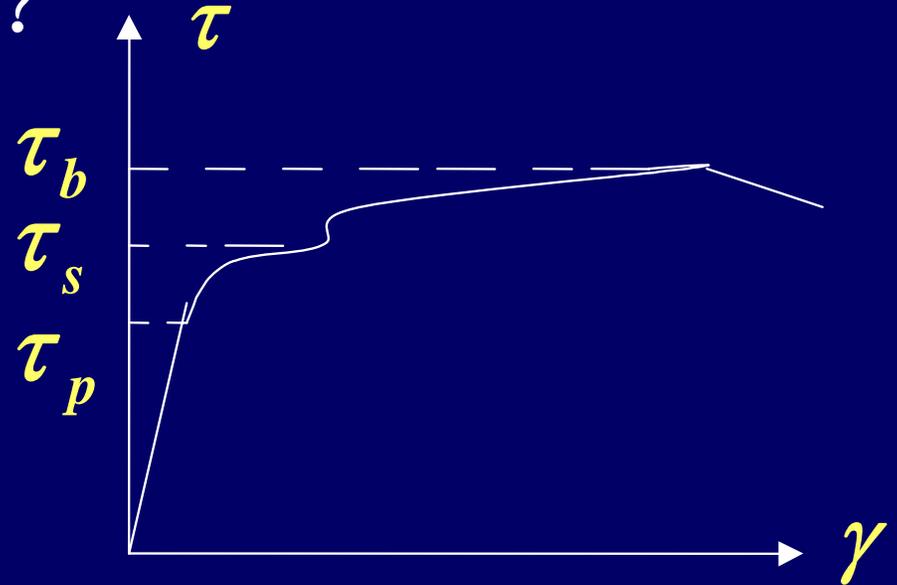
本构关系全程本构关系如何？

要做纯剪切实验

(如薄壁圆管扭转)

得到  $\tau - \gamma$  图

其中



$\tau_p$  —— 剪切比例极限应力（线弹性阶段）

$\tau_s$  —— 剪切屈服极限应力（进入塑性阶段）

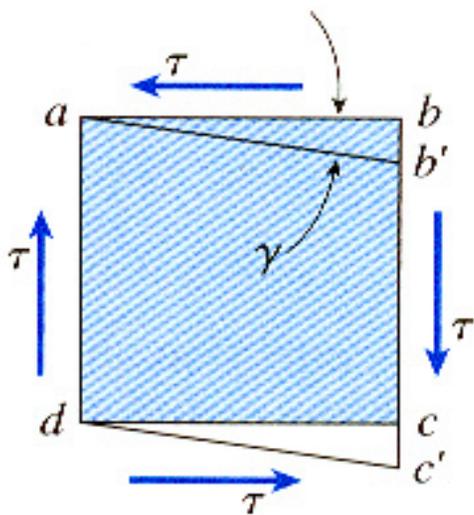
$\tau_b$  —— 剪切强度极限应力（破坏阶段）

## 4.3 圆轴扭转横截面应力和强度条件

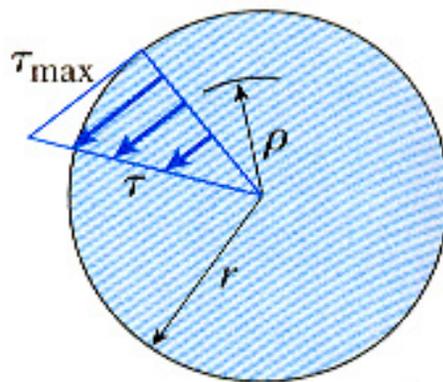
### 受扭圆轴截面上切应力分布



(a)



(b)



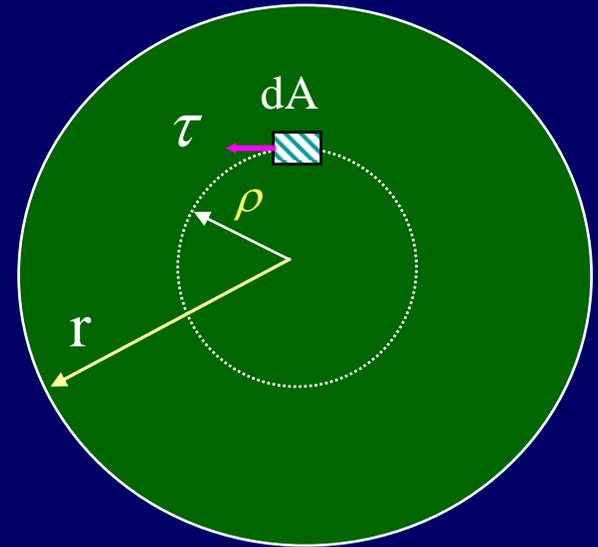
(c)

## •静力平衡

微元  $dA$  对轴心产生的力矩

$$dM = \rho\tau dA$$

$$T = \int_A dM = \int_A \rho\tau dA$$

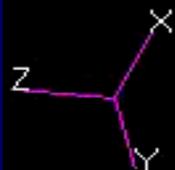
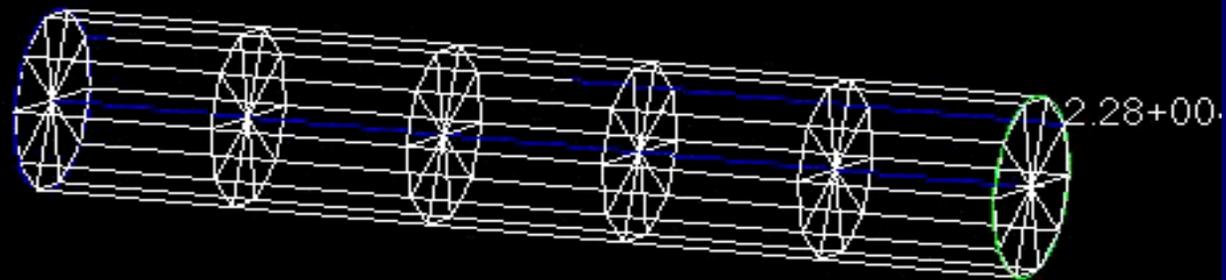


因切应力是个未知函数——无穷个未知数

而方程只有一个，故为 **超静定问题**

MSC.Patran 2000 r2 19-Oct-03 17:16:41

Deform: Default, Static Subcase\_6: Displacements, Translational

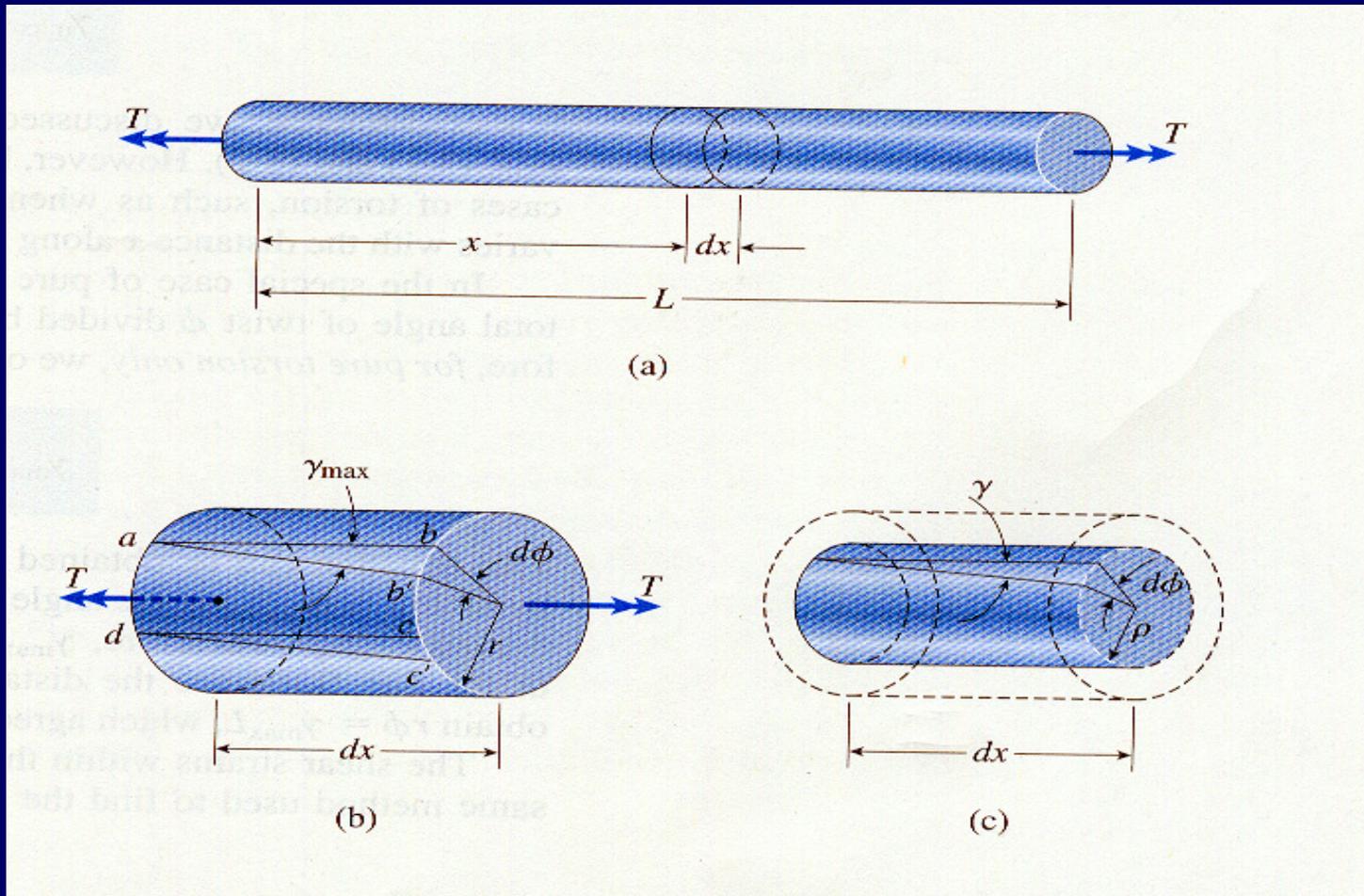


default\_Deformatio  
Max 2.28+004 @Nd  
Frame: 1  
Scale: 0

# •变形协调

平衡不足变形补——

先实验，后（推广）得假定

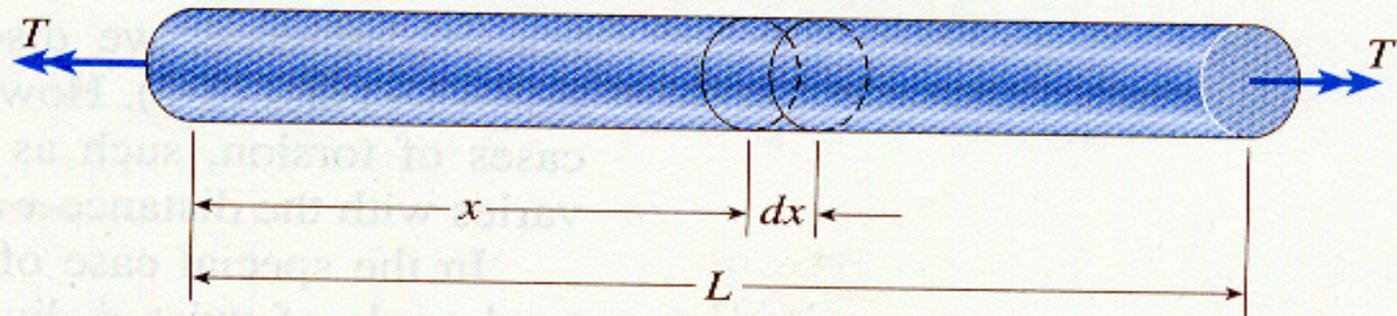


图(b)是实验结果:

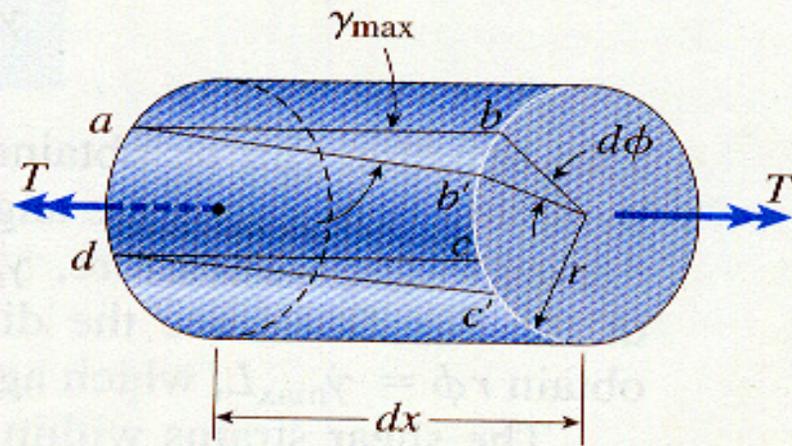
- 1、圆周线保持形状、大小、间距不变, 仅绕轴转动
- 2、母线仍是直线, 仅绕轴转动

图(c)是由表及里的想象——假定:

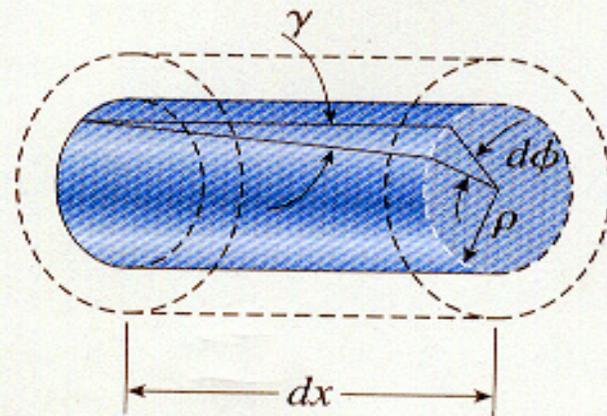
- 1、横截面保持为平面, 形状、大小、间距不变
- 2、半径保持为直线



(a)



(b)



(c)

$$\gamma dx = \rho d\phi$$

$$\gamma = \rho \frac{d\phi}{dx}$$

切应变沿半径线性变化，虽然函数解出了，  
但是系数尚不知

## •本构关系

上面求出了

$$T = \int_A \rho \tau dA \quad \gamma = \rho \frac{d\phi}{dx}$$

因变量不统一，还是解不出

如何把切应变  $\longrightarrow$  切应力？

根据本构关系（郑玄—胡克定律）

$$\tau = G\gamma = G\rho \frac{d\phi}{dx} \quad \text{代入平衡公式}$$

$$T = G \frac{d\phi}{dx} \int_A \rho^2 dA = G \frac{d\phi}{dx} I_p$$

其中

$$I_p = \int_A \rho^2 dA \quad \frac{d\phi}{dx} = \frac{T}{GI_p}$$

代入应变公式  $\gamma = \rho \frac{d\phi}{dx}$  得

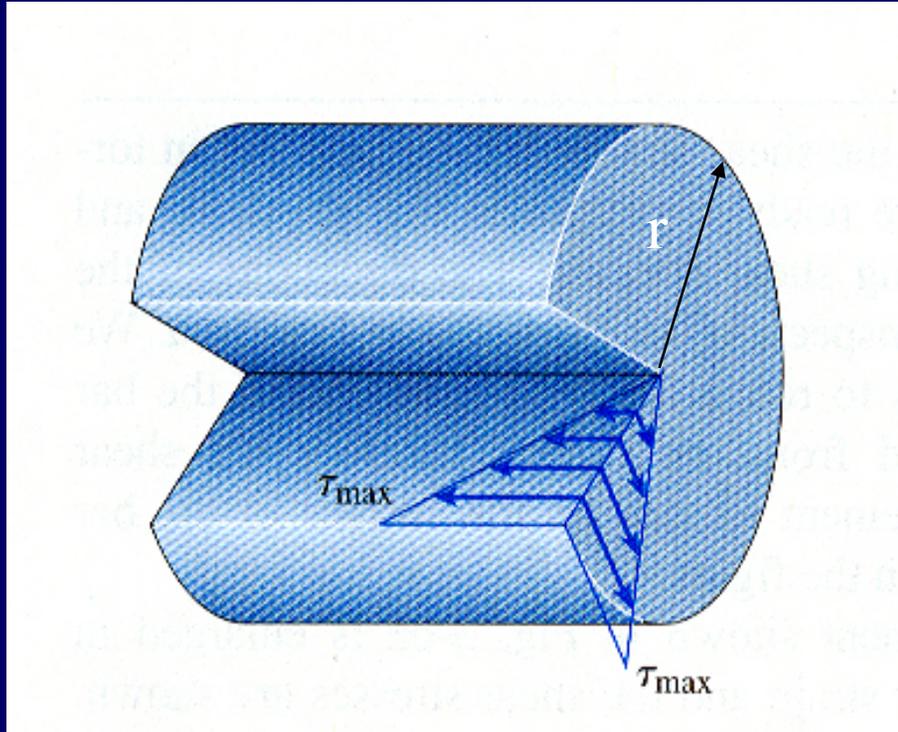
$$\gamma = \rho \frac{T}{GI_p} \longrightarrow \tau = \rho \frac{T}{I_p}$$

还是通过**静力**、**变形**、**本构**三方面解决了问题

对环型截面  $dA = 2\pi\rho d\rho$  于是

$$I_p = 2\pi \int_{d/2}^{D/2} \rho^3 d\rho = \frac{\pi(D^4 - d^4)}{32} = \frac{\pi D^4}{32} (1 - \alpha^4)$$

# 圆轴扭转的强度条件



轴半径

$$r = D/2$$

$$\tau = \rho \frac{T}{I_p}$$

最大切应力在截面边缘

$$\tau_{\max} = r \frac{T_{\max}}{I_p} = \frac{T_{\max}}{I_p / r} = \frac{T_{\max}}{W_t}$$

其中

$$W_t = \frac{I_p}{r}$$

$$\tau_{\max} \leq [\tau]$$

$$\tau_{\max} = \frac{T_{\max}}{W_t}$$

## 注意

- 1、对阶段轴，要选大的  $\tau_{\max}$  不是看  $T_{\max}$
- 2、对塑性材料  $[\tau] = (0.5 - 0.6)[\sigma_t]$
- 3、轴类零件考虑到动荷因素，许用切应力值比静荷下的值小

**例4.2 [P99]** 最好会推出抗扭模量的公式

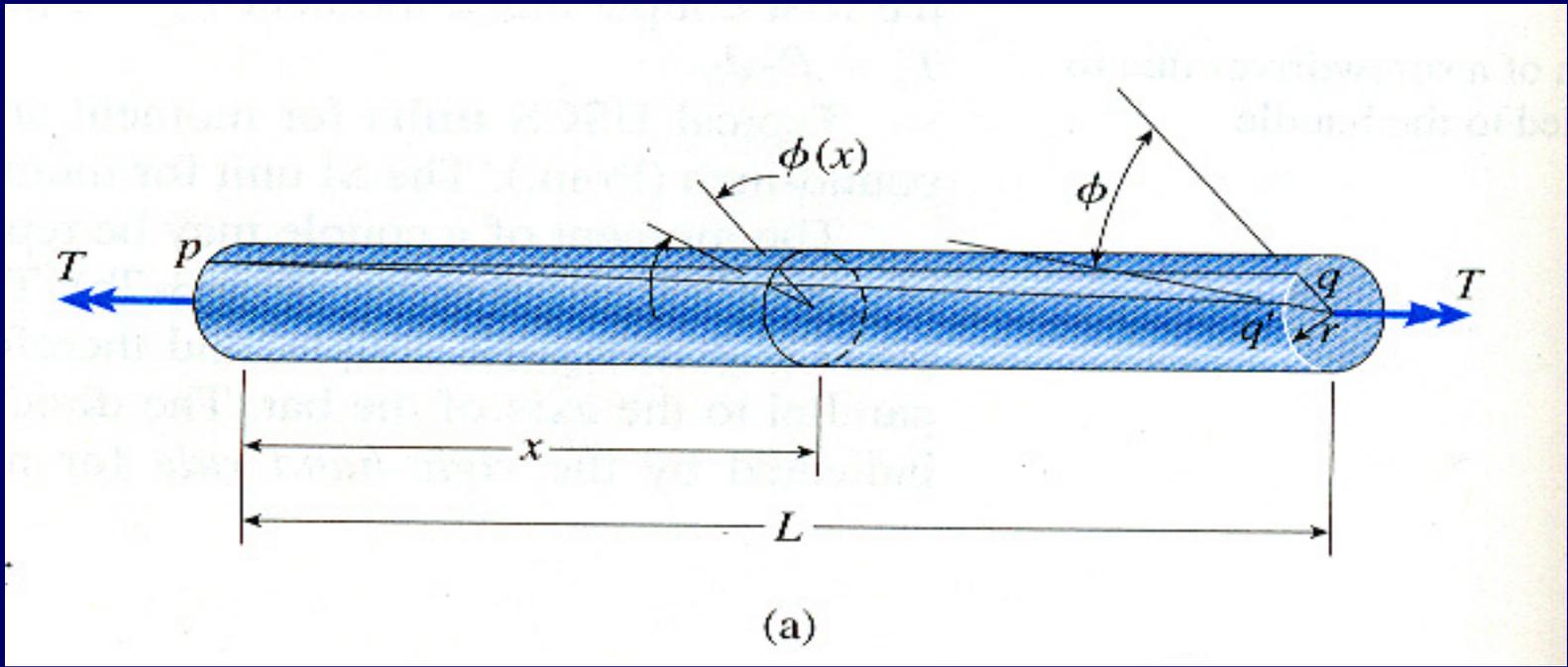
**例4.3 [P99]** (1) 有没有更好的解法?

不用切应力相等, 用抗扭模量相等去求解, 可否?

(2) 注意重量的增加, 为什么?

习题: [P122] **4.1, 4.2, 4.4**

## 4.4 圆轴扭转时的变形和刚度条件



- 1、强度问题解决了，必然要解决刚度（变形）问题
- 2、拉压变形 —— 伸缩，扭转变形？ —— 转角
- 3、如何解决？仿拉压，从应变着手

•拉压  $\sigma \longrightarrow \varepsilon \longrightarrow \Delta l$

•扭转

$$\tau = \frac{T\rho}{I_p} \longrightarrow \gamma = \frac{\tau}{G} = \frac{T\rho}{GI_p} \longrightarrow$$

同式  $\gamma = \rho \frac{d\phi}{dx}$  比较得  $\frac{d\phi}{dx} = \frac{T}{GI_p}$

最后得 扭转角  $\phi = \int_0^l \frac{T}{GI_p} dx$  (rad)

\*若为等扭矩、等截面

$$\phi = \frac{Tl}{GI_p}$$

\*若为阶梯扭矩、阶梯截面

$$\phi = \sum_{i=1}^l \frac{T_i l_i}{GI_{p_i}}$$

## •圆轴扭转的刚度条件

化为单位长度上的扭转角 (rad/m)

$$\varphi = \frac{\phi}{l} = \frac{T}{GI_p}$$

为保证刚度，要求 ——

单位扭转角的最大值小于许用值

$$\varphi_{\max} \leq [\varphi]$$

许用值根据重要性确定

见[P102]

## 例题提示

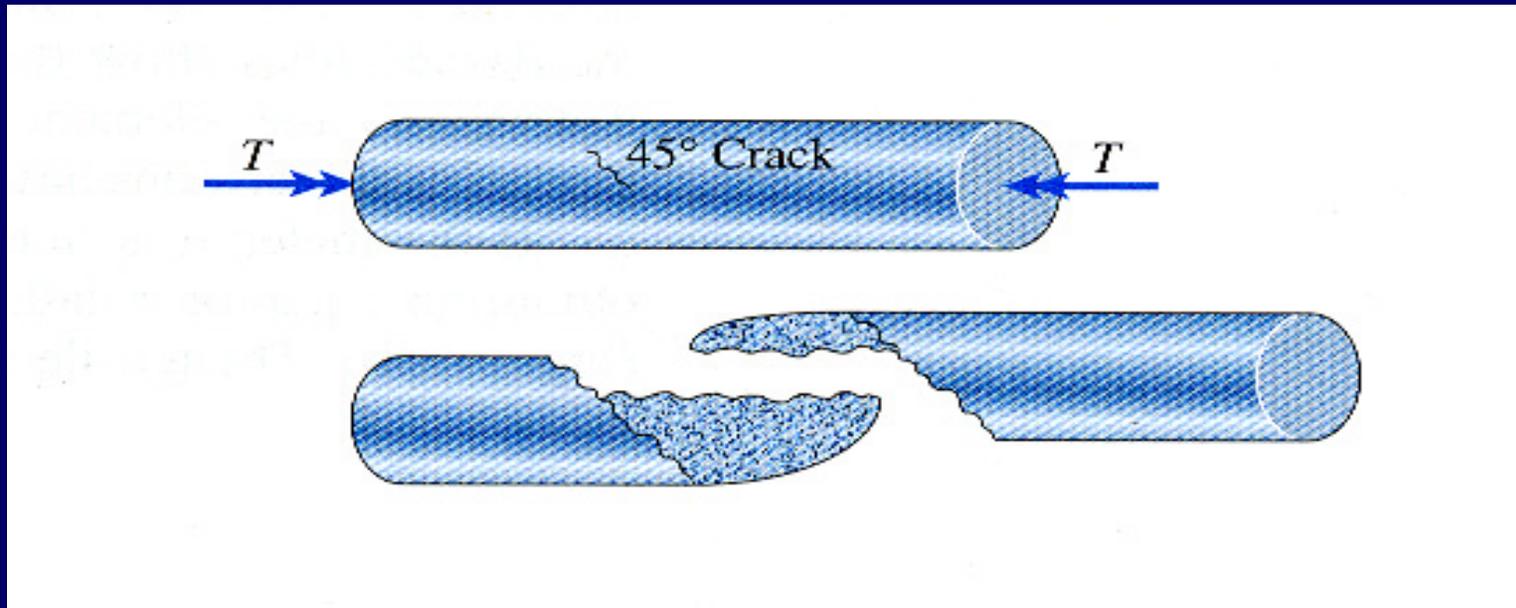
- **例4.4 [P102]** 分别按强度、刚度设计直径，然后呢？
- **例4.5 [P103]**
  - 1、变截面：直径函数 —— 极惯性矩函数
  - 2、扭矩函数
  - 3、变截面、变扭矩，怎么求转角？  
在微分长度上 —— 视它们为常数  
然后 —— 积分
  - 4、怎么积分？ —— 变量变换
- **例4.6 [P104]**
  - 1、共同工作，变形相同
  - 2、三方面 —— 平衡、协调、本构

## 4.5 圆轴扭转斜面上的应力

为什么研究斜截面应力？

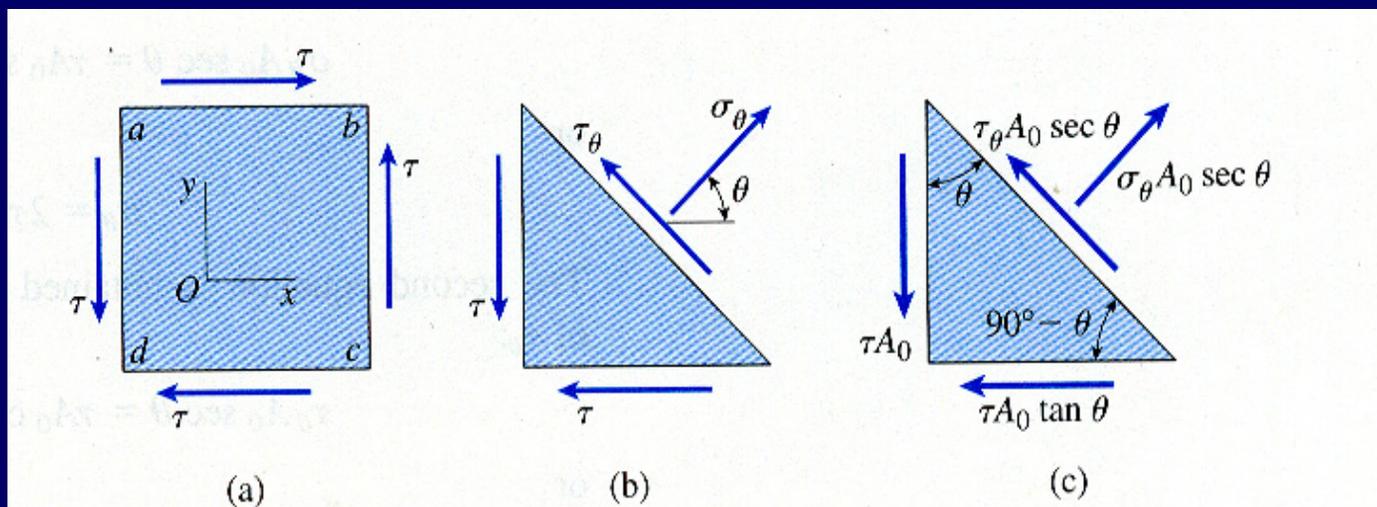
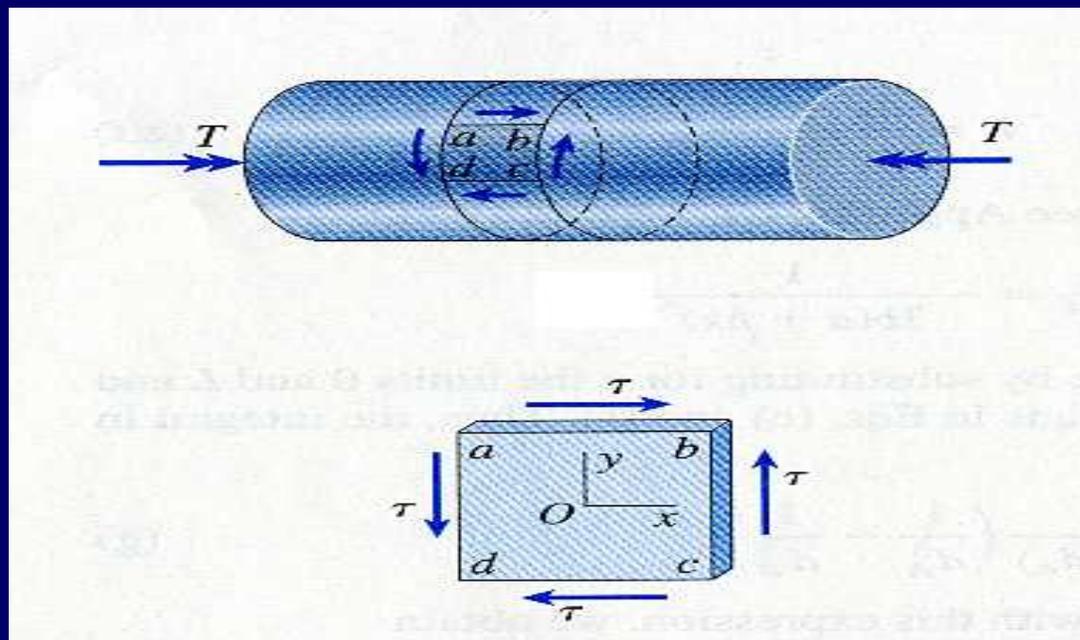
☆ 逻辑上，正截面——斜截面

☆ 实际上，见下面的实验结果，原因？



扭转轴的破坏（想一想：为什么这样？）

途径：1、仿正截面过程；2、用正截面推导斜截面应力



## 第九章 《应力状态理论》 对于

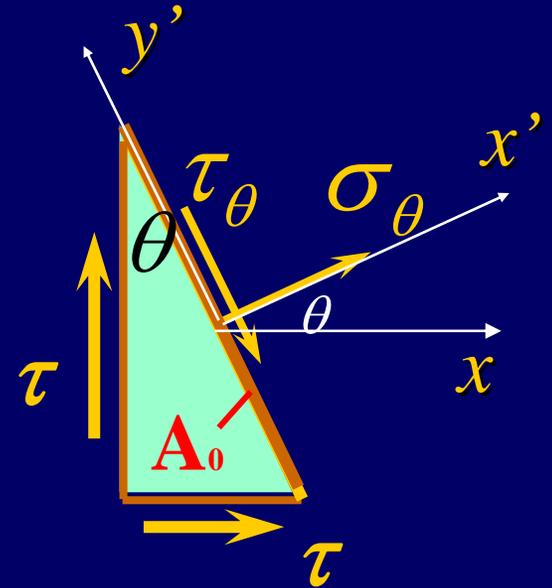
切应力方向规定 —— 使单元体

顺时针转动的切应力为正

方位角方向规定 —— 以  $x$  轴为起点

逆时针转到斜面外法线的角为正

为计算斜面上应力  $\tau_\theta$ ,  $\sigma_\theta$



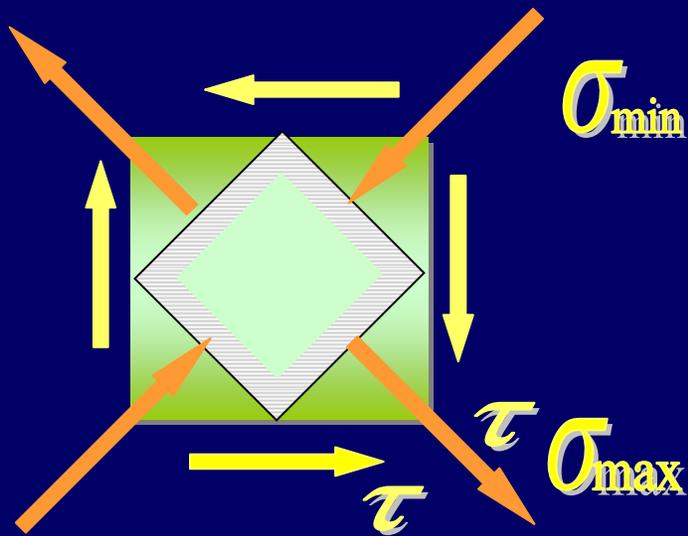
列出  $\sigma_\theta$  和  $\tau_\theta$  两个方向的平衡方程:

$$\sigma_\theta A_0 + (\tau A_0 \sin \theta) \cos \theta + (\tau A_0 \cos \theta) \sin \theta = 0 \rightarrow$$

$$\sigma_\theta = -2\tau \sin \theta \cos \theta = -\tau \sin 2\theta$$

$$\tau_\theta A_0 + (\tau A_0 \sin \theta) \sin \theta - (\tau A_0 \cos \theta) \cos \theta = 0 \rightarrow$$

$$\tau_\theta = \tau (\cos^2 \theta - \sin^2 \theta) = \tau \cos 2\theta$$



$$\sigma_{\theta} = -\tau \sin 2\theta$$

$$\tau_{\theta} = \tau \cos 2\theta$$

上述公式可得到如下结论。

$$\theta = 0^{\circ}$$

$$\sigma_{0^{\circ}} = 0, \tau_{0^{\circ}} = \tau_{\max} = \tau$$

$$\theta = 45^{\circ}$$

$$\sigma_{45^{\circ}} = \sigma_{\min} = -\tau, \tau_{45^{\circ}} = 0$$

$$\theta = -45^{\circ}$$

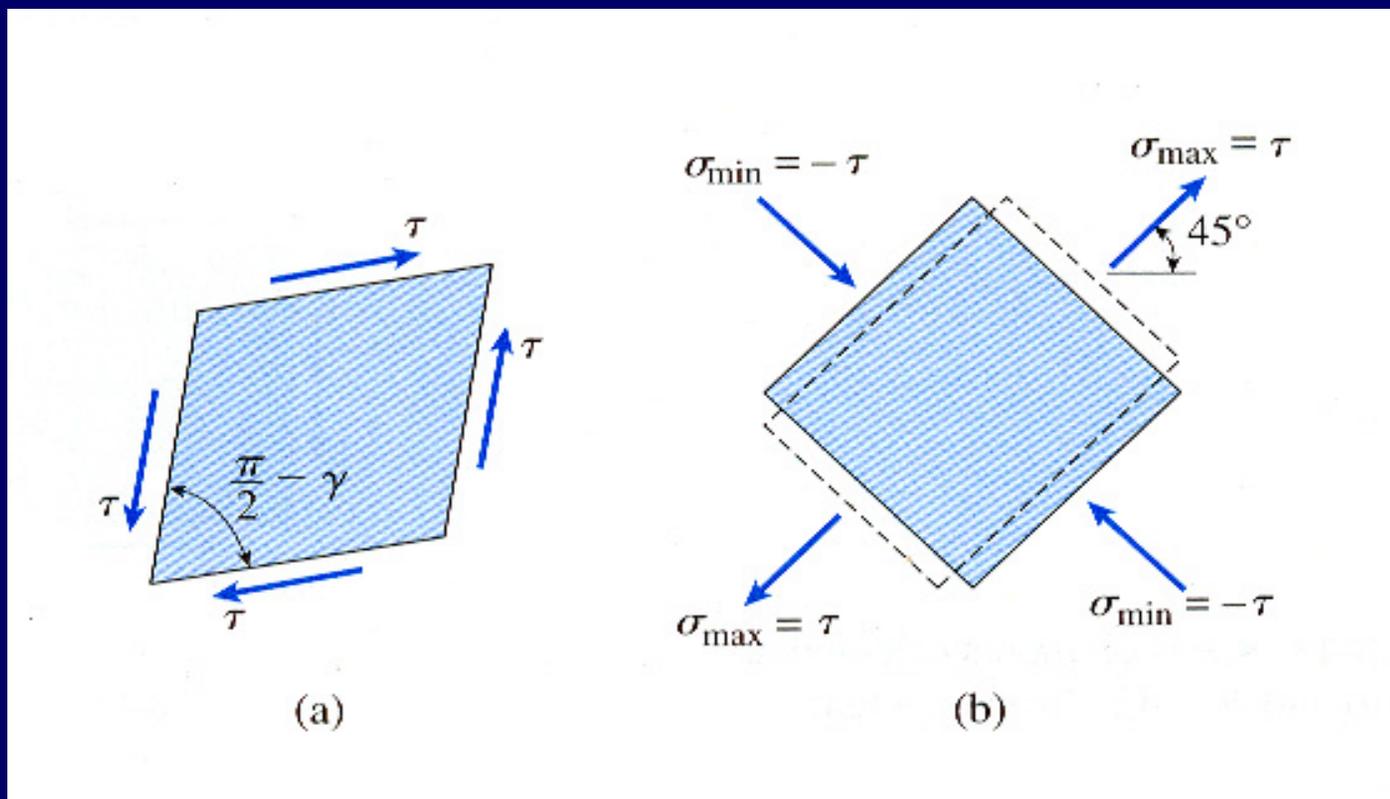
$$\sigma_{-45^{\circ}} = \sigma_{\max} = \tau, \tau_{-45^{\circ}} = 0$$

$$\theta = 90^{\circ}$$

$$\sigma_{90^{\circ}} = 0, \tau_{90^{\circ}} = -\tau_{\max} = -\tau$$

在  $-45^{\circ}$  的斜截面上, 有最大拉应力 —— 可解释破坏现

象



拉应力是脆性材料破坏的主要原因