# 第11章 齿轮传动

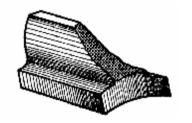
- n齿轮零件的设计
- n 研究齿轮传力时的强度问题
- n 按工作条件分:
  - ¤闭式齿轮
  - ¤开式齿轮

#### 11-1 轮齿的失效形式

#### 1、轮齿折断

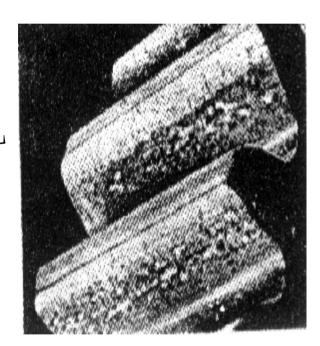
- ·· 过载折断——短时意外严重过载 引起
- · 疲劳折断——脉动(对称)循环 应力引。





#### 2、齿面点蚀

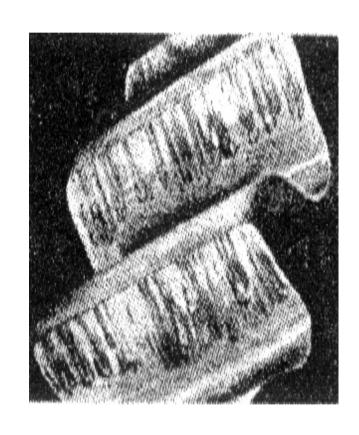
- 现象:齿面在反复的脉动循环的接触应力作用下表面发生剥落。
- · 点蚀是润滑良好的闭式传动常见的失效形式。
- 开式传动没有点蚀现象。



#### 3、齿面胶合

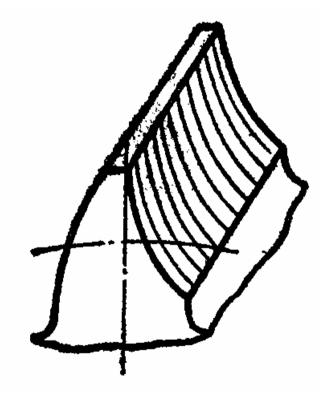
#### · 胶合:

- □ 高速重载时,啮合点温度高——油膜破裂,表面直接接触——粘合,撕裂——失效。
- □ 低速重载时,啮合点压力大—— 不易形成油膜,表面直接接触—— ——粘结,撕裂。



#### 4、齿面磨损

- 严磨粒磨损。措施:
  - ¤提高表面硬度
  - ¤保持清洁
  - ¤按时更换油
- "跑合磨损:
  - ¤ 跑合后要更换润滑油



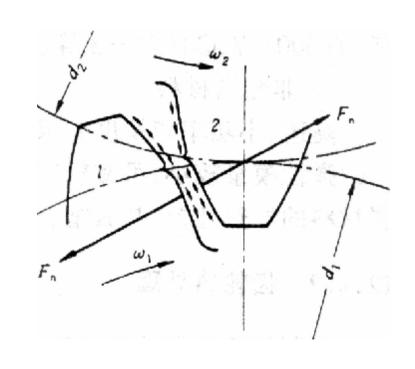
### 5、齿面塑性变形

#### "现象:

重载下较弱的齿面发生局部塑性变形。

#### "措施:

- x适当提高齿面硬度;
- ¤采用粘度较大的润滑油。



#### 11-2 齿轮材料及热处理

- "常用材料
  - ×各种优质碳素钢
  - ¤合金钢
  - ¤铸钢
  - ¤铸铁
  - ¤非金属材料

#### 热处理方式

- ■硬齿面 HB >350——外硬内韧。承载能力大,成本高。常用于要求结构紧凑,或大批量生产的齿轮
  - §表面淬火: HRc52~56, 变形不大, 可以不磨齿。
  - § 渗碳淬火: HRc52~56, 常需要磨齿。
  - § 渗氮处理: HRc60~62, 化学热处理。
- ■软齿面 HB ≤350——有一定硬度, 韧性好。工艺过程简单, 适于一般的传动,
  - § 调质处理。
  - § 正火处理。

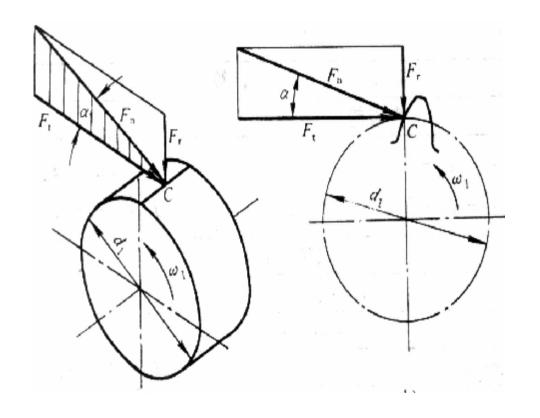
### 11-3 齿轮传动的精度

- "齿轮传动的误差可产生:
  - x 传递运动的准确性误差
  - ¤ 传动平稳性误差
  - ¤载荷分布不均匀
- "针对三种误差分别规定三个公差组
- "GB10095-88中,对圆柱齿轮及齿轮副规定了12个等级的精度。12级最低,常用6~9级。

#### 11-4 直齿圆柱齿轮传动作用力及计算载荷

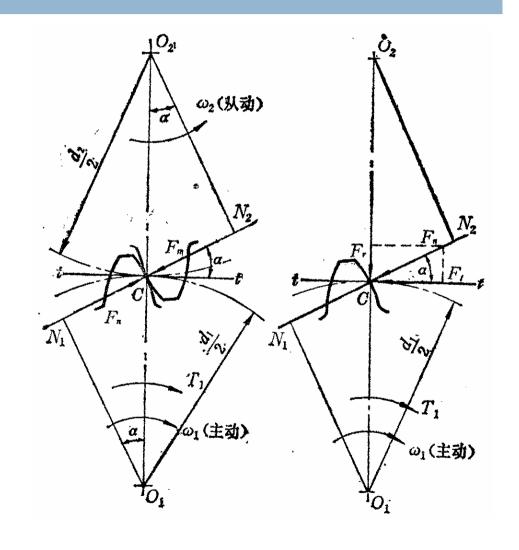
#### 一、轮齿上的作用力

- "忽略轮齿间的摩擦力。
- · 法向力Fn可以分解为二个 互相垂直的力:
- ∨ 圆周力
- ∨ 径向力
- "法向力



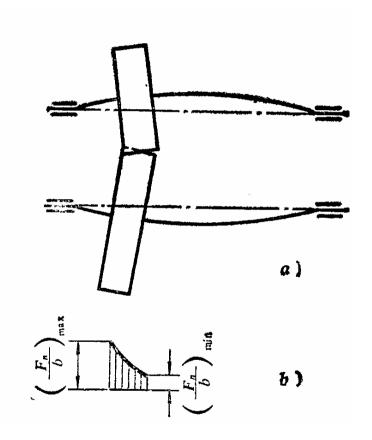
## 各分力的方向

- 圆周力F<sub>t</sub>方向:
- v 主动轮上圆周力F<sub>t</sub>方向与 回转方向相反;
- ∨ 从动轮上圆周力F<sub>t</sub>方向与回 转方向相同;
- 径向力分别指向各轮轮心。
- 根据作用力与反作用力的关系,作用在主动轮和从动轮 上各对应力大小相等、方向 相反。



### 二、计算载荷

- "由于以下因素的影响,载 荷Fn沿齿宽分布不均匀:
  - ¤ 轴和轴承的变形
  - ¤制造安装误差
  - x 工作机特性
  - ×齿轮误差
  - ¤附加动载荷
- ··通常用计算载荷KFn代替名 义载荷。
- · 载荷系数K可由表查。



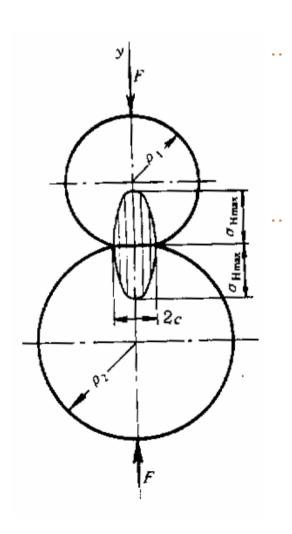
#### 11-5 直齿圆柱齿轮传动的齿面接触强度计算

"齿面的接触疲劳强度计算,强度条件为:

$$S_H \leq [S_H]$$

- σ<sub>H</sub>——齿面啮合点最大接触应力
- [σ<sub>H</sub>]——齿轮材料的许用接触应力

#### 圆柱面的最大接触应力oH的计算

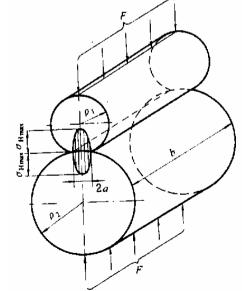


\* 赫兹公式:

$$S_{H} = \frac{4}{p} \frac{F_{n}}{2ab} = \sqrt{\frac{F_{n}}{pb} \frac{\frac{1}{r_{1}} \pm \frac{1}{r_{2}}}{\frac{1-m_{1}^{2}}{E_{1}} + \frac{1-m_{21}^{2}}{E_{2}}}}$$

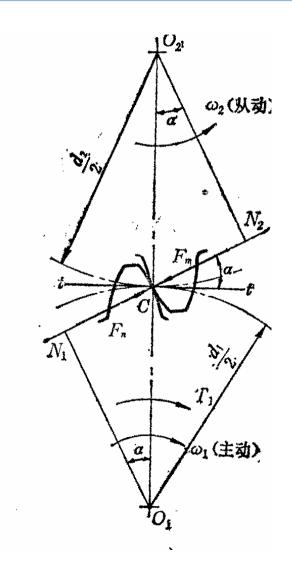
σ<sub>H</sub>——最大接触应力

- □ 与法向力Fn成正比;
- □ 与接触变形宽度2a成反比
- □ 与曲率半径Q1、Q2成反比。
- □ 与宽度b成反比。



#### 以齿面上哪一点的应力作为计算的依据

- 取节点啮合时的接触应力作计算:
  - ¤单对齿啮合
  - x 齿面点蚀首先发生的 部位



# 节点的几何分析

" 节点曲率半径

$$r_{1} = N_{1}C = \frac{1}{2}d_{1} \sin a$$

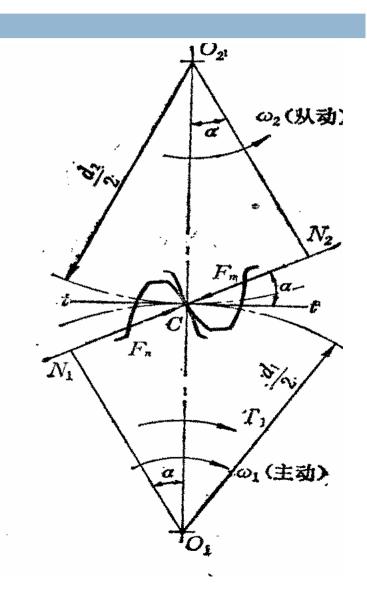
$$r_{2} = N_{2}C = \frac{1}{2}d_{2} \sin a$$

$$u = \frac{z_{2}}{z_{1}} \qquad d_{1} = \frac{2a}{u \pm 1}$$

$$\frac{1}{r_{1}} \pm \frac{1}{r_{2}} = \frac{u \pm 1}{u} \cdot \frac{2}{d_{1} \sin a}$$

· a 齿轮中心距

" **U**—大齿轮齿数与小齿轮 齿数比



### 齿面法向载荷

用齿轮1的力矩计算法向载荷:

$$F_n = \frac{F_t}{\cos a} = \frac{2T_1}{d_1 \cos a}$$

节点处只有一对齿啮合,将法向载荷及 曲率半径  $\frac{1}{r_1} \pm \frac{1}{r_2} = \frac{u \pm 1}{u} \cdot \frac{2}{d_1 \sin a}$  代入赫兹公式

$$\mathbf{S}_{H} = \sqrt{\frac{F_{n}}{pb} \frac{\frac{1}{r_{1}} \pm \frac{1}{r_{2}}}{\frac{1-m_{1}^{2}}{E_{1}} + \frac{1-m_{21}^{2}}{E_{2}}}}$$

### 齿面接触应力

节点处的最大接触应力:

$$S_{H} = \sqrt{\frac{1}{p(\frac{1-m_{1}^{2}}{E_{1}} + \frac{1-m_{2}^{2}}{E_{2}})} \frac{2}{\sin a \cos a} \frac{u \pm 1}{u} \frac{KF_{t}}{bd_{1}}}$$

$$= Z_E Z_H \sqrt{\frac{2KT_1}{bd_1^2} \frac{u \pm 1}{u}}$$

- "Z<sub>E</sub>——弹性系数,见表11-4。
- · Z<sub>H</sub>——节点区域系数,标准齿轮=2.5。
- "**b**——齿轮的宽度。

"齿面接触强度条件为:

$$S_{H} = Z_{E}Z_{H}\sqrt{\frac{2KT_{1}}{bd_{1}^{2}}\frac{u\pm1}{u}} \leq \left[S_{H}\right] = \frac{S_{H \text{ lim}}}{S_{H}} N/mm^{2}$$

- "σ<sub>H lim</sub>——齿轮材料的接触疲劳极限,可查 表11-1;
- "S<sub>H</sub>——齿面接触疲劳极限安全系数,可查表 11-5。

### 设计公式

"取齿宽系数

"可查表取。

"设计公式为

$$f_d = \frac{b}{d_1}$$

$$d_1 \ge \sqrt[3]{\frac{2KT_1}{f_d} \frac{u \pm 1}{u} \left(\frac{Z_E Z_H}{[s_H]}\right)^2} \quad \text{mm}$$

# 计算中注意的几个问题

$$\mathbf{S}_{H} = Z_{E} Z_{H} \sqrt{\frac{2KT_{1}}{bd_{1}^{2}}} \frac{u \pm 1}{u} \leq \left[\mathbf{S}_{H}\right] = \frac{\mathbf{S}_{H \text{ lim}}}{S_{H}} N / mm^{2}$$

- "各量的单位。
- "+号:外啮合,-号:内啮合。
- "计算中只用到T<sub>1</sub>而没有T<sub>2</sub>
- 一对相啮合的齿轮的接触应力相等, σ<sub>H1</sub> =σ<sub>H2</sub>。
- 一对相啮合的齿轮的许用接触应力不一定相等, $[\sigma_{H1}] \neq [\sigma_{H2}]$ 。

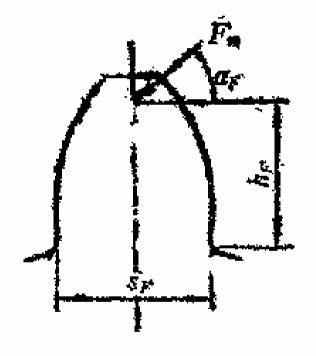
# 提高齿轮齿面接触强度

- 减小接触应力σ<sub>H</sub>:
  - ¤增加中心距a;
  - □ 减小外载荷*T*<sub>1</sub>;
- ·提高许用接触应力[σH]:
  - ¤选σHlim高的材料和热处理。

$$\mathbf{S}_{H} = Z_{E} Z_{H} \sqrt{\frac{2KT_{1}}{bd_{1}^{2}} \frac{u \pm 1}{u}} \leq \left[\mathbf{S}_{H}\right] = \frac{\mathbf{S}_{H \text{ lim}}}{S_{H}} N / mm^{2}$$

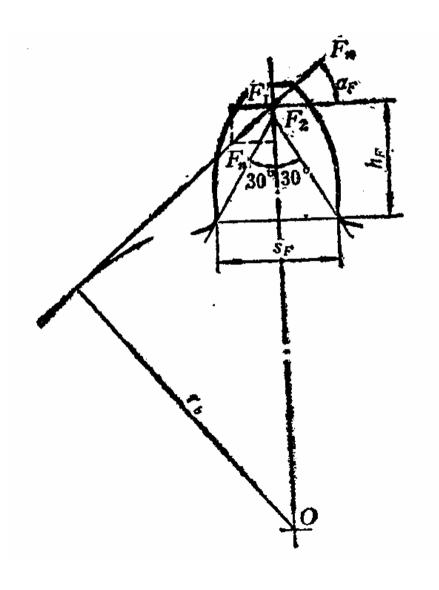
#### 11-6 直齿圆柱齿轮传动的轮齿弯曲强度计算

- · 轮齿相当于一个悬臂 梁, 受载后会发生弯曲。
- 一两个问题:
  - x 计算时载荷的作用点及 大小
  - ¤ 危险截面的位置



### 载荷

- 一假定全部载荷作用于 一对轮齿, 且作用 点在顶点
- · 危险截面用30度切线 法
- ·法向载荷分解为两个 力F<sub>1</sub>,F<sub>2</sub>
- "F<sub>1</sub>产生弯曲应力,F<sub>2</sub> 产生压应力



## 弯曲应力

弯曲应力
$$\mathbf{s}_F = \frac{M}{W}$$

其中
$$M = KF_n h_F \cos a_F$$
  $W = \frac{bs_F^2}{6}$ 

$$\mathbf{S}_{F} = \frac{6KF_{n}h_{F}\cos a_{F}}{bs_{F}^{2}} = \frac{KF_{t}}{bm} \frac{6\left(\frac{h_{F}}{m}\right)\cos a_{F}}{\left(\frac{S_{F}}{m}\right)^{2}\cos a}$$

# 弯曲疲劳强度条件

$$\Rightarrow : Y_{Fa} = \frac{6\left(\frac{h_F}{m}\right)\cos a_F}{\left(\frac{s_F}{m}\right)^2\cos a}$$

- "Y<sub>Fa</sub>—齿形系数,与齿数Z成反比,不随模数m变化,可查图11-8。
- "Y<sub>Sa</sub>——应力修正系数,与齿数Z成正比,可查图 11-9。
- "强度条件

$$s_F = \frac{KF_tY_{Fa}Y_{Sa}}{bm} = \frac{2KT_1Y_{Fa}Y_{Sa}}{bd_1m} = \frac{2KT_1Y_{Fa}Y_{Sa}}{bm^2z_1} \le [s_F] = \frac{s_{FE}}{s_F}$$

# 弯曲疲劳强度条件

"强度条件

$$s_F = \frac{KF_tY_{Fa}Y_{Sa}}{bm} = \frac{2KT_1Y_{Fa}Y_{Sa}}{bd_1m} = \frac{2KT_1Y_{Fa}Y_{Sa}}{bm^2z_1} \le [s_F] = \frac{s_{FE}}{s_F}$$

σ<sub>FE</sub>——单侧齿轮材料的弯曲疲劳极限,可查表 11-1。双向工作时乘以0.7。

S<sub>F</sub>—齿面弯曲疲劳极限安全系数,可查表

# 设计公式

$$m \ge \sqrt[3]{\frac{2KT_1}{f_d z_1^2} \frac{Y_{Fa} Y_{Sa}}{[s_F]}} \quad \text{mm}$$

开式齿轮传动,考虑齿面磨损,可将模数m加大10%——15%。

其中
$$f_d = \frac{b}{d_1}$$
 称为齿宽系数

# 计算中注意的几个问题

$$S_{F} = \frac{KF_{t}Y_{Fa}Y_{Sa}}{bm} = \frac{2KT_{1}Y_{Fa}Y_{Sa}}{bd_{1}m} = \frac{2KT_{1}Y_{Fa}Y_{Sa}}{bm^{2}z_{1}} \le [S_{F}] = \frac{S_{FE}}{S_{F}}$$

- "各量的单位。
- · 计算中只用到T<sub>1</sub>而没有T<sub>2</sub>。
- 一对相啮合的齿轮的许用接触应力不一定相等, $[\sigma_{F1}]$ ≠ $[\sigma_{F2}]$ 。

# 计算中注意的几个问题

设计时:代入

$$\frac{Y_{Fa1}Y_{Sa1}}{[\mathbf{S}_{F1}]}$$
和 $\frac{Y_{Fa2}Y_{Sa2}}{[\mathbf{S}_{F2}]}$ 中较大的值

- "校核时:分别校核。
- m应圆整,且对于传力齿轮,其模数不小于1.5。

$$\mathbf{S}_{F} = \frac{2KT_{1}Y_{Fa}Y_{Sa}}{bm^{2}z_{1}} \leq [\mathbf{S}_{F}] = \frac{\mathbf{S}_{FE}}{S_{F}} \qquad m \geq \sqrt[3]{\frac{2KT_{1}}{f_{d}z_{1}^{2}}} \frac{Y_{Fa}Y_{Sa}}{[\mathbf{S}_{F}]} \quad mm$$

# 提高齿轮弯曲疲劳强度

- "减小接触应力σ<sub>F</sub>:
  - ¤增加模数m;
  - □减小外载荷T<sub>1</sub>;
  - ¤增大齿数Z。

$$\mathbf{S}_{F} = \frac{2KT_{1}Y_{Fa}Y_{Sa}}{bm^{2}z_{1}} \leq [\mathbf{S}_{F}] = \frac{\mathbf{S}_{FE}}{S_{F}}$$

- · 提高许用弯曲应力[σ<sub>F</sub>]:
  - ¤选σFlim高的材料和热处理。
  - ≖避免齿轮双侧工作。

# 不同类型齿轮的设计准则

- \* 软齿面闭式齿轮传动:
  - x 按齿面接触强度设计,
  - x 按齿根弯曲强度校核。
- "硬齿面闭式齿轮传动:
  - x 按齿根弯曲强度设计,
  - x 按齿面接触强度校核。
- 开式齿轮传动:
  - □ 只按弯曲强度设计,将模数m加大10%——15%。

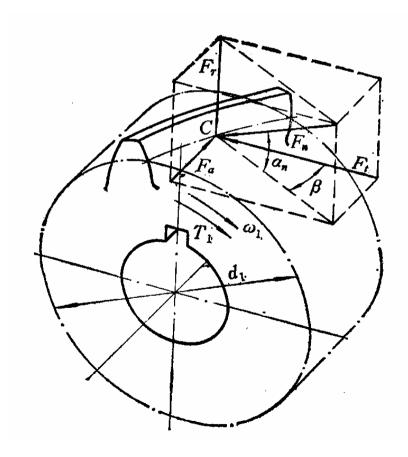
#### 11-8斜齿圆柱齿轮传动

#### 一、作用在轮齿上的作用力

圆周力: 
$$F_t = \frac{2T_1}{d_1}$$

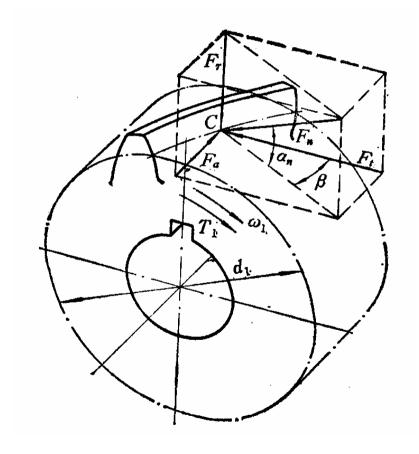
径向力: 
$$F_r = \frac{F_t tg a_n}{\cos b}$$

轴向力:  $F_a = F_t tgb$ 



## 各力的方向

- 主动轮轴向力方向的判别:左右手法则:
  - 本左旋用左手,右旋用右手;
  - ¤四指指向齿轮转动方向;
  - ¤拇指指向轴向力方向;



## 强度计算方法

- "当量齿轮法,强度当量。
- 按触强度计算公式
  - ∞校核公式

$$s_{H} = Z_{E} Z_{H} Z_{b} \sqrt{\frac{2KT_{1}}{bd_{1}^{2}}} \frac{u \pm 1}{u} \leq [s_{H}]$$

¤设计公式

$$d_1 \ge \sqrt[3]{\frac{2KT_1}{f_d} \frac{u \pm 1}{u} \left(\frac{Z_E Z_H Z_b}{[s_H]}\right)^2} \quad \text{mm}$$

# 齿根弯曲强度计算公式

· 校核公式

$$\mathbf{S}_{F} = \frac{2KT_{1}}{bd_{1}m_{n}}Y_{Fa}Y_{Sa} \leq [\mathbf{S}_{F}] = \frac{\mathbf{S}_{FE}}{S_{F}}$$

"设计公式

$$m_n \ge \sqrt[3]{\frac{2KT_1}{f_d z_1^2} \bullet \frac{Y_{Fa} Y_{Sa}}{[\mathbf{S}_F]} \cos^2 \mathbf{b}}$$
 mm

"齿形系数 $Y_{Fa}$ 按当量齿数  $z_v = \frac{z}{\cos^3 b}$  mm 查图11-8。

## 11-7 齿轮设计的参数选择

- "斜齿轮中心距可以圆整
- 螺旋角在8°~20°之间,要精确到秒:

$$m_n = \frac{2a\cos b}{Z_1 + Z_2}$$

$$b = \cos^{-1} \frac{m_n(Z_1 + Z)}{2a}$$

## 选小齿轮齿数Z1:

- "硬齿面闭式传动、开式传动:一般取18~22;
- · 软齿面闭式传动:在传动尺寸不变并满足弯曲疲劳强度要求的前提下,齿数宜取多些(模数相应减小,
  - d=m·z)。一般可取Z<sub>1</sub> =20~40。

## 齿数增多好处有:

- "增大重合度,提高传动平稳性;
- "减小滑动系数,提高传动效率;
- "减小毛坯外径,减轻齿轮重量;
- "减少切削量(模数小则齿槽小),延长刀具使 用寿命,减少加工工时等。

## 齿宽系数及齿宽b

- "齿宽系数  $f_d = \frac{b}{d_1}$  的选择——考虑各方面的影响,取 $0.2 \sim 1.4$ 。"
- v 载荷一定,增大齿宽——减小齿轮直径(传动中心距),圆周速度降低,载荷分布愈不均匀。
- 必须合理选择齿宽系数。
- $\mathbf{v}$  大齿轮宽度  $b_2 = f_d d_1$ ;
- v 为便于装配和调整,小齿轮宽度b<sub>1</sub>取b+(5~10)mm

## 齿轮设计步骤:

- 选定齿轮传动的精度等级
- 选定各齿轮材料及热处理,查出各齿轮的 接触疲劳极限σ<sub>Hlim</sub>和弯曲疲劳极限σ<sub>FF</sub>;
- 选定齿宽系数 3.
- 3. 选定齿苋糸数  $\dot{f}_d$  4. 初选小齿轮齿数 $Z_1$ 、螺旋角 $\beta$ =15°;
- 5. 确定设计准则;
- 设计公式算d1或mn;

#### 7.计算齿轮几何参数

- 1. Z<sub>2</sub>=*i*·Z<sub>1</sub>, 调整两齿轮齿数互质;
- 2. 由 $d=m_n z/cosβ$  计算两齿轮的d或 $m_n$ ,  $m_n$ 应取标准值;
- 3. 计算斜齿轮的中心距 $a = (z_1 + z_2)m_n / (2 \cos \beta)$ , 并将a圆整;
- 4. 精确计算螺旋角β =cos<sup>-1</sup> [(z<sub>1</sub> + z<sub>2</sub>)m<sub>n</sub>/2 a];
- 5. 精确计算两齿轮的 $d = m_n z/cos$  β;
- 6. 计算齿轮宽度 $b_1$ 、 $b_2$ ,并圆整;
- 7. 进行齿轮的接触疲劳强度校核、弯曲疲劳强度校核;若强度不够,应对齿轮的相应尺寸进行调整;
- 8. 计算并确定齿轮的其它尺寸结构;
- 9. 画出齿轮零件图或装配图。

## 11-9直齿圆锥齿轮传动

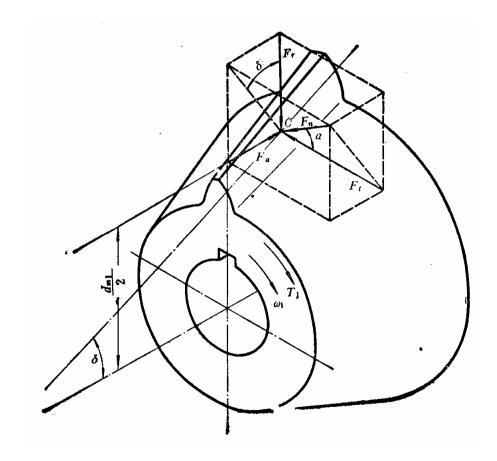
一、作用在轮齿上的作用力

$$F_{t} = \frac{2T_{1}}{d_{1}}$$

$$F_{r} = \frac{F_{t}tga_{n}}{\cos b}$$

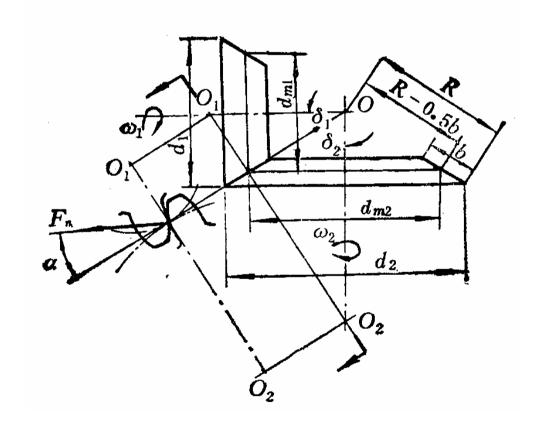
$$F_{a} = F_{t}tgb$$

轴向力方向的判别: 从小端指向大端。



## 强度计算方法

方法: 当量齿轮 法,按齿宽中点 处的当量齿轮计 算



## 11-10 齿轮的构造

#### 齿轮结构设计应考虑:

- "毛坯——锻造、铸造、焊接、组合齿轮。
- "几何尺寸的大小:
- v 齿轮轴——d与轴径相差很小;
- v 实心结构——d较小的齿轮;
- ∨ 腹板式结构——d<sub>a</sub><500mm;
- v 轮辐式结构——d<sub>a</sub> >400mm。
- "加工工艺;
- "生产批量、成本等。
- "各部分尺寸可由经验公式求得。

## 11-11 齿轮传动的润滑和效率

- "闭式齿轮传动的效率η=η1η2η3
- νη,——啮合效率,与齿轮精度有关;
- νη2——搅油效率;
- νη3——轴承效率。
- "各种精度的传动的效率见表11-9

# 齿轮润滑的目的:

- "减磨;
- "散热;
- "清洁。

## 齿轮传动的润滑方式

- "浸油润滑——齿轮圆周速度V≤12m/s时;
- "喷油润滑图——齿轮圆周速度v>12m/s;
- ·油雾润滑——无搅油损失,可冷却;不漏油;不能散热。
- · 润滑脂润滑——开式齿轮传动和低速重载闭式传动。
- 一固体润滑(如石墨)——极高温、极低温、 多尘环境,轻载传动。

## 齿轮类零件工作图绘制

- "单个齿轮零件图:
- v主视图;
- ~侧视图;
- · 分度圆用点画线 表示

