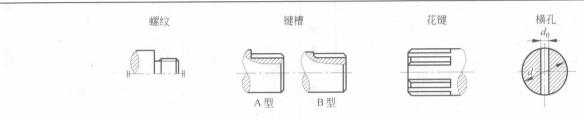
附 录

附表 1-1 螺纹、键槽、花键、横孔及配合边缘处的有效应力集中系数 k_o和 k_t值



| | 螺纹 $(k_{\tau}=1)$ k_{σ} | 键槽 | | | 7 | 宅 名 | 建 | (2 | 配合 | | | | | | | |
|---------------------------|--------------------------------|------|------|------------|----------------------------|------|--------------|--------------------------|--------------------------|--------------------------|--------------|------------|--------------|------------|--------------|------------|
| $\sigma_{\rm b}/{ m MPa}$ | | k | · σ | k_{τ} | k_{σ} | | k_{τ} | / | \mathcal{C}_{σ} | k_{τ} | H7 | /r6 | H7 | /k6 | H7 | /h6 |
| | | A型 | B型 | A,B 型 | (齿轮轴 k _o =1) | 矩形 | 渐开线 (齿轮轴) | $d_0/d = 0.05 \sim 0.15$ | $d_0/d = 0.15 \sim 0.25$ | $d_0/d = 0.05 \sim 0.25$ | k_{σ} | k_{τ} | k_{σ} | k_{τ} | k_{σ} | k_{τ} |
| 400 | 145 | 1.51 | 1.30 | 1.20 | 1.35 | 2.10 | 1.40 | 1.90 | 1.70 | 1.70 | 2.05 | 1.55 | 1.55 | 1.25 | 1.33 | 1.14 |
| 500 | 1.78 | 1.64 | 1.38 | 1.37 | 1.45 | 2.45 | 1.43 | 1.95 | 1.75 | 1.75 | 2.30 | 1.69 | 1.72 | 1.36 | 1.49 | 1.23 |
| 600 | 1.96 | 1.76 | 1.46 | 1.54 | 1.55 | 2.35 | 1.46 | 2.00 | 1.80 | 1.80 | 2.52 | 1.82 | 1.89 | 1.46 | 1.64 | 1.31 |
| 700 | 2.20 | 1.89 | 1.54 | 1.71 | 1.60 | 2.45 | 1.49 | 2.05 | 1.85 | 1.80 | 2.73 | 1.96 | 2.05 | 1.56 | 1.77 | 1.40 |
| 800 | 2.32 | 2.01 | 1.62 | 1.88 | 1.65 | 2.55 | 1.52 | 2.10 | 1.90 | 1.85 | 2.96 | 2.09 | 2.22 | 1.65 | 1.92 | 1.49 |
| 900 | 2.47 | 2.14 | 1.69 | 2.05 | 1.70 | 2.65 | 1.55 | 2.15 | 1.95 | 1.90 | 3.18 | 2.22 | 2.39 | 1.76 | 2.08 | 1.57 |
| 1000 | 2.61 | 2.26 | 1.77 | 2.22 | 1.72 | 2.70 | 1.58 | 2.20 | 2.00 | 1.90 | 3.41 | 2.36 | 2.56 | 1.86 | 2.22 | 1.66 |
| 1200 | 2.90 | 2.50 | 1.92 | 2.39 | 1.75 | 2.80 | 1.60 | 2.30 | 2.10 | 2.00 | 3.87 | 2.62 | 2.90 | 2.05 | 2.50 | 1.83 |

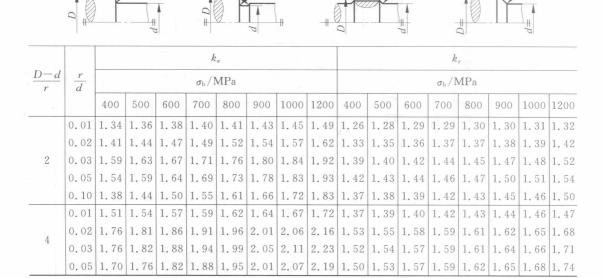
注:① 滚动轴承与轴的配合按 H7/r6 配合选择系数。

② 蜗杆螺旋根部有效应力集中系数可取 $k_{\sigma}=2.3\sim2.5, k_{\tau}=1.7\sim1.9$ ($\sigma_b\leqslant700$ MPa 时取小值, $\sigma_b\geqslant1000$ MPa 时取大值)。

附表 1-2 环槽处的有效应力集中系数 k_o和 k_e值

| | 石 米hr | D-d | r | | | | σ_b/MPa | | | |
|--|--------------|-----------------|---------------|------|------|------|----------------|------|------|-------|
| | 系数 | $\frac{D-d}{r}$ | $\frac{r}{d}$ | 400 | 500 | 600 | 700 | 800 | 900 | 1000 |
| | | | 0.01 | 1.88 | 1.93 | 1.98 | 2.04 | 2.09 | 2.15 | 2.20 |
| | 1 | ~* I | 0.02 | 1.79 | 1.84 | 1.89 | 1.95 | 2.00 | 2.06 | 2.11 |
| | | 1 | 0.03 | 1.72 | 1.77 | 1.82 | 1.87 | 1.92 | 1.97 | 2.02 |
| | | | 0.05 | 1.61 | 1.66 | 1.71 | 1.77 | 1.82 | 1.88 | 1./93 |
| | | | 0.10 | 1.44 | 1.48 | 1.52 | 1.55 | 1.59 | 1.62 | 1.66 |
| | | = I | 0.01 | 2.09 | 2.15 | 2.21 | 2.27 | 2.34 | 2.39 | 2.45 |
| | k_{σ} | 2 | 0.02 | 1.99 | 2.05 | 2.11 | 2.17 | 2.23 | 2.28 | 2.35 |
| | R_{σ} | | 0.03 | 1.91 | 1.97 | 2.03 | 2.08 | 2.14 | 2.19 | 2. 25 |
| | | | 0.05 | 1.79 | 1.85 | 1.91 | 1.97 | 2.03 | 2.09 | 2.15 |
| | - | | 0.01 | 2.29 | 2.36 | 2.43 | 2.50 | 2.56 | 2.63 | 2.70 |
| | | 4 | 0.02 | 2.18 | 2.25 | 2.32 | 2.38 | 2.45 | 2.51 | 2.58 |
| | - | | 0.03 | 2.10 | 2.16 | 2.22 | 2.28 | 2.35 | 2.41 | 2.47 |
| | | 6 | 0.01 | 2.38 | 2.47 | 2.56 | 2.64 | 2.73 | 2.81 | 2.90 |
| | | 0 | 0.02 | 2.28 | 2.35 | 2.42 | 2.49 | 2.56 | 2.63 | 2.70 |
| | | | 0.01 | 1.60 | 1.70 | 1.80 | 1.90 | 2.00 | 2.10 | 2.20 |
| | | IT lat | 0.02 | 1.51 | 1.60 | 1.69 | 1.77 | 1.86 | 1.94 | 2.03 |
| | k_{τ} | 任何 比值 | 0.03 | 1.44 | 1.52 | 1.60 | 1.67 | 1.75 | 1.82 | 1.90 |
| | | 几但 | 0.05 | 1.34 | 1.40 | 1.46 | 1.52 | 1.57 | 1.63 | 1.69 |
| | | | 0.10 | 1.17 | 1.20 | 1.23 | 1.26 | 1.28 | 1.31 | 1.34 |

附表 1-3 圆角处的有效应力集中系数 k。和 k。值



续表

| | $\frac{r}{d}$ | . The k_{σ} | | | | | | | | $k_{	au}$ | | | | | | | |
|-----------------|---------------|--------------------|------|------|-------------------|------|------|------|------|--------------------------|------|------|------|------|------|------|------|
| $\frac{D-d}{r}$ | | | | | $\sigma_{ m b}/1$ | MPa | L. | | | $\sigma_{ m b}/{ m MPa}$ | | | | | | | |
| | | 400 | 500 | 600 | 700 | 800 | 900 | 1000 | 1200 | 400 | 500 | 600 | 700 | 800 | 900 | 1000 | 1200 |
| | 0.01 | 1.86 | 1.90 | 1.94 | 1.99 | 2.03 | 2.08 | 2.12 | 2.21 | 1.54 | 1.57 | 1.59 | 1.61 | 1.64 | 1.66 | 1.68 | 1.73 |
| 6 | 0.02 | 1.90 | 1.96 | 2.02 | 2.08 | 2.13 | 2.19 | 2.25 | 2.37 | 1.59 | 1.62 | 1.66 | 1.69 | 1.72 | 1.75 | 1.79 | 1,86 |
| | 0.03 | 1.89 | 1.96 | 2.03 | 2.10 | 2.16 | 2.23 | 2.30 | 2.44 | 1.61 | 1.65 | 1.68 | 1.72 | 1.74 | 1.77 | 1.81 | 1.88 |
| 10 | 0.01 | 2.07 | 2.12 | 2.17 | 2.23 | 2.28 | 2.34 | 2.39 | 2.50 | 2.12 | 2.18 | 2.24 | 2.30 | 2.37 | 2.42 | 2.48 | 2.60 |
| 10 | 0.02 | 2.09 | 2.16 | 2.23 | 2.30 | 2.38 | 2.45 | 2.52 | 2.66 | 2.03 | 2.08 | 2.12 | 2.17 | 2.22 | 2.26 | 2.31 | 2.40 |

附表 1-4 加工表面的表面状态系数β值

| 加工方法 | 轴表面粗糙度/μm | $\sigma_{ m b}/{ m MPa}$ | | | | | | | |
|--------|---------------------|--------------------------|------|------|--|--|--|--|--|
| M // A | 和农国伍他及/µm | 400 | 800 | 1200 | | | | | |
| 磨削 | $Ra = 0.4 \sim 0.2$ | 1 | 1 | 1 | | | | | |
| 车 削 | $Ra = 3.2 \sim 0.8$ | 0.95 | 0.90 | 0.80 | | | | | |
| 粗 车 | $Ra = 25 \sim 6.3$ | 0.85 | 0.80 | 0.65 | | | | | |
| 未加工面 | | 0.75 | 0.65 | 0.45 | | | | | |

附表 1-5 强化表面的表面状态系数β值

| | 心部材料 | 表面状态系数 β | | | | | | | | |
|-------------------|--|--|----------------------------|---|--|--|--|--|--|--|
| 表面强化方法 | 的强度 |)/, frh | 有应力集中的轴 | | | | | | | |
| | $\sigma_{ m b}/{ m MPa}$ | 光轴 | $k_{\sigma} \leqslant 1.5$ | $k_{\sigma} \geqslant 1.8 \sim 2$ | | | | | | |
| 高频淬火♡ | 600~800 800~1100 | $1.5 \sim 1.7$ $1.3 \sim 1.5$ | 1.6~1.7 | 2.4~2.8 | | | | | | |
| 渗氮② | 900~1200 | 1.1~1.25 | 1.5~1.7 | 1.7~2.1 | | | | | | |
| 渗碳淬火 | $400 \sim 600$ $700 \sim 800$ $1000 \sim 1200$ | $1.8 \sim 2.0$ $1.4 \sim 1.5$ $1.2 \sim 1.3$ | 3 2 | i i - i i fin l i i giti i g | | | | | | |
| 喷丸处理 [®] | 600~1500 | 1.1~1.25 | 1.5~1.6 | 1.7~2.1 | | | | | | |
| 滚子碾压 ^④ | 600~1500 | 1.1~1.3 | 1.3~1.5 | 1.6~2.0 | | | | | | |

注:① 数据是在试验室中用 $d=10\sim20$ mm 的试件求得的,淬透深度(0.05 \sim 0.2)d;对于大尺寸的试件,表面状态系数宜取低些。

② 氮化层深度为 0.01d 时,宜取低限值;深度为 $(0.03\sim0.04)d$ 时,宜取高限值。

③ 数据是用 $d=8\sim40$ mm 的试件求得的;喷射速度较小时宜取低值,较大时宜取高值。

④ 数据是用 $d=17\sim130$ mm 的试件求得的。

| | | 抗拉强度 σ _b /MPa | | | | | | | | | | |
|------------------------|------|--------------------------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|--|
| 工作条件 | 400 | 500 | 600 | 700 | 800 | 900 | 1000 | 1100 | 1200 | 1300 | 1400 | |
| 淡水中,有应力集中 | 0.7 | 0.63 | 0.56 | 0.52 | 0.46 | 0.43 | 0.40 | 0.38 | 0.36 | 0.35 | 0.33 | |
| 淡水中,无应力集中 海水中,有应力集中 | 0.58 | 0.50 | 0.44 | 0.37 | 0.33 | 0.28 | 0.25 | 0.23 | 0.21 | 0.20 | 0.19 | |
| 海水中,无应力集中 | 0.37 | 0.30 | 0.26 | 0.23 | 0.21 | 0.18 | 0.16 | 0.14 | 0.13 | 0.12 | 0.12 | |

附表 1-6 腐蚀环境的表面状态系数β值

| 附表 1-7 | 尺寸系 | 数ε。和ε | 值 |
|------------|---------|---------|-----|
| 1 1 VK I / | 16 7 21 | SCC THE | 7 1 |

| | 直径 | >20 | >30 | >40 | >50 | >60 | >70 | >80 | >100 | >120 | >150 |
|------------------------|-----------------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| | d/mm | ~30 | ~40 | ~50 | ~60 | ~70 | ~80 | ~100 | ~120 | ~150 | ~500 |
| | 碳钢 | 0.91 | 0.88 | 0.84 | 0.81 | 0.78 | 0.75 | 0.73 | 0.70 | 0.68 | 0.60 |
| ε_{σ} | 合金钢 | 0.83 | 0.77 | 0.73 | 0.70 | 0.68 | 0.66 | 0.64 | 0.62 | 0.60 | 0.54 |
| ετ | 各种钢 | 0.89 | 0.81 | 0.78 | 0.76 | 0.74 | 0.73 | 0.72 | 0.70 | 0.68 | 0.60 |

习 题

- 1-1 评价机械装置的性能通常采用哪些指标? 当这些指标之间发生矛盾时通常采用什么方法解决?
- 1-2 列举自行车可能发生的失效形式。哪些失效发生在零件的表面?哪些失效发生在零件内部?引起失效的原因是什么?是否可以避免?
- 1-3 零件承受的变应力是否都是由于载荷变化引起的?列举静载荷引起变应力的实例。
- 1-4 偏心夹具如图所示。偏心夹具用于夹持加工零件,要求夹紧力 $F=10.8~\rm{kN}$ 。压板 2 用铸铁制造,许用应力如下:

弯曲「σ_b] = 80 MPa

挤压 $[\sigma_p] = 120 \text{ MPa}$

剪切[τ] = 40 MPa

杆 1 用 Q275 钢制造,许用应力如下:

拉伸 $\lceil \sigma' \rceil = 100 \text{ MPa}$

挤压 $[\sigma'_p] = 150 \text{ MPa}$

剪切[τ]' = 60 MPa

试判断卡具工作中可能发生的失效形式,针对各种强度失效形式建立强度条件,并根据