# 浙江大学



# 螺旋起重器设计说明书

姓 名	林昭辉
指导教师	顾大强
年级专业	机械工程 1905
所在学院	机械工程学院
提交日期	2021. 10. 7

# 目录

1.	螺旋	起重器简介	3
2.	螺旋	起重器的结构与功能	3
3.	设计题	题目	3
4.	设计ì	计算	
	4. 1	螺杆的设计与计算	3
		4. 1. 1 材料选择	
		4.1.2 确定螺杆直径	3
		4.1.3 自锁验算	4
		4. 1. 4 螺杆强度计算	
	4. 2	螺母的设计与计算	
		4. 2. 1 材料选择	
		4. 2. 2 螺母参数计算	5
		4. 2. 3 螺纹牙的强度计算	
	4. 3	手柄的设计与计算	
		4.3.1 手柄材料	7
		4.3.2 计算手柄长度	
		4.3.3 计算手柄直径	8
	4. 4	螺杆稳定性计算	
	4. 5	托杯的设计与计算	9
		螺钉螺栓的设计与计算	
		4. 6. 1 紧定螺钉	9
		4. 6. 2 钢制挡圈及开槽沉头螺钉	
	4. 7	底座设计	10
		其他结构的设计与计算	
5		- <del></del>	

# 1 螺旋起重器简介

螺旋起重器是一种人力起重的简单机械,主要用于起升重物,用手推动手柄即可 升起重物。它一般有底座、螺杆、螺母、托杯、手柄、扳手等零件组成。

# 2 螺旋起重器的结构与功能

通过人力推动手柄能够使螺杆旋转上升,由于螺杆与螺母间自锁,螺杆不会下滑,从而举起重物。手柄两端有档环,防止手柄脱离,螺杆底端有档环,防止螺杆全部选出螺母。螺母通过紧定螺钉固定在底座上,托杯承受重物的压力,托杯与重物之间无相对转动,与螺杆之间存在相对转动。

螺旋起重器的主要零件是螺杆和螺母,为了实现良好的自锁性能,宜采用滑动螺旋,本起重器采用 GB5796-86 标准下的单线梯形螺纹。

# 3 设计题目

设计最大起重量Q = 20kN,最大升举高度L = 150mm的螺旋起重器。

# 4 设计计算

# 4.1 螺杆的设计与计算

## 4.1.1 材料选择

滑动螺旋传动中摩擦比较严重,为了降低螺旋副磨损同时保证必要的强度,螺杆常用碳钢制造,本设计中螺杆材料选用 45 钢,调质处理,在《机械设计》中查表 1-4 可得 45 钢抗拉强度 $\sigma_b = 600MPa$ ,屈服强度 $\sigma_s = 355MPa$ 。

#### 4.1.2 确定螺杆直径

滑动螺旋的磨损与螺纹工作面上的压力、滑动速度、螺纹表面粗糙度以及润滑状态等因素有关,其中最主要的是螺纹工作表面上的压力,压力愈大,螺旋副间愈容易形成过度磨损。因此,滑动螺旋的耐磨性计算,主要是限制螺纹工作表面上的压力p,使其小于材料的许用压力[p]。计算时,一般假设:螺杆上的轴向载荷 F 作用于螺纹

工作承压表面 A 上。按耐磨性条件确定螺杆中径 $d_2$ 。求出 $d_2$ 后,按标准选取公称直径 d、螺距 p 及其它尺寸。

对于整体式螺母,由于磨损后不能调整间隙,为使受力分布比较均匀,螺纹工作圈数不易太多,一般取 $\psi=1.2\sim2.5$ ,本设计中取 $\psi=1.4$ ,梯形螺纹 $\phi=0.5$ 。螺杆选用 45 钢,螺母选用铸造铝青铜ZCuAl10Fe3,滑动螺旋传动副为钢对青铜,查表可得螺旋传动副的需用压强 $[p]=18\sim25MPa$ ,取[p]=21MPa。

由《机械设计》中式 5-13 得: 
$$d_2 \geq \sqrt{\frac{Q}{\pi \varphi \psi[\mathbf{p}]}} = \sqrt{\frac{20000}{\pi * 0.5 * 1.4 * 21 * 10^6}} \approx 20.81 \mathrm{mm};$$

式中: d2: 螺杆中径 (mm);

Q: 轴向载荷(N);

H: 螺母高度 (mm);

h: 螺纹接触高度 (mm);

P: 螺距 (mm);

[p]: 螺旋传动副的许用压强;

$$\psi$$
:  $\psi = \frac{H}{d_2}$ ;

$$\varphi: \varphi = \frac{h}{R}$$

查找梯形螺纹基本尺寸表,取d=28mm,P=5mm,由于  $P=1.5\sim5mm$ ,所以

牙顶间隙 $a_c = 0.25$ mm,则:

螺纹小径
$$d_1 = d - 2(0.5P + a_c) = 22.5$$
mm;

螺纹中径 $d_2 = d - 0.5P = 25.5$ mm > 20.81mm,满足要求。

#### 4.1.3 自锁验算

查表可得钢对青铜的摩擦系数 f 为0.1~0.15,此处取f=0.1,采用单线螺纹,线数 n=1,螺纹升角 $\lambda=\arctan\frac{nP}{\pi d_2}=\arctan\frac{1*5}{\pi*25.5}\approx 3.57^\circ;$ 

梯形螺纹牙型角 $\alpha = 30^{\circ}$ ,牙侧角 $\beta = \frac{\alpha}{2} = 15^{\circ}$ ,

当量摩擦角 $\varphi_v = \arctan \frac{f}{\cos \beta} = \arctan \frac{0.1}{\cos 15^{\circ}} \approx 5.91^{\circ};$ 

 $\lambda < \varphi_v$ , 满足自锁条件。

### 4.1.4 螺杆强度计算

·螺杆工作时承受轴向力和扭矩的作用,校核螺杆强度时应按照第四强度理论求出危险截面上的当量应力 $\sigma_c$ 使其小于或等于许用应力[ $\sigma$ ],即:

$$\sigma_c = \sqrt{\sigma^2 + 3\tau^2} = \sqrt{\left[\frac{Q}{\frac{\pi}{4} * d_1^2}\right]^2 + 3\left[\frac{T}{\frac{\pi}{16} * d_1^2}\right]^2} \le [\sigma] \qquad (MPa)$$

扭矩 T = Q \* tan( $\varphi + \varphi_v$ ) $\frac{d_2}{2}$  = 20000 \* tan(3.57° + 5.91°) \*  $\frac{25.5}{2}$  \*  $10^{-3}$  ≈ 39.9N · m;

$$\sigma_c = \sqrt{\left[\frac{20000}{\frac{\pi}{4} * (22.5 * 10^{-3})^2}\right]^2 + 3\left[\frac{39.9}{\frac{\pi}{16} * (22.5 * 10^{-3})^2}\right]^2} \approx 50.3MPa$$

螺杆许用应力[ $\sigma$ ] =  $\frac{\sigma_s}{(3\sim 5)}$ , 取[ $\sigma$ ] =  $\frac{\sigma_s}{5}$  = 71MPa;

 $: \sigma_c < [\sigma]$ 满足要求。

# 4.2 螺母的设计与计算

## 4.2.1 材料选择

由于速度较低、本设计中螺母材料选用铸造铝青铜ZCuAl10Fe3。

#### 4.2.2 螺母参数计算

螺母高度H =  $\psi d_2$  = 35.7mm;

螺纹工作圈数 $Z = \frac{H}{P} = \frac{35.7}{5} = 7.14$ , Z' = Z + 1.5, 圆整后Z' = 9;

螺母实际高度H' = Z'p = 45mm;

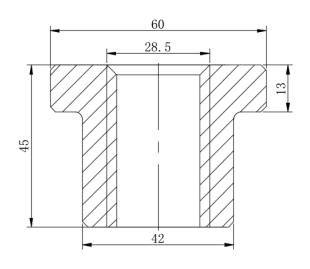
螺母外径 $D = d + 2a_c = 28.5$ mm;

螺母内径 $D_1 = d_1 + 2a_c = 23$ mm;

螺母下端直径 $D_2 = 1.5d = 42mm$ ;

螺母上端直径 $D_3 \approx 1.4D_2 \approx 60mm$ ;

螺母上端高度 $b = 0.3H' \approx 13mm$ .



# 4.2.3 螺纹牙的强度计算

一般螺母的材料强度低于螺杆,故只校核螺母螺纹牙的强度。

螺纹牙的剪切强度条件为:  $\tau = \frac{Q}{\pi DbZ} \leq [\tau]$ 

式中: Q: 轴向载荷 (N);

D: 螺母螺纹大径 (mm);

Z: 螺纹工作圈数;

b: 螺纹牙根部厚度;

[τ]: 螺母材料的许用剪切应力;

梯形螺纹b = 0.65P = 3.25mm,螺母外径D = d +  $2a_c$  = 28.5mm,所以:

$$\tau = \frac{20000}{\pi * 28.5 * 3.25 * 9 * 10^{-6}} = 7.64MPa$$

青铜螺母[ $\tau$ ] = 30~50MPa,  $\tau < [\tau]$ , 所以满足要求。

螺纹牙的弯曲强度条件为:  $\sigma_b = \frac{6Ql}{\pi Db^2Z} \le [\sigma_b]$ ,  $l = \frac{D-d_2}{2} = 1.5$ mm, 所以:

$$\sigma_b = \frac{6 * 20000 * 1.5 * 10^{-3}}{\pi * 28.5 * 3.25^2 * 9 * 10^{-9}} = 21.15MPa$$

青铜螺母 $[\sigma_b] = 40 \sim 60 MPa$ ,  $\sigma_b < [\sigma_b]$ , 所以满足要求。

### 4.3 手柄的设计与计算

# 4.3.1 手柄材料

手柄选用 Q235 钢,查表得 $[\sigma_b] = 235MPa$ 。

# 4.3.2 计算手柄长度

扳动手柄的力矩:

$$KL_p = T_1 + T_2 = T$$

$$\therefore L_p = \frac{T_1 + T_2}{K}$$

式中: K: 施加在手柄上的力, 约 200N;

 $T_1$ : 螺旋副间的摩擦阻力矩,  $T_1 = Q * tan(\varphi + \varphi_v) \frac{d_2}{2} \approx 39.9N \cdot m$ ;

 $T_2$ : 托杯与轴端支承面的摩擦力矩, $D_2 \approx 1.5d = 42mm$ , $D_1 = (0.6 \sim 0.8)d = (0.6 \sim 0.8)d$ 

$$0.7d = 47.6$$
mm,  $f = 0.06$ ,  $\therefore T_2 = \frac{(D_1 + D_2)fF}{4} = 18.48N \cdot m$ ;

综上:  $L_p = 0.2919m \approx 0.3m$ .

手柄实际长度 $L_h = L_p + \frac{D}{2} + 55$ , D = 1.7d = 1.7\*28mm = 48mm,

$$\therefore L_h = 0.379m \approx 0.4m.$$

左端长 50mm, 右端长 350mm。

#### 4.3.3 计算手柄直径

由手柄弯曲强度条件:

$$\sigma_b = \frac{T}{W} = \frac{T}{\frac{\pi}{32} * d_{\neq \overline{M}}^3} \leq [\sigma_b]$$

$$\therefore d_{\text{$\neq$}\overline{m}} \ge \sqrt[3]{\frac{32T}{\pi[\sigma_b]}} = 0.0132m$$

取 $d_{\neq m} = 15mm$ 。

# 4.4 螺杆稳定性计算

螺杆受压不失稳的条件式为:

$$\frac{Q_c}{Q} \ge S_s$$

式中: Q: 轴向载荷(N);

 $Q_c$ : 螺杆失稳时的临界载荷(N);

 $S_s$ : 保证螺杆不失稳的最小安全系数,传力螺杆 $S_s=3.5\sim5.0$ ; 螺杆的临界载荷 $F_{cr}$ 与柔度 $\lambda_s$ 有关,

$$\lambda_{S} = \frac{\mu l}{i} = \frac{4\mu l}{d_{1}},$$

式中: μ: 长度系数, 千斤顶可看作一端固定、一端自由, 取μ=2;

 $d_1$ : 螺纹小径 (mm);

1: 螺杆的最大工作长度, 取螺母中部到另一端支点间的距离;

 $H_{\mathcal{B}\Theta} = 45mm;$ 

手柄座高度
$$h_1 = (1.8 \sim 2)d_{\neq m} = 1.9d_{\neq m} = 28.5mm$$
;

则:

$$l = (150 + 22.5 + 28.5 + 7.5)$$
mm = 208.5mm

$$\lambda_s = \frac{4\mu l}{d_1} = \frac{4 * 2 * 208.5}{22.5} = 74.13$$

由于  $40 < \lambda_s < 100$ , 对于 45 钢,

### 4.5 托杯的设计与计算

托杯用来承托重物,可用铸钢铸成,也可用Q235钢模锻制成,其结构尺寸见下图。为了使其与重物接触良好和防止与重物之间出现相对滑动,在托杯上表面制有切口的沟纹。为了防止托杯从螺杆端部脱落,在螺杆上端应装有挡板。当螺杆转动时,托杯和重物都不作相对转动。因此在起重时,托杯底部与螺杆和接触面间有相对滑动,为了避免过快磨损,一方面需要润滑,另一方面还需要验算接触面间的压力强度。

托杯壁厚 $\delta$  = 9mm;

托杯高度
$$h_{HM} = 0.7d_{FM/P} = 0.8 \times 15 \approx 12mm$$
;

托杯外部半径R = 40mm;

#### 4.6 螺钉螺栓的设计与计算

#### 4.6.1 紧定螺钉

查机械手册, 选取开槽锥端紧定螺钉 M6×16 (GB/T 71—1985)

#### 4.6.2 钢制挡圈及开槽沉头螺钉

螺杆顶端部: 挡圈直径 D=28, 厚度 H=4(GB/T891-1986), 用内六角圆柱头螺钉 M5×12 (GB/T 70.1 - 2000)固定。

螺杆底端部: 挡圈直径 D=35, 厚度 H=5 (GB/T891-1986), 用内六角圆柱头螺钉 M6×16 (GB/T 70.1 - 2000)固定。

钻孔深度一般应比螺纹深度大 0.5D,其中 D 为螺纹大径。

# 4.7 底座设计

底座材料常用铸铁,铸件的壁厚  $\delta$  不应小于  $\delta$  8mm,为了增加底座的稳定性,底部尺寸应大些,因此将其外形制成  $\delta$  1:10 的斜度。

底座壁厚 $\delta_1 = 9$ mm;

底座底端厚度S = 16mm;

底座内圈直径 $D_{\alpha} = 94$ mm;

底座外圈直径 $D_{\text{M}} = 140$ mm;

校核底面的挤压应力:

$$\sigma_p = \frac{Q}{\frac{\pi}{4} (D_{\text{SM}}^2 - D_{\text{PS}}^2)} = 2.366MPa$$

底面材料选择铸铁 HT100,查表得铸件壁厚 $S=(1.5\sim2)\delta=15\sim20$  mm时, $\sigma_b\geq 100$  MPa,故 $\left[\sigma_p\right]=(0.4\sim0.5)\sigma_b\geq (40\sim50)$  MPa;

 $: \sigma_p < [\sigma_p]$ ,满足设计要求。

# 4.8 其他结构的设计与计算

为了便于切制螺纹,螺纹上端应设有退刀槽。退刀槽的直径应比螺杆小径 d1 约小 0.5mm。退刀槽的宽度可取为 1.5P。为了便于螺杆旋入螺母,螺杆下端应有倒角或制

成稍小于 d1 的圆柱体。为了防止工作时螺杆从螺母中脱出,在螺杆下端必须安置钢制挡圈。

其中: 手柄座高度 $h_1 = 1.9d_{FM} = 28.5mm$ ;

手柄座直径 $d_{\textit{手柄座}} = 1.7d = 1.7 \times 28 = 47.6mm \approx 48mm$ ;

螺杆上端直径 $D_{ggfLights} = 0.7d_{ff} = 0.7 \times 28 = 19.6mm \approx 20mm$ ;

# 4.9 效率计算

$$\eta = \frac{QP}{2\pi T} = \frac{20000 * 5 * 10^{-3}}{2\pi * 58.38} = 27.26\%$$

# 5 参考文献

- [1] 陈秀宁,顾大强. 机械设计[M]. 浙江大学出版社, 2017.
- [2] 陈秀宁, 施高义. 机械设计课程设计[M]. 浙江大学出版社, 2012.