机械设计课程设计设计说明书

目录

一 课题题目及主要技术参数说明

- 1.1 课题题目
- 1.2 主要技术参数说明
- 1.3 传动系统工作条件
- 1.4 传动系统方案的选择

二 减速器结构选择及相关性能参数计算

- 2.1 减速器结构
- 2.2 电动机选择
- 2.3 传动比分配
- 2.4 动力运动参数计算

三 V 带传动设计

- 3.1 确定计算功率
- 3.2 确定 V 带型号
- 3.3 确定带轮直径
- 3.4 确定带长及中心距
- 3.5 验算包角
- 3.6 确定 V 带根数 Z
- 3.7 确定粗拉力 F₀
- 3.8 计算带轮轴所受压力 Q

四 齿轮的设计计算(包括小齿轮和大齿轮)

4.1 齿轮材料和热处理的选择

- 4.2 齿轮几何尺寸的设计计算
- 4.2.1 按照接触强度初步设计齿轮主要尺寸
- 4.2.2 齿轮弯曲强度校核
- 4.2.3 齿轮几何尺寸的确定
- 4.3 齿轮的结构设计

五 轴的设计计算(从动轴)

- 5.1 轴的材料和热处理的选择
- 5.2 轴几何尺寸的设计计算
- 5.2.1 按照扭转强度初步设计轴的最小直径
- 5.2.2 轴的结构设计
- 5.2.3 轴的强度校核

六 轴承、键和联轴器的选择

- 6.1 轴承的选择及校核
- 6.2 键的选择计算及校核
- 6.3 联轴器的选择

七 减速器润滑、密封及附件的选择确定以及箱体主要结构 尺寸的计算

- 7.1 润滑的选择确定
- 7.2 密封的选择确定
- 7.3 减速器附件的选择确定
- 7.4 箱体主要结构尺寸计算

参考文献

第一章 课题题目及主要技术参数说明

1.1 课题题目

带式输送机传动系统中的减速器。要求传动系统中含有单级圆柱齿轮减速器及V带传动。

1.2 主要技术参数说明

输送带的最大有效拉力F=3.4KN,输送带的工作速度V=1.1 m/s,输送机滚 简直径D=250 mm。

1.3 传动系统工作条件

带式输动机工作时有轻微震动,经常满载。空载起订,单向运转,单班制工作(每班工作8小时),要求减速器设计寿命为5年(每年按300天计算)三相交流电源的电压为380/220V。

1.4 传动系统方案的选择

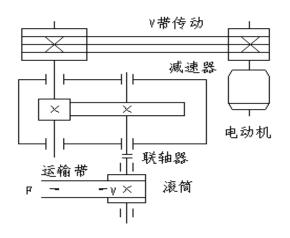


图 1 带式输送机传动系统简图

第二章 减速器结构选择及相关性能参数计算

2.1 减速器结构

本减速器设计为水平剖分, 封闭卧式结构。

2.2 电动机选择

(-) 工作机的功率 P_w

 $P_{w} = FV/1000 = 3400 * 1.1/1000 = 3.74 \text{kw}$

(二) 总效率 $\eta_{\,\dot{\mathbb{A}}}$

$$\eta_{\dot{\mathbb{A}}}{}^{=}\eta_{\ddot{\mathbb{B}}}\,\eta_{\dot{\mathbb{B}}\dot{\mathbb{A}}}\,\eta_{\ddot{\mathbb{R}}\dot{\mathbb{B}}\dot{\mathbb{B}}}\,\eta_{\ddot{\mathbb{R}}\dot{\mathbb{B}}}^{3}\,\eta_{\dot{\mathbb{B}}\dot{\mathbb{A}}}^{3}$$

 $=0.96\times0.98\times0.99\times0.96\times0.99\times0.99\times0.99=0.868$

(三)所需电动机功率 P_d

 $P_d = P_w / \eta_{\rm H} = 3.74/0.8686 = 4.306(KW)$

查《机械零件设计手册》得 $P_{ed} = 5.5 \text{ kw}$

电动机选用 Y132S-4 **n** _满 = 1440r/min

2.3 传动比分配

工作机的转速 n=60×1000v/(π D)

$$=60 \times 1000 \times 1.1/(3.14 \times 250)$$

=84.076r/min

$$i_{k} = n_{jk} / n = 1440 / 84.076 = 17.127$$

取 $i_{\#} = 4$ 则 $i_{\&} = i_{\&} / i_{\#} = 24.771/4 = 4.282$

: 2

电动机选用:

Y132S-4

 $i_{+} = 4.282$

计 算 及 说 明

结果

2.4 动力运动参数计算

(一) 转速 n

$$n_0 = n_{ij} = 1440 \ (r/min)$$

$$n_{I} = n_{0} / i_{\#} = n_{\ddot{m}} / i_{\#} = 1440/4 = 360 \text{ (r/min)}$$
 $n_{II} = n_{I} / i_{\#} = 1440/4 = 360 \text{ (r/min)}$

$$i_{th} = 360/4.282 = 84.073 \text{ (r/min)}$$

(二) 功率 P

$$P_0 = P_d = 4.036(kw)$$

$$P_1 = P_0 \eta_{\#} = 4.036 \times 0.96 = 3.875 (kw)$$

$$P_2 = P_1 \eta_{\text{bh}} \eta_{\text{hh}} = 3.875 \times 0.98 \times 0.99 = 3.760 (kw)$$

(三) 转矩 T

$$T_0 = 9550P_0 / n_0 = 9550 \times 4.036/1440$$

$$=26.766(N \cdot m)$$

$$T_1 = 9550P1/n1 = 9550*3.875/360 = 102.795(N \cdot m)$$

$$T_2 = 9550P2/n2 = 9550*3.760/84.073$$

$$=427.105(N \cdot m)$$

计算及说明

结果

将上述数据列表如下:

轴号	功率 P/kW	N /(r.min ⁻¹)	T / (N · m)	i	η
0	4.036	1440	26.766	4	0.06
1	3.875	360	102.793	4	0.96
2	3.760	84.073	427.105	4.282	0.97

第三章 V 带传动设计

3.1 确定计算功率

查表 13-8 得 KA=1.1,则

 $PC=KAPed=1.1 \times 5.5=6.05KW$

3.2 确定 V 带型号

按照任务书得要求,选择普通 V 带。

根据 PC=6.05KW 及 n1=360r/min, 查图确定选用 B 型普通 V 带。

3.3 确定带轮直径

(1) 确定小带轮基准直径

根据图推荐,小带轮选用直径范围为125-140mm,选择dd1=140mm。

(2) 验算带速

$$\mathbf{v} = \frac{\pi d_{d1} n_1}{60 \times 1000} = \frac{\pi \times 140 \times 1440}{60000} = 10.55 \text{m/s}$$

5m/s < v < 25m/s,带速合适。

(3) 计算大带轮直径

 $d_{d2} = i d_{d1} (1 - \epsilon) = 4 \times 140 \times (1 - 0.02) = 558.88$ mm

根据 GB/T 13575.1-9 规定, 查表 13-9 选取 dag=560mm

3.4 确定带长及中心距

(1) 初取中心距 **a**₀

 $P_C=3.3KW$

选用 B 型 普通 V 带

d_{d1}=140 **mm**

V

=10.55**m** /s, 带速 合适

 $d_{d2}=$

/	\		/	\
$0.7(d_{d1})$	1.4	1/~	/)()	11
\mathbf{U} . $/(\mathbf{u}_{J1})$	$\pm a_{12}$	$1 \geq a_{\circ}$	$\geq 2(a_{J1})$	$\pm a_{12}I$
· · · · · aı	- a2)	,()	(** <i>a</i> 1	a_{2}

558.88**m**

得 489≤**a**₀≤1397, 根据总体布局,取 **a₀**=800 mm

m

(2) 确定带长 L_d:

取

根据几何关系计算带长得

 $a_0 = 800$

$$L_{do} = 2a_0 + \frac{\pi}{2} (d_{d1} + d_{d2}) + \frac{(d_{d1} - d_{d2})^2}{4a_0}$$

mm

=
$$2 \times 800 + \frac{\pi}{2} (140 + 559) + \frac{(140 - 559)^2}{4 \times 800} = 2752.29$$
mm

根据表 13-2, 取 L_d =2800mm。 (3)计算实际中心距

$$a = a_0 + \frac{L_d - L_{d0}}{2} = 800 + \frac{2800 - 2752.29}{2} = 823.86$$
mm

 L_d

3.5. 验算包角

=2800mm

$$\alpha_1 = 180^{1} - \frac{d_{d2} - d_{d1}}{a} \times 57.3^{1}$$

中心距

 $=180^{\mathbb{I}} - \frac{560 - 140}{81532} \times 57.3^{\mathbb{I}} = 150.48^{\circ} > 120^{\circ}$,包角合适。

a = 823.86

3.6. 确定 V 带根数 Z

mm

$$Z \geqslant \frac{P_c}{(P_0 + \Delta P_0) K_{\alpha} K_L}$$

角

根据 d_d=140mm 及 **n**_i=1440r/min, 查表 13-3.得 P₀=2.81KW。传动比 i=d2/d1(1-i)=560/140(1-0.02)=4.00. 查表 13-5 \(\Delta \) P₀=0.45KW

a=150.48

包角 a=150.48°

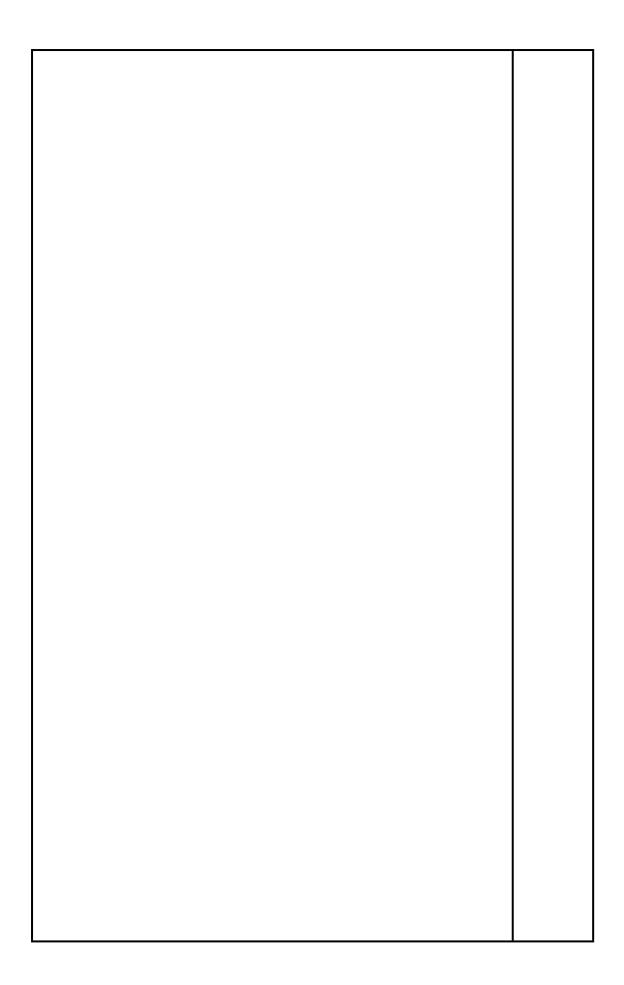
包角合适

包角合适

查表 13-2、13-7 得 K_a=0.92, K_i, 1.05

则
$$Z \ge \frac{6.05}{(2.81 + 0.45) \times 0.92 \times 1.05} = 1.92$$
,取 $Z=2$

3.7. 确定粗拉力 F。



$$F_0 = 500 \frac{P_c}{vZ} (\frac{2.5}{K_\alpha} - 1) + qv^2$$

查表 13-1 得 **q** = 0.17kg/m,则

$$F_0 = 500 \frac{6.05}{10.55 \times 2} (\frac{2.5}{0.92} - 1) + 0.17 \times 10.55^2 = 265.135N$$

3.8. 计算带轮轴所受压力 Q

$$Q=2ZF_0\sin\frac{\alpha_1}{2}=2\times2\times265.135\times\sin\frac{150.48^{\circ}}{2}=848.432N$$

第四章 齿轮的设计计算

4.1 齿轮材料和热处理的选择

小齿轮选用 45 号钢,调质处理,齿面强度为 197-286HE 大齿轮选 45 号钢,正火处理,齿面强度为 156-217HBS

4.2 齿轮几何尺寸的设计计算

4.2.1 按照接触强度初步设计齿轮主要尺寸

由课本表 11-1 查得

$$\sigma_{H \, \text{lim} 1} = 600 M P_a, \sigma_{H \, \text{lim} 2} = 380 M P_a, S_{H \, \text{lim}} = 1$$

$$\sigma_{F \text{lim}1} = 470 MP_a, \sigma_{F \text{lim}2} = 330 MP_a, S_{F \text{lim}} = 1.25$$

$$\pm \left[\sigma_{H1}\right] = \frac{\sigma_{H \, \text{lim}1}}{S_{H \, \text{lim}}} = \frac{600}{1} = 600 M P_a$$

$$[\sigma_{H2}] = \frac{\sigma_{H \text{ lim 2}}}{S_{H \text{ lim}}} = \frac{380 \times 1}{1} = 380 MP_a$$

$$\left[\sigma_{F1}\right] = \frac{\sigma_{F \text{lim}1}}{S_{F \text{lim}}} == 470/1.25 = 376 M P_a$$

$$\left[\sigma_{F2}\right] = \frac{\sigma_{F \, \text{lim} 2}}{S_{F \, \text{lim}}} = 330/1.25 = 264 M P_a$$

(-) 小齿轮的转矩 T_I

 $T_1 = 9550000P_1/n_1 = 9550 \times 13.875/360 = 368072.917(N \cdot m)$

(二) 选载荷系数 K

由原动机为电动机,工作机为带式输送机,载 荷平稳,齿轮在两轴承间对称布置。查《机械原理 与机械零件》教材中表得,取 K=1.1

(三) 计算尺数比 μ

$$\mu = 360/84 = 4.286$$

(四)选择齿宽系数 ψ_d

根据齿轮为软齿轮在两轴承间为对称布置。查 表 11-6 得,取 $\psi_d=1$

(五) 计算小齿轮分度圆直径 d_1

查表 11-4 得 Ze=188,Zh=2.5

计	结果
$d_{1} \geqslant \sqrt{\frac{2 \operatorname{Ze} * \operatorname{Zh} * \operatorname{Ze} * \operatorname{ZhKT}_{I}(u+1)}{\psi_{d} [\sigma_{H2}]^{2} u}}$	
=152.774 (mm)	
(二)确定齿轮模数 m	
$a = \frac{d_1}{2} (1 + \mu) = \frac{152.773}{2} (1 + 4.286) = 403.779 (mm)$	
$m = (0.007 \sim 0.02)a = (0.007 \sim 0.02) \times 403.779$	
取 m=5	
(三)确定齿轮的齿数 Z_1 和 Z_2	
$Z_1 = \frac{d_1}{m} = \frac{152.47}{5} = 30.489 \qquad \text{IX} Z_1 = 30$	
$Z_2 = \mu Z_1 = 4.286 \times 30 = 128.58$	$Z_1 = 30$ $Z_2 = 132$
(八) 实际齿数比 µ'	
$\mu' = \frac{Z_2}{Z_1} = \frac{132}{30} = 4.4$	
齿数比相对误差 $\Delta \mu = \frac{\mu - \mu}{\mu} = 0.026$	
Δ μ<±2.5% 允许	
(九) 计算齿轮的主要尺寸	
$d_1 = mZ_1 = 5 \times 30 = 150(mm)$	
$d_2 = mZ_2 = 5 \times 132 = 660(mm)$	$d_1 = 150 \text{m}$
	$a_1 = 150 \text{m}$
	$d_2 = 660 \text{m}$
	m

计	结果
中心距 $a = \frac{1}{2}(d_1 + d_2) = \frac{1}{2}(150 + 660) = 405(mm)$	a=405mm
齿轮宽度 $B_2 = \psi_d d_1 = 1 \times 150 = 150 (mm)$	
$B_1 = B_2 + (5 \sim 10) = 155 \sim 160 \text{(mm)}$	
取 B ₁ =158 (mm)	B ₁ =158m m B ₂ =150m
(十) 计算圆周转速 v 并选择齿轮精度	
$v = \frac{\pi d_1 n_1}{60 \times 1000} = \frac{3.14 \times 150 \times 360}{60 \times 1000} = 2.826 (m/s)$	m
根据设计要求齿轮的精度等级为7级。	V=2.826
4.2.2 齿轮弯曲强度校核	(m/s) 定为 IT7
(一) 由 3.2.1 中的式子知两齿轮的许用弯曲应力	
$\left[\sigma_{F1}\right] = 376MP_a$	
$\left[\sigma_{F2}\right] = 264MP_a$	
(二) 计算两齿轮齿根的弯曲应力	
由图 11-8,图 11-9 得	
$Y_{F1} = 2.65$ $Y_{F2} = 2.18$	
Ys1=1.63 Ys2=1.82	
由公式 11-5	
$\sigma_{F1} = \frac{2Ys1KT_1Y_{F1}}{B_2m^2Z_1} = \frac{2*1.63*1.1\times368072.917\times2.65}{150\times5^2\times30}$	
$= 28.264(MPa) < \left[\sigma_{F1}\right]$	

计 算 及 说 明	结果	
$\sigma F 2 = \sigma_{F1} \frac{Y_S 2Y_{F2}}{Y_{S_1} Y_{F1}} = \frac{28.264 * 2.18 * 1.82}{2.65 * 1.63} = 25.962$		
<[\sigmaF2]	强度足够	
齿轮的弯曲强度足够		
4.2.3 齿轮几何尺寸的确定		
齿顶圆直径 d_a 由《机械零件设计手册》得 $h_a^*=1$ $c^*=0.25$		
$d_{a1} = d_1 + 2h_{a1} = (Z_1 + 2h_a^*)m = (30 + 2 \times 1) \times 5 = 160(mm)$	d_{a1} =160	
$d_{a2} = d_2 + 2h_{a2} = (Z_2 + 2h_a^*)m = (132 + 2 \times 1) \times 5 = 675(mm)$		
齿距 P = 2×3.14=6.28 (mm)	$d_{a2} = 675$ mm	
齿根高 $h_f = (h^*_a + c^*)m = 6.25(mm)$	h=11.25m	
齿顶高 $h_a = h^*_a m = 1 \times 5 = 5(mm)$ $h = h_a + h_f = 11.25$	m S=3.14m	
齿根圆直径 d_f	m P=6.28m	
$d_{f1} = d_1 - 2h_f = 150 - 2 \times 2.5 = 155(mm)$		
$d_{f2} = d_2 - 2h_f = 660 - 2 \times 2.5 = 655(mm)$		
4.3 齿轮的结构设计		
小齿轮采用齿轮轴结构,大齿轮采用锻造毛坯的腹板式结构大齿轮	m	
的关尺寸计算如下:		
轴孔直径 d= φ 50 (mm)		
轮毂直径 D ₁ =1.6d=1.6×50=80(mm)		
轮毂长度 $L = B_2 = 48(mm)$		
轮缘厚度 $\delta_0 = (3\sim 4)$ m = $6\sim 8$ (mm) 取 $\delta_0 = 8$		
轮缘内径 $D_2 = d_{a2}$ -2h-2 $\delta_0 = 675-2 \times 11.25-2 \times 8$		

以上内容仅为本文档的试下载部分,为可阅读页数的一半内容。如要下载或阅读全文,请访问:

https://d.book118.com/028025054005006075