

论文相似性检测报告（详细版）

报告编号: 959b060a-3ab1-4f8d-a02f-a57a014de777

原文字数: 16,678

检测日期: 2015年12月26日

检测范围: 中国学术期刊数据库（CSPD）、中国学位论文全文数据库（CDDb）、中国学术会议论文数据库（CCPD）、中国学术网页数据库（CSWD）

检测结果:

一、总体结论

总相似比: 7.22% (参考文献相似比: 0.00%, 排除参考文献相似比: 7.22%)

二、相似片段分布



注: 绿色区域为参考文献相似部分, 红色区域为其它论文相似部分。

三、相似论文作者（举例6个）


[点击查看全部举例相似论文作者](#)

四、典型相似论文（举例14篇）

序号	相似比	相似论文标题	参考文献	论文类型	作者	来源	发表时间
1	3.09%	立卧两用凸轮式换刀机械手的研究与开发		学位论文	李剑玲	陕西科技大学	2003
2	3.09%	两级展开式圆柱齿轮减速器用滚动轴承和传动轴的设计		期刊论文	苏宝程	制造业自动化	2011
3	3.09%	磨料水射流流向模式车削工程陶瓷材料工艺优化研究		学位论文	岳中波	山东大学	2014
4	3.09%	螺旋离心泵叶片型线方程及内部流场的数值模拟		学位论文	苏吉鑫	兰州理工大学	2007

序号	相似比	相似论文标题	参考文献	论文类型	作者	来源	发表时间
5	3.09%	基于型线方程的螺旋离心泵叶轮设计方法及性能研究		会议论文	李仁年 等	2007年中国国际流体机械论坛暨国际泵技术高峰论坛	2007
6	2.06%	单钢轮振动压路机转鼓试验台设计与分析		学位论文	王冰心	长安大学	2012
7	2.06%	JC50DB型绞车传动系统结构的设计研究		学位论文	周海领	兰州理工大学	2011
8	2.06%	凸轮式立卧两用换刀机械手及虚拟样机研究		学位论文	吴兵	陕西科技大学	2010
9	2.06%	新型果蔬膨化干燥设备的设计及研究		学位论文	胡玉莹	陕西科技大学	2014
10	2.06%	数控加工中心凸轮式立卧两用换刀机械手的研究		学位论文	夏粉玲	陕西科技大学	2003
11	2.06%	汽车后桥用焊接专机的研制		学位论文	刘月	沈阳工业大学	2007
12	2.06%	千米沥青碳纤维收丝系统结构设计与试验研究		学位论文	秦玉磊	北京化工大学	2009
13	2.06%	轮式小型甘蔗收割机台架部件的结构设计分析及试验研究		学位论文	程志青	广西大学	2008
14	2.06%	基于DSP的小型管道机器人的研制		学位论文	何守印	北京工业大学	2004

五、相似论文片段（共4个）

1	送检论文片段	相似论文片段 【3.09%】
	位置： <div>  </div> <p>叶片的负压面和空间曲线为基础进行设计，叶轮的对数螺旋线。</p> <p>3.1.1叶轮主要参数的确定</p> <p>图3-1 叶轮轴面投影图</p> <p>(1) 叶轮最大外径： = （m）</p>	<p>来源：基于型线方程的螺旋离心泵叶轮设计方法及性能研究</p> <p>[会议论文]2007年中国国际流体机械论坛暨国际泵技术高峰论坛，2007年 李仁年 等</p> <p>主要叶轮结构参数[5?6]有:叶轮进口直径DI, 叶轮最大外径D2一, 叶轮轴向长度ξ, 叶轮出口宽度b2, 叶轮出口最小直径D2。洏, 轮毂直径Dh, 轮缘和轮毂各段轴向长度工I. ξ 4, 轮缘侧圆弧半径R1, 轮毂侧圆弧半径R2、R3, 轮缘侧叶片倾角φ1, 轮毂侧叶片倾角φ2, 轮毂侧叶片包角奶一, 轮缘侧叶片包角%, 叶轮出口叶片包角%, 进口安放角φ岛, 出口安放角φ岛。上述结构参数由式(1)确定bJ: ξ 1一 “一J以Y__髫\姻备 . 皇Iξ。 \E 董Q Q1一- ‘QZD一厶一Q工2图2叶轮轴面投</p>

<div>式中： $k=10\sim12.5$ 故：$\quad\quad\quad = 0.238\sim0.298\text{ (m)}$ 取：$\quad\quad\quad =260\text{mm}$ (1) 叶轮出口宽度： $\quad\quad\quad = 80.86\text{ (mm)}$ 取：$\quad\quad\quad =80\text{ (mm)}$ (3) 叶轮出口直径： $\quad\quad\quad =$ 其中： $\quad\quad\quad = 0.736\sim0.161\text{ (m)}$ 取 $\quad\quad\quad =80\text{ (mm)}$ (主要考虑效率兼顾泵的抗汽蚀性能) (4) 轮毂直径： $=19.96+0.07\times =19.96+0.07\times115.244=28\text{ (mm)}$ (5) 叶轮轴向长度L： $L= =195.66\text{ (mm)}$ 圆整后得：$\quad\quad\quad L=195\text{ (mm)}$ (6) 轮缘侧圆弧半径： $\quad\quad\quad =52.28+0.91$ $\quad\quad\quad =52.28+0.91\times115.244=157.15$ 圆整后等：$\quad\quad\quad =160\text{ (mm)}$ (7) 轮毂侧圆弧半径： $\quad\quad\quad =73.4+1.29 =73.4+1.29 \times 115.244=222.06$ 圆整后等：$\quad\quad\quad =220\text{ (mm)}$ (8) 轮毂侧圆弧半径：</div>	<div>影</div>
---	--------------

<div> <div>=60~90 (mm)</div> <div>取 =70 (mm)</div> <div>(9) 轮缘侧叶片倾角 :</div> <div>=60.51-0.13</div> <div>=60.51-0.13 115.244=45.528</div> <div>取 =45</div> <div>(10) 轮毂侧叶片倾角 :</div> <div>=57.1-0.1 =57.1-0.1 115.244=45.58</div> <div>取 =45</div> <div>(11) 叶轮出口倾角 :</div> <div>=7.79 =7.79 =12.95</div> <div>取 =13</div> <div>(12) 叶轮出口最小直径 :</div> <div>= =260-2 =189.45</div> <div>取 =190 (mm)</div> <div>(13) 轮缘和轮毂各段轴向长度 :</div> <div>L = (0.45~0.68) L= (0.45~0.68) =87.75~132.6 (作图在范围内)</div> <div>取 =140 (mm)</div> <div>L3 = (0.2~0.4) L=39~78</div> <div>取L3=60 (mm)</div> <div>L = (0.05~0.08) L=9.75~15.6 (作图在范围内)</div> <div>(14) 轮缘侧叶片出口安放角 :</div> <div>=</div> <div>其中:</div> <div>其中:</div> </div>	
--	--

	<div><div><div></div><div>=19.7297</div></div><div>所以：<div>=11.6</div></div><div>(15) 轮毂侧叶片出口安放角：<div></div></div><div>=</div><div>其中：<div>=14.42</div></div><div>=0.789</div><div>所以：<div>=14.5</div></div><div>(16) 叶片</div></div>	
2	<div><div>送检论文片段</div><div>位置：<div><div></div><div>头部</div><div>中前部</div><div>中部</div><div>中后部</div><div>尾部</div></div><div>功率P2，转速n2和转矩T2</div><div>，</div><div>(2) 初步确定轴的最小直径</div><div>先按式 初步估算轴的最小直径。选取轴的材料45钢，调质处理。根据机械设计表11.3，取</div><div>，于是得：</div><div>该处开有键槽故轴径加大5%~10%，且III轴的最小直径显然是安装联轴器处的直径。为了使所选的轴直径 与联轴器的孔径相适应，故需同时选取联轴器型号。联轴器的计算转矩，取。</div><div>按照计算转矩 应小于联轴器公称转矩的条件</div></div></div> <div><div>相似论文片段</div><div>【2.06%】</div><div>来源：<u>立卧两用凸轮式换刀机械手的研究与开发</u> [学位论文]李剑玲，2003年 陕西科技大学 功率(IV) (R / min)转矩(N?m)电压(V)___-4___ 电流(A)一 ≥j 250LYX05C 160]5 4]860 7.8 25 2.3.2轴I的结构设计1. 初定轴的最小直径选取轴的材料为40C, N, 调质处理。查表得A。 =112-97, 取A。=100, 得:d-=Ao。V鲁:100。√等筭=13.8ram轴的最小直径显然是安装联轴器处轴的直径。为了使所选的轴的直径与联轴器的孔径相适应, 故需同时选取联轴器的型号。 联轴器的计算转矩为:Lo=K。T考虑到转矩变化中等, 取K。=13, 则:毛=K』 T=1.3×25=32.5 H ‘m按照计算转矩咒应小于联轴器公称转矩的条件, 选用HL, 型弹性柱销联轴器, 其公称转矩为160N?111, 孔径d=14r岬, 故取轴最小径为14肋。半联轴器的长度L=32rm, 半联轴器</div></div>	
3	<div><div>送检论文片段</div><div>位置：<div><div></div></div></div></div>	<div><div>相似论文片段</div><div>【2.06%】</div><div>来源：<u>立卧两用凸轮式换刀机械手的研究与开发</u></div></div>

	<div> <div> <div>头部</div> <div>中前部</div> <div>中部</div> <div>中后部</div> <div>尾部</div> </div> <p>小直径显然是安装联轴器处的直径。为了使所选的轴直径与联轴器的孔径相适应，故需同时选取联轴器型号。联轴器的计算转矩，取。</p> <p>按照计算转矩应小于联轴器公称转矩的条件，查机械设计手册选用HL3型弹性套柱销联轴器，其公称转矩为630N.m。半联轴器的孔径为32mm，故取，半联轴器长度为，半联轴器与轴配合的长度。</p> <p>(3) 根据轴向定位的要求确定轴的各段直径和长度</p> <p>(a) 为了满足半联轴器的轴向定位的要求</p> </div>	<div> <p>[学位论文]李剑玲，2003年 陕西科技大学</p> <p>键槽,所以轴径在此基础上增大3%,所以$d=23.2\times(1+3\%)=23.9\text{mm}$轴的最小直径显然是安装联轴器处轴的直径。为了使所选的轴的直径与联轴器的孔径相适应,故需同时选取联轴器的型号。取$K_1=1.3$,而$T=90\text{ N}\cdot\text{m}$,则联轴器的计算转矩为:$L=K_1T=1.3\times90=117\text{ N}\cdot\text{m}$按照计算转矩$L$。应小于联轴器公称转矩的条件,查设计手册,选用Hk型弹性柱销联轴器,其公称转矩为315N.m,孔径$d=28\text{mm}$,故取轴最小径为28mm。半联轴器的长度$L=62\text{mm}$,半联轴器与轴配合的毂孔长度$L_1=44\text{mm}$。3. 轴的结构设计1) 根据轴向定位的要求确定轴的各段直径和长度</p> </div>
4	<div> <div>送检论文片段</div> <div> <div>位置:</div> <div> <div>头部</div> <div>中前部</div> <div>中部</div> <div>中后部</div> <div>尾部</div> </div> </div> <p>条件,查机械设计手册选用HL3型弹性套柱销联轴器,其公称转矩为630N.m。半联轴器的孔径为32mm,故取,半联轴器长度为,半联轴器与轴配合的长度。</p> <p>(3) 根据轴向定位的要求确定轴的各段直径和长度</p> <p>(a) 为了满足半联轴器的轴向定位的要求2轴段左端需制出轴肩,轴肩高度轴肩高度,取故取2段的直径,长度。</p> <p>(b) 初步选择滚动轴承。因轴承同时受有径向力和轴向力的作用,故选用深沟球轴承。根据,查机械设计手册选取0基本游隙组,标准</p> </div>	<div> <div>相似论文片段</div> <div>【2.06%】</div> </div> <div> <p>来源:磨料水射流径向模式车削工程陶瓷材料工艺优化研究</p> <p>[学位论文]岳中波,2014年 山东大学</p> <p>小于联轴器公称转矩的条件,查标准GB/T5014.2003或手册1R第2章磨料水射流车削加工回转工作台设计【61】,选用HL1型弹性柱销联轴器,其公称转矩为160000N·m,半联轴器的孔径为24mm,故取$d_{\text{轴}}=24\text{mm}$,半联轴的长度为52mm,半联轴器与轴配合的毂孔长度为$L_1=38\text{mm}$,半联轴器与轴的周向定位采用平键连接方式。为了满足半联轴器的轴向定位要求,I.II轴段左端需制出一轴肩,故取$d_{\text{轴}}^{\text{IV}}=40\text{mm}$;右端用轴端挡圈定位,按轴端直径取挡圈直径为35mm。半联轴器与轴配合的毂孔长度为$L_1=38\text{mm}$,为了保证轴端挡圈仅压在半联轴器上而不压在轴的端面,故I.II轴段的长度应比L_1略短些,现取$h_{\text{轴}}=36\text{mm}$。本文选用角接触球轴承,因轴承</p> </div>

六、全部举例相似论文作者（共6个）

序号	作者	典型片段总相似比	剩余相似比
1	李剑玲	4.12%	3.09%
2	陈冰	3.09%	4.12%
3	李琪飞	3.09%	4.12%
4	李仁年	3.09%	4.12%
5	韩伟	3.09%	4.12%
6	岳中波	2.06%	5.15%

[查看全文报告请点击](#)

说明:

1. 总相似比 \approx 送检论文与检测范围全部数据相似部分的字数/送检论文总字数
2. 参考文献相似比 \approx 送检论文与其参考文献相似部分的字数/送检论文总字数
3. 排除参考文献相似比=总相似比-参考文献相似比
4. 剩余相似比 \approx 总相似比-典型片段总相似比
5. 本报告为检测系统算法自动生成, 仅供参考