Эта часть работы выложена в ознакомительных целях. Если вы хотите получить работу полностью, то приобретите ее воспользовавшись формой заказа на странице с готовой работой:

https://stuservis.ru/kursovaya-rabota/353840

Тип работы: Курсовая работа

Предмет: Механика (другое)

- 1 Техническая характеристика механизма 2
- 2 Предварительный кинематический расчет 4
- 3 Энергетический расчет механизма и выбор электродвигателя 4
- 4 Уточненный кинематический расчет механизма 5
- 5 Предварительный силовой расчет 6
- 6 Выбор материалов для зубчатых колес, метод их упрочнения 7
- 7 Расчеты на прочность зубчатых колес 7
- 7.1 Общие сведения о расчетах на прочность зубьев 7
- 7.2 Проектировочные расчеты на выносливость зубьев и вычерчивание эскизных компоновок зубчатых венцов 14
- 7.3 Проверочные расчеты зубьев на выносливость и на прочность при кратковременных нагрузках 15
- 8 Предварительный расчет на прочность валов, подбор подшипников 16
- 9 Расчет размеров обода и ступиц колес 27
- 10 Расчет основных размеров корпусных деталей 31
- 11 Формирование эскизной компоновки редуктора 32

Заключение 34

Список использованных источников 35

1 Техническая характеристика механизма

Рисунок 1 – Кинематическая схема привода: 1 – электродвигатель; 2 – муфта; 3 – рама; 4 – редуктор; 5 – муфта; 6 – полигональное сито

Мощность движущих сил, действующих на муфту 5, P = 3 кВт, частота вращения муфты 5 n=28 об/мин.

Рисунок 2 - Кинематическая схема редуктора привода Передаточное отношение быстроходной передачи: $i_b = k \cdot \sqrt{(i_p)}$ где i_p - передаточное отношение редуктора; k - изменяется от 1,2 до 1,25.

Электромеханиче6ский привод, показанный на кинематической схеме, передает энергию вращательного движения от электродвигателя поз. 1 полигональному ситу поз. 6. Проектируемый в данной работе привод состоит из электродвигателя поз.1, муфты поз.2, двухступенчатого цилиндрического редуктора поз.3, и муфты поз.5. Редуктор с раздвоенной быстроходной ступенью, тихоходной ступенью, зубчатые передачи прямозубые. Выходной вал редуктора через муфту соединен с полигональным ситом.

Проектируем редуктор с раздвоенным потоком мощности быстроходной ступени. Симметричное расположение колес относительно опор позволяет устранить концентрацию нагрузки по длине зубьев от изгиба валов, особенно для плохо прирабатывающихся колес с твердостью рабочих поверхностью зубьев HB > 350. Мощность движущих сил, действующих на муфту 5, P = 3 кВт, частота вращения муфты 5 n=28 об/мин.

2 Предварительный кинематический расчет

Найдем коэффициент полезного действия (КПД) привода: $\eta = \eta_M \cdot \eta_1 \Pi \cdot \eta_2 \Pi \bullet \Pi_2 \Pi \Pi ^3 = 0.98 \cdot 0.97 \cdot 0.97 \cdot \Pi ^99 ^3 = 0.89$. Расчетная (требуемая) мощность электродвигателя, кВт: $P_{дв} = P_{выx}/\eta = 3000/0.89 = 3370$ Вт.

```
Передаточное число привода:
u max=u (3\Pi 1 \text{ max}) \cdot \text{u} (3\Pi 2 \text{ max}) = 6 \cdot 5 = 30;
u_min=u_(peм.min) • u_(3П1 min) • u_(3П2 min) = 2 • 2 • 2 = 8;
u=u (3\Pi 1) \cdot u (3\Pi 2) = 5.5 \cdot 4.6 = 25,3.
Действительное передаточное число привода:
u=n \text{ ном/n вых} = 716/28 = 25,57.
Разбивка передаточного числа привода по ступеням:
u (ред.)=u (3П1)•u (3П2)=6•4,3=25,8
3 Энергетический расчет механизма и выбор электродвигателя
Составим схему передачи энергии, определим мощность двигателя, которую он должен развивать,
обеспечив мощность движущих сил, действующих на муфту 5, Р = 3 кВт.
Расчетная тах и min частота вращения вала электродвигателя, об/мин:
n (дв. max)=n вых []•u[ max=28•30=840 об/мин;
п_(дв. min)=п_вых []•и[_min=28•8=224 об/мин.
Выбор электродвигателя (по ГОСТ):
Р ном≥Р дв,;
n_(дв.min) Выбираем электродвигатель АИР132S8; Р_(ном.)=4кВт; □n_ном□_.=716об/мин. Двигатель допускает
кратковременные перегрузки М_пуск/М_ном =1,8.
4 Уточненный кинематический расчет механизма
□n_ном□_.=716 об/мин
п Б=п ном об/мин;
n \Pi=n E/i 3\Pi1 = 716/6 = 119,3 oб/мин;
n T=n П/i 3П2 =119,3/4,3=27,7 об/мин;
\omega_{\text{HOM}} = (\pi \cdot n_{\text{HOM}})/30 = (3.14 \cdot 716)/30 = 75 \text{ c-1};
\omega \ B = (\pi \cdot n \ B)/30 = (3,14 \cdot 716)/30 = 75 \ c-1;
\omega_\Pi = (\pi \cdot n_T)/30 = (3,14 \cdot 119,3)/30 = 12,5 \text{ c-1};
\omega_T = (\pi \cdot n_T)/30 = (3.14 \cdot 27.7)/30 = 2.9 \text{ c-1}.
5 Предварительный силовой расчет
Мощности моментов сил, вращающих быстроходный, промежуточный и тихоходный валы:
Р дв=3,37 кВт
Р Б=Р дв•η М □•η□ (подш.)=3,37•0,98•0,99=3,27 кВт;
Р_П=Р_Б•η_3П1•η_(подш.)=3,27•0,97•0,99=3,14 Вт;
Р Т=Р П•η 3П2•η (подш.)=3,14•0,97•0,99=3,0 Вт.
Найдем крутящие моменты, действующие на быстроходный, промежуточный и тихоходный валы:
М дв=Р дв/\omega ном =3,37/75=44,9 Нм;
M_{(5)}=P_{5}/\omega_{+}ном =3,27/75=43,6 Нм;
M_{\Pi}=P_{\Pi}\omega_{5} = 3,14/12,5=251,2 \text{ Hm};
M T=P T/\omega T =3,0/2,9=1034 Hm.
Таблица 1. Силовые и кинематические параметры привода
Тип двигателя AИР132S8 Рном=4 кВт; nном=716об/мин
Пара-метр Передача Параметр Вал
Закрытая
(редук-тор)
Муф-та Дви-
гате-
```

ля Редуктора Приводной

```
рабочей
машины
```

I II Быстро-ход-ный Проме-жуточ-ный Тихо-ход-ный

Переда-точное число и 6 4,3 - Расчетная мощность Р, кВТ 3,37 3,27 3,14 3,0 3,0

Угловая скорость ω, 1/с 75 75 12,5 2,9 2,9

КПД

η 0,97 0,97 0,98 Частота вращения п, об/мин 716 716 119,3 27,7 27,7

Вращаю-щий момент

M, H • M 44,9 43,6 251,2 1034 1034

6 Выбор материалов для зубчатых колес, метод их упрочнения

Проектируемый редуктор относится к изделиям индивидуального производства, поэтому можем взять более качественный материал Сталь 40Х.

Для упрочнения поверхности зубьев назначим термообработку «улучшение» и учтем, что твердость шестерни должна быть приблизительно на 20...30 единиц по шкале Бринелля больше твердости колеса. Принимаем для быстроходной передачи: шестерня – 300 НВ; колесо 270 НВ.

Принимаем для тихоходной передачи: шестерня - 270 НВ; колесо 240 НВ.

Назначим ресурс проектируемого изделия, что данный редуктор должен работать 5 лет непрерывно 365 дней в году, 24 часа.

L h=43800 ч.

Определение числа циклов перемены напряжений:

 $N_6=573\omega_6 L_h=573 \cdot 75 \cdot 5 \cdot 365 \cdot 24=1882305000;$

 $N_{\pi}=573\omega_{\pi} L_{h}=573 \cdot 12,5 \cdot 5 \cdot 365 \cdot 24=313717500;$

 $N_T = 573\omega_T L_h = 573 \cdot 2.9 \cdot 5 \cdot 365 \cdot 24 = 72782460.$

7 Расчеты на прочность зубчатых колес

7.1 Общие сведения о расчетах на прочность зубьев

Определение допускаемых контактных напряжений:

а) Первая ступень:

Шестерня быстроходного вала (300 НВ)

 $[\sigma] H1=1.8 \square HB \square cp+67=1.8 \cdot 300+67=607 M \square a;$

 $[\sigma]_{F1}=1.03$ $[HB]_{cp}=1.03 \cdot 300=309$ M Π a.

Колесо промежуточного вала (270 НВ)

 $[\sigma]_H1=[\sigma]_H2=1.8[HB]_cp+67=1.8 \cdot 270+67=553M\Pi a;$

 $[\sigma]$ F1= $[\sigma]$ F2=1.03[]HB[] cp=1.03•270=278.1 M[]a.

б) Вторая ступень:

Шестерня промежуточного вала (270 НВ)

 $[\sigma]_H1=[\sigma]_H2=1.8$ $[HB]_cp+67=1.8 \cdot 270+67=553$ M Π a;

 $[\sigma]$ F1= $[\sigma]$ F2=1.03[]HB[] cp=1.03•270=278.1 M[]a.

Колесо тихоходного вала (240 НВ)

 $[\sigma]_{H2=1.8}$ $[HB]_{cp+67=1.8 \cdot 240+67=499}$ $[\pi]_{a}$

 $[\sigma]_F2=1.03$ $\square HB$ $\square cp=1.03 \cdot 240=272.2$ M $\square a;$

 $[\sigma]_{H=0.45([\sigma]_{H1+[\sigma]_{H2}}).}$

Таблица 2. Механические характеристики материалов зубчатой передачи Элемент передачи Марка стали Dперед Термооб-работка HB1 ср. σ B σ -1 [σ]H [σ]F Sперед HB2 ср. МПа

Шестерня

Колесо Сталь 40Х

Сталь 40Х 125

80 У

У 300

270 900 900 410 410 522 278 Шестерня

шестерии

Колесо Сталь 40Х

Сталь 40Х 125

125 У

У 270

240 900

790 410

375 473 272

Первая ступень

Межосевое расстояние;

a_w≥K_a (u+1) $\sqrt[3]{((M_2 \cdot 10^3)/(\psi_a \cdot u^2 \cdot [\sigma]_H^2))}$ K_(H β)≥49.5(6+1) $\sqrt[3]{((251,2 \cdot 10^3)/(0.4 \cdot 6^2 \cdot 553^2))} \cdot 1 \ge 133,5$ мм.

Согласно ряду R40 принимаем а w=130 мм.

Делительный диаметр колеса:

d $2=2au/(u+1)=(2\cdot130\cdot6)/7=222,9$ мм

Ширина колеса: b $2=\Psi$ ab·a= $0.4\cdot130=52$.

Модуль зацепления:

 $m = (2K_m T_2 \cdot 10^3)/(d_2 b_2 [[\sigma]]_F) = (2 \cdot 5.8 \cdot 251, 2 \cdot 10^3)/(222, 9 \cdot 52 \cdot 278.1) = 0,9 \text{ MM};$

принимаем m=1,5, принимаем модуль больше, чтобы диаметр вала не оказался больше диаметра впадин шестерни.

Суммарное число зубьев:

 $z_{\Sigma}=z_{1}+z_{2}=(2a_{w})/m=(2 \cdot 130)/1.5=173.$

Число зубьев шестерни:

 $z = 1 = z \Sigma/(1+u) = 173/7 = 24.7.$

Число зубьев колеса:

 $z_2=z_5-z_1=173-25=148.$

Фактическое передаточное отношение

 $u_{\phi}=z_2/z_1=148/25=5,92;$

 $\Delta u = |u \oplus u|/u 100\% = |5,92-6|/6 100\% = 1,3\%.$

Фактическое межосевое расстояние:

 $a_w=(z_1+z_2)m=(25+148) \cdot 1,5=259,5mm$.

- 1. Дунаев П. Ф., Леликов О. П. Конструирование узлов и деталей машин: Учеб. пособие для техн. спец. вузов.
- 5-е изд., перераб. и доп. М.: Высш. шк., 1998.
- 2. Шейнблит А.Е. Курсовое проектирование деталей машин: Учебное пособие. Изд-е 2.-Калининград: Янтарный сказ,1999.
- 3. Чернавский С.А. Проектирование механических передач. М.: Машиностроение, 1988.
- 4. Анурьев В.И. Справочник конструктора -машиностроителя. М.: Машиностроение, 1982.

Эта часть работы выложена в ознакомительных целях. Если вы хотите получить работу полностью, то приобретите ее воспользовавшись формой заказа на странице с готовой работой:

https://stuservis.ru/kursovaya-rabota/353840