

Министерство науки и высшего образования Российской Федерации федеральное государственное автономное образовательное учреждение высшего образования «Национальный исследовательский Томский политехнический университет» (ТПУ)

Институт <u>Юргинский технологический</u> Направление подготовки <u>Машиностроение</u> ООП Технология, оборудование и автоматизация машиностроительных производств

| ООП Технология, о | борудование и автоматиза | щия машиностроите | льных произво, | <u>цств</u> |
|--------------------|---------------------------|---------------------------|----------------|-------------|
| выпус | КНАЯ КВАЛИФИКАЦИ | ЮННАЯ РАБОТА | БАКАЛАВРА | |
| | Тема р | аботы | | |
| Разра | аботка технологического п | процесса изготовлен | ия корпуса | |
| УДК: 621.226-214 | | | | |
| Обучающийся | | | | |
| Группа | ФИО | | Подпись | Дата |
| 10A91 | Фомин Станислав Дмитри | евич | | |
| Руководитель ВКР | | | | |
| Должность | ФИО | Ученая степень, звание | Подпись | Дата |
| Доцент | Сапрыкин А.А | к.т.н., доцент | | |
| | КОНСУЛЬТАНТЬ | Ы ПО РАЗДЕЛАМ: | | |
| По разделу «Фин | ансовый менеджмент, рес | урсоэффективность | и ресурсосбере | жение» |
| Должность | ФИО | Ученая степень, | Подпись | Дата |
| | | звание | | |
| Доцент | Лизунков В.Г. | к. пед. наук., | | |
| | | доцент | | |
| <u> </u> | тьная ответственность» | | | _ |
| Должность | ФИО | Ученая степень, | Подпись | Дата |
| П ІОТИ | C | звание | | |
| Директор ЮТИ | Солодский С.А. | к.т.н., доцент | | |
| | ДОПУСТИТЬ | ' | | |
| Руководитель ООІ | П ФИО | Ученая степень, звание | Подпись | Дата |
| Технология, | Сапрыкин А.А. | К.т.н., доцент | | |
| оборудование и | | | | |
| автоматизация | | | | |
| машиностроительн | ых | | | |
| производств, доцен | т | | | |

ПЛАНИРУЕМЫЕ РЕЗУЛЬТАТЫ ОСВОЕНИЯ ООП

| Код компетенции | Наименование компетенции | | |
|--------------------|--|--|--|
| | Универсальные компетенции | | |
| УК(У)-1 | Способен осуществлять поиск, критический анализ и синтез информации, | | |
| | применять системный подход для решения поставленных задач | | |
| УК(У)-2 | Способен определять круг задач в рамках поставленной цели и выбирать | | |
| | оптимальные способы их решения, исходя из действующих правовых норм, | | |
| | имеющихся ресурсов и ограничений | | |
| УК(У)-3 | Способен осуществлять социальное взаимодействие и реализовывать свою | | |
| | роль в команде | | |
| УК(У)-4 | Способен осуществлять деловую коммуникацию в устной и письменной | | |
| | формах на государственном языке Российской Федерации и иностранном(- | | |
| | ых) языке(-ах) | | |
| УК(У)-5 | Способен воспринимать межкультурное разнообразие общества в | | |
| | социально-историческом, этическом и философском контекстах | | |
| УК(У)-6 | Способен управлять своим временем, выстраивать и реализовывать | | |
| | траекторию саморазвития на основе принципов образования в течение всей | | |
| | ингиж | | |
| УК(У)-7 | Способен поддерживать должный уровень физической подготовленности | | |
| | для обеспечения полноценной социальной и профессиональной | | |
| VIII (VI) O | деятельности | | |
| УК(У)-8 | Способен создавать и поддерживать в повседневной жизни и в | | |
| | профессиональной деятельности безопасные условия жизнедеятельности для | | |
| | сохранения природной среды, обеспечения устойчивого развития общества, | | |
| | в том числе при угрозе и возникновении чрезвычайных ситуаций и военных | | |
| УК(У)-9 | конфликтов Способен проявлять предприимчивость в профессиональной деятельности, в | | |
| y K(y)-9 | т.ч. в рамках разработки коммерчески перспективного продукта на основе | | |
| | научно-технической идеи | | |
| УК(У) -10 | Способен принимать обоснованные экономические решения в различных | | |
| | областях жизнедеятельности | | |
| УК(У)-11 | Способен формировать нетерпимое отношение к коррупционному | | |
| | поведению. | | |
| | Общепрофессиональные компетенции | | |
| ОПК(У)-1 | Умением использовать основные законы естественнонаучных дисциплин в | | |
| | профессиональной деятельности, применять методы математического | | |
| | анализа и моделирования, теоретического и экспериментального | | |
| | исследования. | | |
| ОПК(У)-2 | Осознанием сущности и значения информации в развитии современного | | |
| | общества. | | |
| ОПК(У)-3 | Владением основными методами, способами и средствами получения, | | |
| OTHE (II) A | хранения, переработки информации. | | |
| ОПК(У)-4 | Умением применять современные методы для разработки малоотходных, | | |
| | энергосберегающих и экологически чистых машиностроительных | | |
| | технологий, обеспечивающих безопасность жизнедеятельности людей и их | | |
| | защиту от возможных последствий аварий, катастроф и стихийных | | |
| | бедствий; умением применять способы рационального использования | | |
| ОПК(У)-5 | сырьевых, энергетических и других видов ресурсов в машиностроении. Способностью решать стандартные задачи профессиональной деятельности | | |
| OHK(y)-3 | на основе информационной и библиографической культуры с применением | | |
| | информационно-коммуникационных технологий и с учетом основных | | |
| | требований информационной безопасности. | | |
| | Профессиональные компетенции | | |
| | | | |

| ПК(У)-5 | Умением учитывать технические и эксплуатационные параметры деталей и |
|------------|--|
| THC(3)3 | узлов изделий машиностроения при их проектировании |
| ПК(У)-6 | Умением использовать стандартные средства автоматизации |
| (, , | проектирования при проектировании деталей и узлов машиностроительных |
| | конструкций в соответствии с техническими заданиями |
| ПК(У)-7 | Способностью оформлять законченные проектно-конструкторские работы с |
| , , | проверкой соответствия разрабатываемых проектов и технической |
| | документации стандартам, техническим условиям и другим нормативным |
| | документам |
| ПК(У)-8 | Умением проводить предварительное технико-экономическое обоснование |
| | проектных решений |
| ПК(У)-9 | Умением проводить патентные исследования с целью обеспечения |
| | патентной чистоты новых проектных решений и их патентоспособности с |
| | определением показателей технического уровня проектируемых изделий |
| ПК(У)-10 | Умением применять методы контроля качества изделий и объектов в сфере |
| | профессиональной деятельности, проводить анализ причин нарушений |
| | технологических процессов в машиностроении и разрабатывать |
| FIICAN 11 | мероприятия по их предупреждению |
| ПК(У)-11 | Способностью обеспечивать технологичность изделий и процессов их |
| | изготовления; умением контролировать соблюдение технологической |
| ПГ(V) 12 | дисциплины при изготовлении изделий |
| ПК(У)-12 | Способностью разрабатывать технологическую и производственную документацию с использованием современных инструментальных средств |
| ПК(У)-13 | Способностью обеспечивать техническое оснащение рабочих мест с |
| 111(3)-13 | размещением технологического оборудования; умением осваивать вводимое |
| | оборудование |
| ПК(У)-14 | Способностью участвовать в работах по доводке и освоению |
| | технологических процессов в ходе подготовки производства новой |
| | продукции, проверять качество монтажа и наладки при испытаниях и сдаче в |
| | эксплуатацию новых образцов изделий, узлов и деталей выпускаемой |
| | продукции |
| ПК(У)-15 | Умением проверять техническое состояние и остаточный ресурс |
| | технологического оборудования, организовывать профилактический осмотр |
| | и текущий ремонт оборудования |
| ПК(У)-16 | Умением проводить мероприятия по профилактике производственного |
| | травматизма и профессиональных заболеваний, контролировать соблюдение |
| HIGON 17 | экологической безопасности проводимых работ |
| ПК(У)-17 | Умением выбирать основные и вспомогательные материалы и способы |
| | реализации основных технологических процессов и применять |
| | прогрессивные методы эксплуатации технологического оборудования при изготовлении изделий машиностроения |
| ПК(У)-18 | Умением применять методы стандартных испытаний по определению |
| 1111(3)-10 | физико-механических свойств и технологических показателей используемых |
| | материалов и готовых изделий |
| ПК(У)-19 | Способностью к метрологическому обеспечению технологических |
| (5) | процессов, к использованию типовых методов контроля качества |
| | выпускаемой продукции |
| 1 | |

Министерство науки и высшего образования Российской Федерации федеральное государственное автономное образовательное учреждение высшего образования «Национальный исследовательский Томский политехнический университет» (ТПУ)

Институт <u>Юргинский технологический</u> Направление подготовки <u>Машиностроение</u> ООП <u>Технология, оборудование и автоматизация машиностроительных производств</u>

31.01.2023г. № 31-74/с

ЗАДАНИЕ на выполнение выпускной квалификационной работы

Обучающийся:

| Группа | ФИО | |
|--|----------------------------|--|
| 10A91 | Фомин Станислав Дмитриевич | |
| Тема работы: | | |
| «Разработка технологического процесса изготовления корпуса | | |

| Charles and an another an another and an another an an another an an analysis and an another an an another an an another an an another and an another an | |
|--|--|
| Срок сдачи обучающимся выполненной работы: | |

ТЕХНИЧЕСКОЕ ЗАДАНИЕ:

Утверждена приказом директора (дата, номер)

1. Рабочий чертеж корпуса Исходные данные к работе (наименование объекта исследования или гидрораспределителя проектирования; производительность или 2. Служебное назначение детали. нагрузка; режим работы (непрерывный, 3. Программа выпуска 600 деталей в год. периодический, циклический и т. д.); вид сырья или материал изделия; требования к продукту, изделию или процессу; особые требования к особенностям функционирования (эксплуатации) объекта или изделия в плане безопасности эксплуатации, влияния на окружающую среду, энергозатратам; экономический анализ и т. д.). Перечень разделов пояснительной 1. Аналитический обзор по теме ВКР. 2. Разработка технологического процесса записки подлежащих исследованию, изготовления корпуса гидрораспределителя. проектированию и разработке (аналитический обзор по литературным 3. Конструирование приспособления. Расчет источникам с иелью выяснения достижений требуемого количества оборудования мировой науки техники в рассматриваемой рабочих. области; постановка задачи исследования, проектирования, конструирования; содержание 4. Финансовый менеджмент, процедуры исследования, проектирования, ресурсоэффективность и ресурсосбережение конструирования; обсуждение результатов проекта. выполненной работы; наименование

| дополнительных разделов, подлежащих разработке; заключение по работе). | | 5. Социальная ответственность. | |
|--|----------|--|--|
| Перечень графического материала (с точным указанием обязательных чертежей) | | 1. Чертеж детали и заготовки (1 листа A1). 2. Карты технологических наладок (4 листа A1). | |
| | | 3. Приспособление (1 лист А1). | |
| | | 4. Финансовый менеджмент, | |
| | | ресурсоэффективность и ресурсосбережение | |
| | | проекта (0,5 лист А1). | |
| Консультанты по разделам | выпускно | й квалификационной работы | |
| Раздел | | Консультант | |
| Финансовый менеджмент, | Лизунков | В.Г. | |
| ресурсоэффективность и | | | |
| ресурсосбережение | | | |
| Социальная ответственность Солодски | | й С.А | |
| Названия разделов, которые должны быть написаны на иностранном языке: | | | |
| Реферат | | | |

| Дата выдачи задания на выполнение выпускной | |
|--|--|
| квалификационной работы по линейному графику | |

Задание выдал руководитель:

| Должность | ФИО Ученая степень, | | Подпись | Дата |
|-----------|---------------------|----------------|---------|------|
| | | звание | | |
| Доцент | Сапрыкин А.А | к.т.н., доцент | | |

Задание принял к исполнению студент:

| Группа | ФИО | Подпись | Дата |
|--------|-----------|---------|------|
| 10A91 | Фомин С.Д | | |

Реферат

Выпускная квалификационная работа содержит: 104 страниц текста, 23 таблиц, 34 источников литературы, 2 приложения, 7 листов графической части. Ключевые слова: корпус тормоза электродвигателя, механическая обработка, режущий инструмент, приспособление, технологический процесс. Тема выпускной квалификационной работы «Разработка технологического процесса изготовления корпуса тормоза электромагнитного».

Годовая программа выпуска 600 штук.

В основной части приводится описание служебного назначения детали, а также рассмотрен базовый технологический процесс с отработкой его на технологичность.

В технологической части производится выбор заготовки и методов ее получения, составление маршрута механической обработки в условиях серийного производства.

В конструкторской спроектировано части специальное приспособление. В разделе «Финансовый менеджмент, ресурсоэффективность ресурсосбережение» произведен И расчет себестоимости изготовления детали.

В части «Социальная ответственность» рассмотрены опасные и вредные производственные факторы, возникающие при изготовлении детали, и мероприятия по улучшению условий труда.

Abstract

The final qualifying work contains 101 pages of text, 23 tables, 34 sources of literature, 1 appendices, 4 sheets of the graphic part.

Keywords: hydraulic distributor housing, machining, cutting tool, device, technological process.

The topic of the final qualifying work is "Development of the technological process of manufacturing the hydraulic distributor housing".

The annual production program is 600 pieces.

In the main part, a description of the service purpose of the part is given, as well as the basic technological process with its testing for manufacturability is considered.

A special device has been designed in the design part. In the section

"Financial management, resource efficiency and resource conservation", the cost of manufacturing a part is calculated.

In the part "Social responsibility", dangerous and harmful production factors arising during the manufacture of parts and measures to improve working conditions are considered.

Оглавление

| Введен | ие | 10 |
|-----------------|---|------|
| Служе | бное назначение детали | 10 |
| Произі | водственная программа выпуска изделия и определение типа производства | 10 |
| Анали | з действующего технологического процесса | 11 |
| 1 O | сновной раздел | 15 |
| 1.1 | Технологическая часть | 15 |
| 1.1.1 | Анализ технологичности объекта производства | 15 |
| 1.1.2 B | ыбор заготовки и метода ее изготовления | 15 |
| 1.1.3 | Составление технологического маршрута обработки. | 19 |
| 1.1.4 | Выбор технологических баз | 21 |
| 1.1.5 | Выбор средств технологического оснащения | 25 |
| 1.1.6 | Расчет припусков под обработку | 37 |
| 1.1.7 | Расчет режимов резания | 42 |
| 1.1.8 | Нормирование технологического процесса механической обработки | 46 |
| 1.2 | Конструкторская часть | 47 |
| 1.2.1 | Обоснование и описание конструкции приспособления | 47 |
| 1.2.2 | Силовой расчет приспособление | 48 |
| 1.2.3 P | асчет приспособления на точность | 50 |
| 1.3 | Результаты проделанной разработки | 52 |
| 1.3.1 | Организационная часть | 52 |
| 1.3.2 | Определение необходимого количества оборудования и коэффициентов его загрузи | ки52 |
| 1.3.3 | Определение численности рабочих | 53 |
| 2 Ф | инансовый менеджмент, ресурс эффективность и ресурсосбережение | 56 |
| 2.1 | Расчет объема капитальных вложений | 56 |
| 2.1.1C | гоимость технологического оборудования | 56 |
| 2.1.2 C | тоимость вспомогательного оборудования | 57 |
| 2.1.3 | Стоимость инструментов, приспособлений и инвентаря | 57 |
| 2.1.4 | Стоимость эксплуатируемых помещений | 58 |
| 2.1.5 | Стоимость оборотных средств в производственных запасах, сырье и материалах | 58 |
| 2.1.6 | Оборотные средства в незавершенном производстве | 59 |
| 2.1.7 | Оборотные средства в запасах готовой продукции | 60 |
| 2.1.8 | Оборотные средства в дебиторской задолженности | 60 |
| 2.1.9 | Денежные оборотные средства | 61 |
| 2.2 | Определение сметы затрат на производство и реализацию продукции | 61 |
| 2.2.1 | Основные материалы за вычетом реализуемых отходов | 62 |
| 2.2.2 | Расчет заработной платы производственных работников | 63 |
| 2.2.3 рабочи | Отчисления на социальные нужды по заработной плате основных производственных 64 | IX |
| 2.2.4 | Расчет амортизации основных фондов | 64 |

| 2.2.5 Расчет амортизации оборудования | 64 |
|--|-----|
| 2.2.6 Расчет амортизационных отчислений зданий | 65 |
| 2.2.7 Отчисления в ремонтный фонд | 65 |
| 2.2.8 Затраты на вспомогательные материалы на содержание оборудования | 66 |
| 2.2.9 Затраты на силовую электроэнергию | 66 |
| 2.2.10 Затраты на инструменты, приспособления и инвентарь | 67 |
| 2.2.11 Расчет заработной платы вспомогательных рабочих | 68 |
| 2.2.12 Заработная плата административно-управленческого персонала | 68 |
| 2.2.13 Прочие расходы | 69 |
| 2.2.14 Экономическое обоснование технологического проекта | 69 |
| 3 Социальная ответственность | 73 |
| 3.1 Характеристики объекта исследования | 73 |
| 3.2 Анализ выявленных вредных факторов проектируемой производственной средой | 77 |
| 3.3 Анализ выявленных опасных факторов проектируемой производственной средой | 80 |
| 3.4 Охрана окружающей среды | 88 |
| 3.5 Защита в чрезвычайных ситуациях | 89 |
| 3.6 Правовые и организационные вопросы обеспечения безопасности | 91 |
| Заключение | 93 |
| Список использованных источников | 94 |
| Приложения А | 98 |
| Приложение В | 100 |
| | |

Введение

Служебное назначение детали.

Проектируемый корпус является элементом сборки «Тормоз электромагнитный», в который в дальнейшем устанавливаются: тормоз электромагнитный, кольцо, пробки.

К основным поверхностям детали относятся: отверстия диаметром 370Н9 мм и 365Н8 мм, в которые устанавливается тормоз электромагнитный; поверхность диаметром 390h8 мм, которым тормоз устанавливается в дальнейшую сборку.

«Корпус» изготавливается из марки стали 35Л ГОСТ 977-88.

Данная сталь применяется в для изготовления корпуса и обоймы турбомашин, станины прокатных станов, зубчатые колеса, детали гидротурбин, тяги, бегунки, бабы паровых молотов, задвижки, балансиры, диафрагмы, катки, вилки, кронштейны и другие детали, работающие под действием средних статических и динамических нагрузок. Для стяжных колес, плавающих головок подогревателей и теплообменников, работающих при температуре от -30 до +450°C.

Химический состав стали 35Л приведены в таблице 1

Таблица 1.1 – Химический состав стали

| C , % | Si, % | Mn, % | Р не более, % | S не более, % |
|----------|----------|----------|---------------|---------------|
| 0,32÷0,4 | 0,2÷0,52 | 0,45÷0,9 | 0,06 | 0,06 |

Производственная программа выпуска изделия и определение типа производства

Тип производства определён приближённо. В дальнейшем после разработки технологических процессов сборки и изготовления детали серийность производства будет уточняться. Уточнение производится по коэффициенту закрепления операций в соответствии с ГОСТ 14.004 - 83.

Для среднесерийного производства определяется размер партии запуска:

$$n=\frac{N*a}{F},$$

где N – годовая программа, шт;

a – период запуска в днях, принимаем, a=6;

F – число рабочих дней в году, для 2023-го года F=247;

$$n = \frac{600 * 6}{247} = 14,57 = 15$$
шт.

Анализ действующего технологического процесса

Таблица 1.2 – Технологический процесс механической обработки или сборки

| | | Оборудование, |
|------------|---------------------------|-------------------------|
| Orronavyva | Наименование | приспособления, режущий |
| Операция | операции | и измерительный |
| | | инструмент |
| | Токарная | Станок 1М63; |
| 005 | Обработать деталь в | Кран мостовой 5 т; |
| | размеры согласно эскизу | |
| | Токарная | Станок 1М63; |
| 010 | Обработать деталь в | Кран мостовой 5 т; |
| | размеры согласно эскизу | |
| | Слесарная | Верстак |
| | Маркировать обозначение | |
| 015 | детали и ее порядковый | |
| | номер на проточке | |
| | Ø400. | |
| | Токарная | Станок 1М63 |
| 020 | Обработать деталь в | Кран мостовой 5 т; |
| | размеры согласно эскизу | |
| | Фрезерная | C-500/04; |
| 025 | Обработать деталь по | Фреза 40×63 ГОСТ 17026; |
| | программе согласно эскизу | Фреза 100 053-353; |

| Продолжение таолицы 1. | .2 | |
|------------------------|----------------------------|-------------------------|
| | Слесарная | Верстак |
| 030 | Снять заусенцы, притупить | |
| 030 | острые кромки после | |
| | механической обработки | |
| | Токарная | Станок 1М63; |
| 035 | Обработать деталь в | Кран мостовой 5 т; |
| | размеры согласно эскизу | |
| | Фрезерная | Фреза 40×63 ГОСТ 17026; |
| 040 | Обработать деталь по | Фреза 40×63 СТП1468; |
| | программе согласно эскизу | |
| | Слесарная | Верстак |
| 0.45 | Снять заусенцы, притупить | |
| 045 | острые кромки после | |
| | механической обработки | |
| | Токарная | Станок 1М63; |
| 050 | Обработать деталь в | Кран мостовой 5 т; |
| | размеры согласно эскизу | |
| | Токарная | Станок 1М63; |
| 055 | Обработать деталь в | Шлиф. Шкурка 2830×50 |
| 055 | размеры согласно эскизу | С11425НМА ГОСТ500 |
| | | Кран мостовой 5 т; |
| | Шлифовальная | Круг 125×80×20 |
| | Вывериться по торцу с | |
| 060 | точностью до 0,1, | |
| | обработать деталь согласно | |
| | эскизу | |
| | Слесарная | Верстак |
| 0.65 | Полировать R1 согласно | Полировальник цеховый |
| 065 | эскизу | Пневмомашина ИП 2009 |
| | | ГОСТ 12634-80 |
| | Разметочная | |
| 070 | Разметить деталь согласно | |
| | эскизу. | |
| | | |

| Продолжение таблицы 1.2 | | | |
|-------------------------|---------------------------|--------------------|--|
| | Фрезерная | Станок 2А622Ф2-1; | |
| 075 | Фрезеровать окно в | Кран мостовой 5 т; | |
| | размеры согласно эскизу | | |
| | Слесарная | Верстак | |
| 080 | Снять заусенцы, притупить | | |
| 080 | острые кромки после | | |
| | механической обработки | | |
| | Сверлильная | Станок 2Е450Ф30; | |
| | Сверлить отверстие | Кран мостовой 5 т; | |
| | Ø16+0,43 , | | |
| | Развернуть отверстие | | |
| 005 | Ø25H9+0,052, | | |
| 085 | Зенкеровать отверстие | | |
| | Ø28,43+0,22 п/р М30×1,5- | | |
| | 6Н, | | |
| | Нарезать резьбу M30×1,5- | | |
| | 6H | | |
| | Сверлильная | Станок 2Е450Ф30; | |
| | Сверлить отверстие | Кран мостовой 5 т; | |
| | Ø16+0,43 , по R 210±0,4 | | |
| | Сверлить отверстие | | |
| | Ø22+0,52 по R220±0,35 | | |
| | Сверлить отверстие | | |
| 000 | Ø17,35+0,53 | | |
| 090 | п/р M20×7H R240±1, | | |
| | Развернуть отверстие | | |
| | Ø25H9+0,052, Зенкеровать | | |
| | отверстие Ø28,43+0,22 п/р | | |
| | M30×1,5-6H, | | |
| | Нарезать резьбу M30×1,5- | | |
| | 6Н | | |
| | | | |

| Продолжение таолицы 1.2 | | |
|-------------------------|---------------------------|--------------------|
| | Сверлильная | Станок 2Н55; |
| | Сверлить 3 отверстия | Кран мостовой 5 т; |
| | Ø20,85+0,53 , п/р M24×7H | |
| 095 | R240±1 по R 205±0,35 | |
| 073 | Снять фаски 2,5×45° | |
| | Нарезать резьбу в 3 отв. | |
| | M24-6H | |
| | Сверлильная | Станок 2Н55; |
| | Зенковать 2 выточки Ø25+2 | Кран мостовой 5 т; |
| 100 | Снять фаски 2,5×45° | |
| | Нарезать резьбу М20-7Н | |
| | Зенковать 6 выточек Ø35+2 | |
| | Слесарная | Верстак |
| 105 | Снять заусенцы, притупить | |
| | острые кромки после | |
| | механической обработки | |
| 110 | Контрольная | Плита контрольная. |

1 Основной раздел

1.1 Технологическая часть

1.1.1 Анализ технологичности объекта производства

Технологичность конструкции деталей оценивается качественно и количественно по ГОСТ 14.201-83 и ГОСТ 14.202-83:

- рациональным выбором исходных заготовок и материалов;
- простотой формы детали;
- рациональной простановкой размеров;
- назначением оптимальной точности размеров, формы и взаимного расположения поверхностей, параметров шероховатости и технических требований.

Технологический контроль чертежей сводится к тщательному изучению. Рабочие чертежи обрабатываемых деталей должны содержать все необходимые сведения, дающие полное представление о детали, т.е. все проекции, разрезы и сечения, совершенно четко и однозначно объясняющие конфигурацию и возможные способы получения заготовки.

Для определения количественной оценки технологичности детали используют несколько коэффициентов.

1.1.2 Выбор заготовки и метода ее изготовления

Для того чтобы выбрать рациональный метод получения заготовки для изготовления детали необходимо сравнить два технически равноценных варианта получения заготовки на основе укрупненного экономического расчета. Выбрать заготовку — значит установить способ ее получения, наметить припуски на обработку каждой поверхности, рассчитать размеры и указать допуски на неточность изготовления. При выборе заготовки, способа ее получения необходимо стремиться к максимальному приближению формы и размеров заготовки к параметрам готовой детали и снижению трудоемкости заготовительных операций.

Исходя из конструкции детали, и учитывая применяемый материал,

заготовку можно получать только литьем в ПГФ. При выборе вида заготовки и методов ее изготовления рассматриваются два альтернативных варианта. В первом случае заготовка получается литьем в песчано-глинистой форме, во втором литьем в кокиль.

Расчет заготовки, получаемый литьем в песчаное – глинистые формы

Материал – Сталь 35Л

Класс размерной точности - 11

Степень коробления элементов отливок - 3

Степень точности поверхностей - 10

Шероховатость (Ra, мкм)- 16

Ряд припусков-6

Масса детали – 47,24кг.

Размеры отливок в ПГФ представлены в таблице 1.3

Таблица 1.3 – Размеры отливки в ПГФ

| Размер детали, мм | Припуски на | Размер заготовки, |
|-------------------|-------------|-------------------|
| | сторону, мм | MM |
| 20±1 | 2,1 | 22,5±0,8 |
| 273 | 3,1*2 | 279,5±1,8 |
| Ø365H8 | 5,3*2 | Ø354±2 |
| Ø370Н9 | 5,3*2 | Ø359±2 |
| Ø390h8 | 5,3*2 | Ø401±2 |

Допуск массы отливки не более 20%.

$$Q_3 = 47,24 + 20\% = 56,68$$
 кг.

Определяем коэффициент использования материалов:

$$K_{\text{MM}} = \frac{Q_{\partial}}{Q_{3}}$$

$$K_{\text{\tiny MM}} = \frac{47,24}{49,85} = 0,95.$$

Стоимость заготовки:

$$C_{3a\Gamma} = \alpha_i \cdot Q_i \cdot m_{\delta i}$$

где – масса материала по варианту, кг.;

 $m_{\rm 6}$ - стоимость одного килограмма заготовки изготовленной базовым способом;

$$C_{3az1} = 0.35 * 49.85 * 360 = 6281 py6,$$

 α_i – коэффициент относительной 1кг заготовки.

Из приложения В.выбираем значение коэффициент для заготовок:

$$\alpha_i = k_T \cdot k_C \cdot k_B \cdot k_M \cdot k_\Pi$$

где kT – коэффициент, зависящий от класса точности заготовки, 1, 1,

 $k_{\mathcal{C}}$ – отгруппысложности,1;

kB – от массы заготовки,1;

 $k_{\rm M}$ – отмаркиматериала,5,1;

 k_{Π} – отобъёмапроизводства, 1.

$$\alpha_1 = 1.06 * 1 * 0.28 * 1.21 = 0.35.$$

Величина Q_i оценивается по формуле:

$$Q_i = \frac{Q_{\partial}}{K_{uM}},$$

где Q_{∂} - масса детали рабочими чертежу, кг.;

 $k_{\rm UM}$ — средний коэффициент использования материала для выбранного получения заготовки 0,95.

$$Q_1 = \frac{47,24}{0,95} = 49,85\kappa z.$$

Расчет заготовки, получаемый литьем в кокиль

Материал – Сталь 35Л

Класс размерной точности - 11

Степень коробления элементов отливок - 3

Степень точности поверхностей - 10

Шероховатость (Ra, мкм) - 16

Ряд припусков - 6

Масса детали – 47,24кг

Размеры отливок в кокиль представлены в таблице 1.4

Таблица 1.4 – Размеры отливки в кокиль

| Размер | Припуски | Размер |
|------------|----------------|---------------|
| детали, мм | на сторону, мм | заготовки, мм |
| 20±1 | 2,1 | 22,5±0,8 |
| 273 | 3,1*2 | 279,5±1,8 |
| Ø365H8 | 5,3*2 | Ø354±2 |
| Ø370H9 | 5,3*2 | Ø359±2 |
| Ø390h8 | 5,3*2 | Ø401±2 |

Допуск массы отливки не более 20%.

$$Q_3 = 47,24 + 20\% = 56,68 \text{ K}\text{G}.$$

Определяем коэффициент использования материалов:

$$K_{uM}=rac{Q_{\partial}}{Q_{3}},$$

$$K_{um} = \frac{47,24}{49,85} = 0,95.$$

Стоимость заготовки:

$$C_{3a\Gamma} = \alpha_i \cdot Q_i \cdot m_{\delta i}$$

где Q_i – масса материала по варианту, кг;

 $m_{\rm 6}$ - стоимость одного килограмма заготовки изготовленной базовым способом;

$$C_{3a\geq 1} = 0.35 * 49.85 * 300 = 5234 py6,$$

 $\alpha_{\emph{i}}$ – коэффициент относительной 1кг заготовки;

Из приложения В.выбираем значение коэффициент для заготовок:

$$\alpha_i = k_T \cdot k_C \cdot k_B \cdot k_M \cdot k_\Pi$$

где kT – коэффициент, зависящий от класса точности заготовки;

kC – от группы сложности;

 k_B – от массы заготовки;

 $k_{\rm M}$ – от марки материала;

 k_{Π} – от объёма производства.

$$\alpha_1 = 1.06 * 1 * 0.28 * 1.21 = 0.35,$$

Величина Q_i оценивается по формуле:

$$Q_i = \frac{Q_{\partial}}{K_{uu}},$$

где Q_{∂} - масса детали рабочими чертежу, кг;

 $k_{\rm UM}$ — средний коэффициент использования материала для выбранного получения заготовки,0,95.

$$Q_2 = \frac{47,24}{0.95} = 49,85$$
 кг.

По экономическим соображениям, видим, что ПГФ выходит дешевле. Но, литье в кокиль не получим такой формы. В данном случае выбираю литье в ПГФ, что позволит сократить время, за счет уменьшения числа проходов на механическую обработку и современного оборудования и инструмента.

1.1.3 Составление технологического маршрута обработки.

Технологический маршрут механической обработки детали представлен в таблице 1.5

Таблица 1.5 – Технологический маршрут механической обработки детали.

| Номер | Содержание операции | Оборудование |
|----------|-------------------------------------|-------------------|
| операции | | |
| 005 | Токарная с ЧПУ | Станок токарный с |
| | 1. Подрезать торец в размер 275±0,5 | ЧПУ модели 117НТ- |
| | | 1500 |

| продолжен | ие таблицы 1.5 | |
|-----------|--|--|
| | Токарная с ЧПУ 1. Подрезать торец в размер 273±0,5 | |
| | 2. Черновое точение в размер Ø398h12 | |
| | выдерживая размер 63±1 | |
| | 3. Чистовое точение в размер Ø390h8 | |
| | выдерживая размер 63±1 | |
| 010 | 4. Черновое растачивание в размер | |
| | Ø364,5H14 напроход | |
| | 5. Чистовое растачивание в размер Ø365H12 напроход | |
| | 6. Точить канавку Ø389h14 и шириной | |
| | Змм | |
| | 7. Расточить канавку Ø371Н14 и | |
| | шириной 3мм | |
| | Вертикально-фрезерная с ЧПУ | |
| | 1. Центровать 10 отверстий | |
| | 2. Сверлить 6 отверстий Ø22 | C |
| 015 | 3. Сверлить 2 отверстия Ø13H14 | Станок вертикально- |
| 013 | 4. Зенковать 2 фаски 2х455. Зенкеровать 2 отверстия Ø15,75H10 | фрезерный с ЧПУ модели ФС130МФ3 |
| | 6. Развернуть 2 отверстия Ø16H9 | модели ФС150МФ5 |
| | 7. Сверлить 2 отверстия Ø17,4H14 | |
| | 8. Фрезеровать 2 паза радиусом 57 | |
| | Горизонтально-фрезерная с ЧПУ | Станок |
| | 1. Зенковать 2 фаски 2,5х45 | горизонтально- |
| 020 | 2. Цековать 6 пазов Ø35 | фрезерный с ЧПУ |
| | 3. Нарезать резьбу в 2х отверстиях | модели SPECTR |
| | M20-7H | MHM-500 |
| | Вертикально-фрезерная с ЧПУ | |
| | Центровать 3 отверстия Сверлить 3 отверстия Ø21,5H11 | Станок вертикально |
| 025 | 3. Зенковать 3 фаски | Станок вертикально- фрезерный с ЧПУ |
| 023 | 4. Нарезать резьбу М24-7Н | модели ФС130МФ3 |
| | 5. Фрезеровать поверхность 110мм и | модели т с 13 от 17 з |
| | шириной 57мм | |
| | Внутришлифовальная | Внутришлифовальный |
| 030 | 1. Шлифовать внутренние поверхности | станок марки 3К229А |
| | Ø365Н8 и Ø370Н9 | |
| 005 | Круглошлифовальная | Круглошлифовальный |
| 035 | 1. Шлифовать поверхность Ø390h8 | станок марки М1363- |
| | | 2000 |

1.1.4 Выбор технологических баз.

005 Токарная с ЧПУ:

Базирование осуществляется по необработанному торцу в четырех кулачковом патроне.

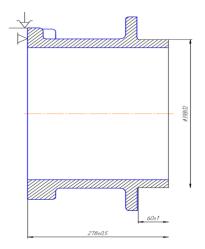


Рисунок 1.1 – Токарная операция 005

010 Токарная с ЧПУ.

Базирование осуществляется по обработанному торцу в трех кулачковом патроне.

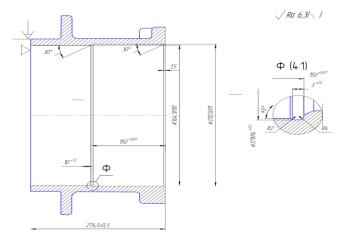


Рисунок 1.2 – Токарная операция 010

Операция 015.

Базирование осуществляется по обработанному торцу в трех кулачковом патроне.

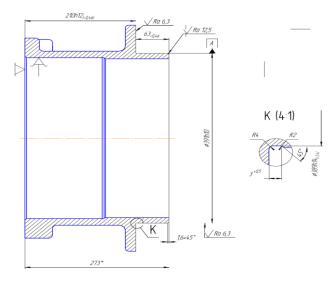


Рисунок 1.3 – Токарная операция 015

020 Фрезерная с ЧПУ.

Базирование осуществляется по обработанному торцу пальцу, упору в специальном приспособлении.

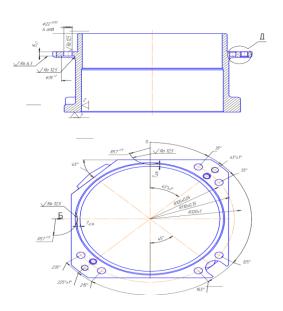


Рисунок 1.4 – Токарная операция 020

025 Фрезерная с ЧПУ.

Базирование осуществляется по обработанному торцу и пальцу в специальном приспособлении.

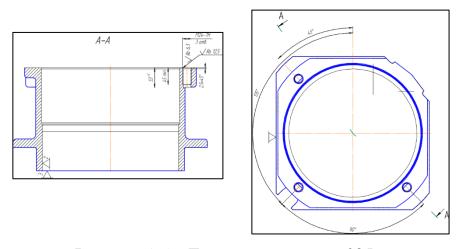


Рисунок 1.5 – Токарная операция 025

030 Фрезерная с ЧПУ.

Базирование осуществляется по обработанному торцу и пальцу, упору в специальном приспособлении.

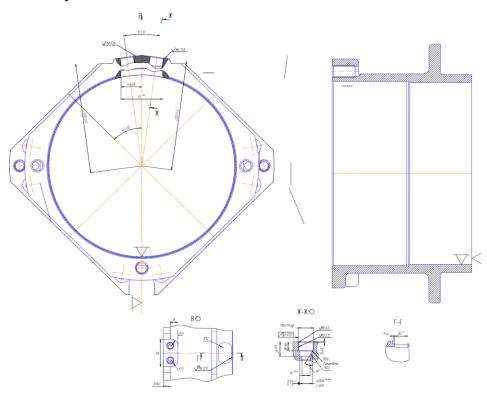


Рисунок 1.6 – Фрезерная операция 030

035 Внутришлифовальная.

Базирование осуществляется по обработанному торцу и в трех кулачковом патроне предварительно расточенном.

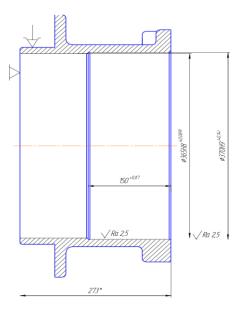


Рисунок 1.7 – Внутришлифовальная операция 035

040 Круглошлифовальная

Базирование осуществляется по обработанному торцу и в трех кулачковом патроне предварительно расточенном.

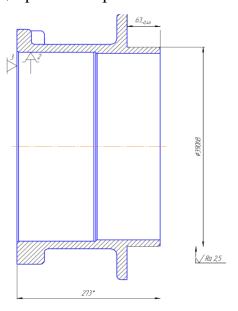


Рисунок 1.8 – Токарная операция 040

1.1.5Выбор средств технологического оснащения

Оборудование

Токарный станок модели 117НТ-1500

Вид станка представлен на рис 1.9



Рисунок 1.9 - станок модели 117НТ-1500

Таблица 1.6 – Параметры токарного станка модели 117НТ-1500

| ЗОНА ОБРАБОТКИ | | | |
|---|----|------|--|
| Наибольший диаметр | MM | 900 | |
| заготовки, устанавливаемый над станиной | | | |
| Наибольший диаметр | MM | 700 | |
| заготовки, обрабатываемый над станиной | | | |
| Наибольший диаметр | MM | 700 | |
| заготовки, обрабатываемой над суппортом | | | |
| Длина обрабатываемой заготовки | MM | 1300 | |
| Максимальная масса детали | КГ | 2000 | |

| Максимальная масса детали установленной в | КГ | 3000 |
|---|---------------|----------------|
| центрах и люнете | | |
| Угол наклона станины | град | 45 |
| шпиндель | | |
| Максимальная частота вращения шпинделя | об/мин | 1500 |
| Мощность главного двигателя | кВт | 30/37 |
| Торец шпинделя | | A2-11 |
| Диаметр гидравлического патрона | MM | 450 |
| Диаметр отверстия в шпинделе | MM | 155 |
| Диаметр отверстия под пруток | MM | 117 |
| ПЕРЕМЕЩЕНИЯ | 1 | |
| Перемещение по оси X | MM | 385 |
| Перемещение по оси Z | MM | 1500 |
| Перемещение по оси Ү (опция) | MM | ±40 |
| ПОДАЧИ | 1 | |
| Ускоренное перемещение по оси X/Z/Y | м/мин | 20 |
| РЕВОЛЬВЕРНАЯ ГОЛОВКА (стандарт | 2) | |
| Количество позиций револьверной головы | ШТ | 12 |
| Сечение резца | MM | 32x32, Ø60 |
| РЕВОЛЬВЕРНАЯ ГОЛОВКА С ПРИВО | ОДНЫМ ИНСТРУМ | ИЕНТОМ (опция) |
| Посадочный размер под инструментальные | | VDI60/BMT85 |
| блоки | | |
| Максимальное количество оборотов | об/мин | 3000 |
| приводного инструмента | | |
| Количество позиций револьверной головы | | 12 |
| ЗАДНЯЯ БАБКА | | |
| Перемещение пиноли задней бабки | MM | 150 |
| Диаметр пиноли задней бабки | MM | 150 |
| Перемещение задней бабки | MM | 1245 |

| | Морзе 5 |
|-------|---------------------|
| | |
| Л | 185 |
| л/мин | 65 |
| Л | 2 |
| л/мин | 0,13 |
| | |
| MM | ±0,005/300 |
| MM | 0,005 |
| | |
| КГ | 12000 |
| MM | 5800 |
| MM | 2500 |
| | л/мин л л/мин мм мм |

Радиально-сверлильный станок Z3063x20/1 | WEIDA Вид станка представлен на рис 1.10



Рисунок 1.10- Радиально-сверлильный станок Z3063x20/1

Таблица 1.7- Параметры радиально-сверлильного станка Z3063x20/1

| ПРОИЗВОДИТЕЛЬНОСТЬ | |
|---|-----------------------|
| Макс. диаметр сверления | 63мм |
| ШПИНДЕЛЬНАЯ БАБКА | |
| Диапазон скоростей шпинделя | 16шт |
| Скорость вращения шпинделя | 200б/мин — 1600об/мин |
| Количество подач шпинделя | 16шт |
| Диапазон подач шпинделя | 0.04мм/об — 3.2мм/об |
| Конус отверстия в шпинделе | KM5 |
| Ход пиноли шпинделя | 400мм |
| РАБОЧАЯ ЗОНА | |
| Горизонтальный ход сверлильной бабки | 1600мм |
| Расстояние от оси шпинделя до стойки | 450мм — 2050мм |
| Расстояние от торца шпинделя | 400 1600 |
| до поверхности основания | 400мм — 1600мм |
| ящичный стол | |
| Размер ящичного стола | 800мм х 630мм х 500мм |
| ДВИГАТЕЛИ И ИСТОЧНИК ПИТАНИЯ | |
| Мощность двигателя шпинделя | 5.5кВт |
| Мощность двигателя подъемного механизма | 1.5кВт |
| Напряжение | 380В / 50Гц |
| ГАБАРИТНЫЙ РАЗМЕР И ВЕС | |
| Bec | 7000кг |
| Габаритная длина | 3080мм |
| Габаритная ширина | 1250мм |
| Габаритная высота | 3400мм |

Фрезерный станок с ЧПУ ФС130МФ3

Вид станка представлен на рис 1.11



Рисунок 1.11- Фрезерный станок с ЧПУ ФС130МФ3

Таблица 1.8- Параметры Фрезерного станка с ЧПУ ФС130МФ3

| Размер стола (Д х Ш), мм | 1400x700 |
|---|-----------------|
| Промежуток (мм) х Ширина (мм)х Количество Т-образных пазов (шт) | 100x18x7 |
| Наибольшая нагрузка на стол, кг | 1000 |
| Расстояние от оси шпинделя до направляющих колонны, мм | 785 |
| Расстояние от торца шпинделя до поверхности рабочего | 120~820 (BT40)/ |
| стола, мм | 150~830 (BT50) |
| Подготовка в э/шкафу под 4ю ось | да |
| Поворотный стол | опция |
| Диаметр поворотного стола, мм | 200 |
| Класс точности станка | Н |
| Х/Ү/Z Перемещение, мм | 1300/700/700 |

| Х/Ү/Z тип направляющих | Качения |
|--|--------------------|
| | |
| Х/Ү/Z/А Скорость быстрых перемещений, м/мин | 36/36/24 |
| Скорость рабочей подачи, мм/мин | 1~15000 |
| X/Y/Z/A Номинальный момент на электродвигателях подач, Нм | 20/20/27 |
| Точность позиционирования, мкм | ±4 |
| Повторяемость позиционирования, мкм | ±2.5 |
| ШВП диаметр/шаг, мм | 40/12 |
| Мощность электродвигателя главного привода, кВт | 25/10 |
| Вращающий момент на шпинделе (до 30 мин), Нм | 135 |
| Вращающий момент на шпинделе (продолжительно), Нм | 57 |
| Диапазон частот вращения шпинделя, об/мин | 60~12000 |
| Хвостовик инструмента | ВТ 40 х 45 град |
| Конус шпинделя (7:24) | ISO40 |
| Тип магазина | манипулятор |
| Емкость магазина инструмента, шт | 24 |
| Максимальный диаметр/длина сменного инструмента, мм | Ø150(80)/L300 |
| Макс. масса инструмента, кг | 8 |
| Время смены инструмента, сек | 2,5 |
| Тип разгрузки шпиндельной бабки | пневмогидроцилиндр |
| Охлаждение шпинделя | холодильник масла |
| Система ЧПУ | SIEMENS 828D |
| Система измерения вылета инструмента (опция) | Renishaw TS-27R |
| Система привязки заготовки, измерения детали (опция) | Renishaw OMP |

| Продолжение таблицы 1.8 | | |
|------------------------------------|---------------------------------------|--|
| Тип стружкосборника | ленточный | |
| Требуемое давление воздуха, МПа | 0.6 | |
| Емкость бака СОЖ, л | 315 | |
| Габаритные размеры (Д х Ш х В), мм | 3550x2800x2950 * | |
| Размеры на поддоне (Д x Ш x B), мм | в разобранном виде, 7 мест, 2 фуры | |
| Масса нетто, кг | 10000 | |
| Масса брутто, кг | 10300 | |
| Примечание | без учета транспортера | |

Внутришлифовальный станок универсальный 3К229A Вид станка представлен на рис 1.12

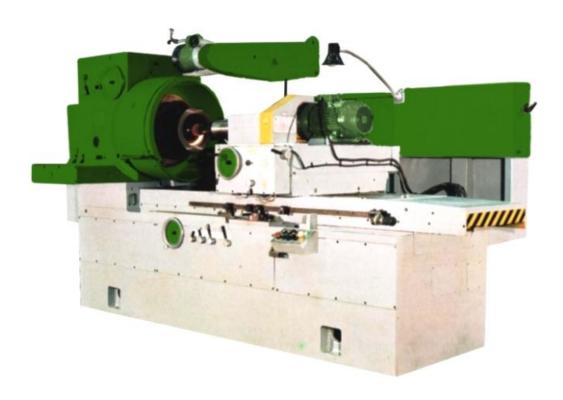


Рисунок 1.12- внутришлифовальный станок универсальный 3К229А

Таблица 1.9 – Параметры внутришлифовального станка универсальный 3К229A

| Параметры | Значение |
|--|----------|
| Наибольший диаметр шлифуемого отверстия, мм | 500 |
| Наименьший диаметр шлифуемого отверстия, мм | 100 |
| Наибольший диаметр устанавливаемого изделия, мм | 800 |
| Наибольший диаметр устанавливаемого изделия в кожухе, мм | 630 |
| Наибольшая длина устанавливаемого изделия, мм | 500 |
| Наибольшая длина шлифования при наибольшем диаметре шлифования, мм | 500 |
| Наибольшая длина шлифования при наименьшем диаметре шлифования, мм | 200 |
| Диаметр гильзы внутришлифовальной головки, мм | 125 |
| Условный размер конца шпинделя изделия по ГОСТ 12595-72 | 2-11 M |
| Частота вращения шпинделя изделия, об/мин | 20240 |
| Скорость вращения шпинделя, об/мин | 4000 |
| Расстояние от зеркала стола до оси шпинделя изделия, мм | 410+5 |
| Расстояние от оси шпинделя изделия до подошвы станины, мм | 1300+25 |
| Угол поворота бабки изделия, град., не менее | 30 |
| Наибольшее расстояние от опорного торца фланца шпинделя изделия до торца корпуса шлифовальной бабки, мм | 1570+25 |
| Расстояние от торца нового круга торцешлифовального приспособления до опорного торца фланца шпинделя изделия, мм | 250550 |

| Продолжение таолицы 1.9 | |
|---|-----------------------------|
| Поперечное перемещение шлифовальной бабки, мм | 5 |
| - за оборот маховика грубое (наладочное)тонкое | 0,5 |
| - на одно деление лимба | 0,002 |
| - за одно качание рычага ручной дозированной подачи | 0,002 |
| - наибольшее наладочное перемещение вперед (от рабочего) | 100 |
| назад (от рабочего) | 10 |
| Набольшее наладочное перемещение бабки изделия, мм | |
| - вперед (от рабочего) | 300 |
| - назад (от рабочего) | 50 |
| Величина поперечной подачи на сторону, мм/дв. ход | 0,002; 0,004; 0,006; 0,008; |
| Величина поперечной подачи на сторону, мм/дв. ход | 0,012 |
| Продольное перемещение стола за один оборот маховика, мм | 25 |
| Наибольшее продольное перемещение стола, мм | 800 |
| Скорость движения стола, м/мин | |
| - при правке круга | 0,12 |
| - при шлифовании | 17 |
| - при быстром продольном подводе и отводе | 10 |
| Продольное перемещение торца шлифовального круга, мм | |
| - наибольшее наладочное | 300 |
| - наибольшее рабочее (тонкое) | 4 |
| - за один оборот маховика наладочного перемещения | 27 |
| - за один оборот маховика рабочей (тонкой) подачи | 0,1 |
| - на одно деление лимба тонкой подачи | 0,0025 |
| Наибольший диаметр шлифовального круга, мм | 250x76x63 |
| Габаритные размеры с приставным оборудованием (ДхШхВ), мм | 4165x1730x2000 |
| Масса станка с приставным оборудованием, кг | 8300 |
| | |

| Точность обработки станка 3К229А: | |
|---|-------------|
| - цилиндрической внутренней поверхности | |
| - круглость | 1,6 (3) |
| - шероховатость, мкм | 0,16 (0,32) |
| - торцевой поверхности | |
| - плоскостность | 3 (5) |
| - шероховатость, мкм | 0,32 (0,63) |

круглошлифовальный станок серии М1363-2000 Вид станка представлен на рис 1.13



Рисунок 1.13- круглошлифовальный станок серии M1363-2000 Таблица 2 – Параметры круглошлифовального станка серии M1363-2000

| Технические характеристики | Параметры |
|----------------------------|-----------|
| Диаметр шлифования, мм | Ø30-630 |
| Мах.длина шлифования, мм | 2000 |
| Мах.вес заготовки, кг | 12000 |

| 2100/5200 |
|----------------|
| 100, 1000 |
| 100~4000 |
| 2°30′ |
| 350 |
| Ø750*75*305 |
| 100 |
| 870 |
| 0,01-5 |
| 400 |
| 0,001 |
| 15 |
| 5,5 |
| 1,1 |
| 8600*2140*1550 |
| 14900 |
| |

Выбор технологического оснащения представлен в таблице 2.1

Таблица 2.1 – Выбор технологического оснащения

| Номер | Оснастка | Количество |
|----------|----------------------------|------------|
| операции | | |
| 005 | Токарная с ЧПУ | |
| | 1 Резцедержатель DIN69880 | |
| | 2 Резец 2102-4036 | |
| | Пластина Т5К10 SNMA-120412 | 1 |
| | 3. Очки ГОСТ 12.4.001-80 | |
| | 4. Кран ГОСТ 34589 | |

| Продолжен | ие таблицы 2.1 | |
|-----------|----------------------------------|---|
| | Токарная с ЧПУ | |
| | 1, Резцедержатель DIN69880 | |
| | 2. Резец 2102-4035 | |
| | Пластина Т5К10 SNMA-160412 | |
| | 3. Резец 2102-4036 | |
| | Пластина Т5К10 SNMA-120412 | |
| | 4. Резец 2102-4036 | |
| 010 | Пластина Т5К10 SNMA-120412 | |
| | 5. Резец 2102-4035 | |
| | Пластина Т5К10 SNMA-160412 | |
| | 6. Держатель DIN69880 | |
| | Резец канавочныйТ15К6 | |
| | 7. Держатель DIN69880 | |
| | Резец канавочныйТ15К6 | |
| | 8. Очки ГОСТ 12.4.001-80 | |
| | Вертикально-фрезерная с ЧПУ | |
| | 1. Сверло центровочное 4мм Р6М5 | |
| | 2. Сверло DNC130-156- Ø13 | |
| | 3. Сверло DCN160-192- Ø22 | |
| | 4. Зенковка DIN334 ГОСТ 14953-80 | |
| 015 | 5. Зенкер 2320-2571 | 1 |
| | 6 Развертка 2363-3448 Ø16H9 | |
| | 7. Сверло DCN160-192- Ø17,4 | |
| | 8. Фреза концевая P6M5 KM2 Ø25 | |
| | 9. Очки ГОСТ 12.4.001-80 | |
| | 10. Кран ГОСТ 34589 | |
| | - | |

Продолжение таблицы 2.1

| Продолжег | Ганган Танган Та | |
|-----------|--|---|
| | Горизонтально-фрезерная с ЧПУ | |
| 020 | 1.Зенковка DIN336 ГОСТ 14953-80 | |
| | 2. Цековка GB4260-84 Ø35 | 1 |
| 020 | 3. Метчик 2621-1741 М20 | 1 |
| | 4. Очки ГОСТ 12.4.001-80 | |
| | 5. Кран ГОСТ 34589 | |
| | Вертикально-фрезерная с ЧПУ | |
| | 1. Сверло центровочное 4мм Р6М5 | |
| | 2. Сверло DNC130-156- Ø21,5 | |
| | 3. Зенковка DIN336 ГОСТ 14953-80 | |
| 025 | 4. Метчик 2621-1741 М24 | 1 |
| | 5. Фреза концевая Р6М5 КМ2 Ø30 | |
| | 6. Нутромер | |
| | 7. Очки ГОСТ 12.4.001-80 | |
| | 8.Кран ГОСТ 34589 | |
| | Внутришлифовальная | |
| | 1. Шлифовальный круг РА60ОУ | |
| 030 | 2.Нутромер 400мм ГОСТ 868-72 | 1 |
| | 3. Очки ГОСТ 12.4.001-80 | |
| | 4. Кран ГОСТ 34589 | |
| | Круглошлифовальная | |
| | 1. Шлифовальный круг 25A K/L 35мм | |
| 035 | 2. Очки ГОСТ 12.4.001-80 | 1 |
| | 3. Кран ГОСТ 34589 | |
| | | |

1.1.6 Расчет припусков под обработку

Расчёт припусков на механическую обработку производится после выбора оптимальных для данных условий технологического маршрута и выбора метода получения заготовки.

проводится расчётно-аналитическим методом. Расчётной величиной является минимальный припуск на обработку, достаточный для устранения на выполняемом переходе погрешностей обработки и дефектов поверхностного слоя, полученных на предшествующем переходе.

Припуск на диаметр при обработке внутренних поверхностей вращения:

$$2Z_{i\,min} = 2\left(Rz_{i-1} + h_{i-1} + \sqrt{\left(\Delta_{\sum i-1}\right)^2 + \varepsilon_{yi}^2}\right),\,$$

где Z_{і min}- минимальный припуск;

Rz_{i-1} – высота неровностей профиля на предшествующем переходе;

h_{i-1} - глубина дефектного поверхностного слоя на предшественник переходам;

 $\Delta_{\Sigma,i-1}$ - суммарное отклонение расположение поверхности (отклонение параллельности, перпендикулярности, соосности, симметричности, пересечений осей) и в некоторых случаях отклонение формы поверхности (отклонение от плоскостности, прямолинейность на предшествие переходах мкм);

 ε_{vi} – погрешность установки заготовки на выполняемых переходах.

Суммарное отклонение определяется по формуле:

$$\Delta_{\Sigma} = \sqrt{\Delta_{\Sigma_{\mathrm{K}}}^2 + \Delta_{\mathrm{II}}^2},$$

где $\Delta^2_{\Sigma \kappa}$ — общее отклонение оси от прямолинейности определяется по формуле;

$$\Delta_{\Sigma_{K}}^{2} = \Delta_{K} \cdot L$$

где $\Delta_{\kappa} = 0$ мкм. – кривизна поверхности в зависимости от степени коробления;

L - длина отливки; 278 мм;

$$\Delta_{\Sigma K}^2 = 0 \cdot 278 = 0$$
 MKM,

 $\Delta_{\rm ц}$ – смещение оси заготовки в результате погрешности центрирования определяется по формуле;

$$\Delta_{II} = 0.25 \cdot Td$$

где Td — допуск на диаметральный размер базы заготовки, использованный при центрировании. 400 мкм;

$$\Delta_{II} = 0.25 \cdot 400 = 100 \text{ MKM},$$

$$\Delta_{\Sigma} = \sqrt{0^2 + 100^2} = 100.$$

Остаточная величина пространственного отклонения после предварительной обработки определяется по формуле:

$$\Delta_i = Ky\Delta_{i-1}$$
,

где Ку – коэффициент уточнения формы;

Ky1 = 0.03 - для чернового растачивания;

Ky2 = 0.02 - для чистового растачивания.

Для чернового растачивания:

$$\Delta_1 = 0.05 \cdot 102 = 5$$
мкм.

Для чистового растачивания:

$$\Delta_2 = 0 \cdot 5 = 0$$
 мкм.

Погрешность установки $\varepsilon = 0$ мкм.

Далее производится расчет минимальных значений межоперационных припусков:

для чернового растачивания:

$$2Z_{i\,min} = 2\left(200 + 200 + \sqrt{1600^2 + 0^2}\right) = 4000$$
мкм.

для чистового растачивания:

$$2Z_{i\,min} = 2\left(50 + 50 + \sqrt{96^2 + 0^2}\right) = 392$$
мкм.

Графа «расчётный размер» (dp) заполняется, начиная с конечного, в данном случае чертёжного размера, последовательным прибавлением расчётного минимального припуска каждого технологического перехода:

 $d_p = 389,961$ – для чистового растачивания;

 $d_n = 389,961 + 0,392 = 390,353 - для чернового растачивания;$

 $d_p = 390,353 + 4 = 394,353 -$ для заготовок.

Определяем максимальный предельный размер суммой минимального размера и допуска Td:

 $d_{min} = 389,961 + 0,23 = 390,191 - для чистового растачивания;$

 $d_{min} = 390,353 + 0,57 = 390,923 -$ для чернового растачивания;

 $d_{min}=394,353+1,7=396,053$ - для заготовок.

Определяем предельные значения припусков:

$$2Z_{min} = 390,353 - 389,961 = 0,392$$
мм – для чистового растачивания;

$$2Z_{min} = 394,353 - 390,353 = 4$$
мм – для чернового растачивания;

$$2Z_{max} = 390,923 - 390,191 = 0,732$$
мм – для чистового растачивания;

$$2Z_{max} = 396,053 - 390,923 = 5,13$$
мм – для чернового растачивания.

Расчет общих припусков:

Zo $\max = 0.191 + 0.732 + 5.13 = 6.053$ мкм – общий максимальный припуск;

Zo min = 0.05 + 0.392 + 4 = 4.892 мкм – общий минимальный припуск.

В таблице 2.2 приведен расчет припусков на обработку

Таблица 2.2- Припуск на поверхность

| Технологический переход обработки | Элементы при- | | | Э, мм | Предельн | ые разме- | Предельные значения припусков, мкм | | |
|-----------------------------------|---------------|-----|-------------------|-------|------------|-----------|------------------------------------|-------------|-------------------|
| поверхности | Rz | h | Δ_{Σ} | ε | Допуск ТD. | min | max | $2Z_{\min}$ | $2Z_{\text{max}}$ |
| Заготовка | 200 | 200 | 1600 | _ | 1,7 | 394,353 | 396,053 | _ | _ |
| Обтачивание черновое IT12 | 50 | 50 | 96 | _ | 0,570 | 390,353 | 390,923 | 4000 | 5130 |

Продолжение таблицы 2.2

| Обтачивание чисто- | | | | | 30 | 290.061 | 200 101 | 202 | 722 |
|---------------------|----|----|---|---|-------|---------|---------|-----|-----|
| вое ІТ10 | 20 | 20 | 5 | | 0,23 | 389,961 | 390,191 | 392 | 732 |
| Шлифование пред- | | | | | | | | | |
| варительное 390h8(- | 10 | 15 | 0 | _ | 0,089 | 389,911 | 390 | 50 | 191 |
| 0,089) | | | | | | | | | |

Проверка правильности расчётов проводится по формуле:

Zo
$$max - Zo min = Tdзаг - Tdдет.$$

$$6,053 - 4,892 = 1,7 - 0,089,$$

1,611 = 1,611. условие выполняется

1.1.7Расчет режимов резания

005 Токарная с ЧПУ

Токарный станок 117НТ-1500 с ЧПУ

Подрезать торец в размер 278±0,5.

Материал режущей части Т5К10

1 Глубина резания: t=3 мм.

2 Подача: S=0,6 мм/об.

3 Скорость резания:

$$V = \frac{C_{v}}{T^{m} \cdot t^{x} \cdot s^{y}} \cdot K_{v},$$

$$K_{v} = K_{mv} \cdot K_{nv} \cdot K_{uv},$$

 K_{nv} – коэффициент, учитывающий состояние поверхности;

 K_{uv} – коэффициент, учитывающий материал инструмента;

$$C_v = 340$$
; $x = 0.15$; $y = 0.45$; $m = 0.2$;

Т =50 мин. – период стойкости инструмента;

$$K_{mv} = K_r \cdot (750/\sigma_e)^{n_v}$$
.

Принимаем $n_v=1$, $K_{nv}=0.8$; $K_{uv}=0.65$; $K_r=1$;

$$K_{mv} = 1 \cdot (750/491)^1 = 1,53$$

$$K_v = 1.53 \cdot 0.8 \cdot 0.65 = 0.79$$

$$V = \frac{340}{50^{0.2} \cdot 3^{0.15} \cdot 0.6^{0.45}} \cdot 0.79_{=132 \text{ M/MUH}}.$$

Частота вращения шпинделя:

$$n_p = \frac{1000 \cdot V}{(\pi \cdot D)} = \frac{1000 \cdot 132}{(3.14 \cdot 401)} = 105 \text{ об/мин.}$$

Принимаем n_{ct} =105 об/мин.

5 Крутящий момент и осевая сила

$$P_0 = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot s^y \cdot V^n \cdot K_p.$$

где К_р-коэффициент, учитывающий фактические условия обработки.

$$K_p = K_{Mp} \cdot K_{\varphi p} \cdot K_{\gamma p} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{\Gamma p}$$

$$K_{mp} = (\sigma_{e}/750)^{nv}$$

где $n_V=0,75$;

$$K_{mp} = (491/750)^{0.75}_{0.73} = 0.73,$$

 $K_{qp}=1; K_{\gamma p}=1,25; K_{\lambda p}=1; K_{rp}=1;$

$$K_p = 0.73 \cdot 1 \cdot 1.25 \cdot 1 \cdot 1 = 0.91$$
.

 $C_p=300; x=1; y=0,75; n=-0,15;$

$$p_z = 10 \cdot 300 \cdot 3^1 \cdot 0.6^{0.75} \cdot 132^{-0.15} \cdot 0.91 = 2683 \text{H}.$$

6 Мощность резания:

$$N_e = \frac{P_z \cdot V}{1020 \cdot 60},$$

$$N_e = \frac{2682 \cdot 132}{1020 \cdot 60} = 5.8 \text{kBt}.$$

025 Фрезерная с ЧПУ

Вертикально-фрезерный обрабатывающий центр ФС130МФ3 Фрезеровать 6 отверстий

- 1. Фреза для обработки паза 21,5 диаметр 35 в размер 15 Материал режущей части P6M5
- 2 Глубина фрезерования: t=1,1 мм.
- 3 Подача: S_z =0,1 мм/зуб.

4 Ширина фрезерования В=5мм

Диаметр фрезы D=21,5мм

5 Скорость резания:

$$V = \frac{C_{v.} \cdot D^g}{T^m \cdot t^x \cdot S_z^y \cdot B^u \cdot Z^p} \cdot K_{v,}$$

где K_V – поправочный коэффициент на скорость резания, учитывающий фактические условия резания;

$$K_{v} = K_{mv} \cdot K_{nv} \cdot K_{mv}$$

где $K_{\mbox{\tiny MV}}$ – коэффициент, учитывающий качество обрабатываемого материала;

 K_{nv} – коэффициент, учитывающий состояние поверхностного слоя;

Киу – коэффициент, учитывающий материал инструмента;

$$K_{mv} = K_r \cdot (750/\sigma_B)^{nv}$$

где $K_{\rm r}$ – коэффициент материала инструмента;

 $\sigma_{\scriptscriptstyle B}$ – временное сопротивление;

n_V – показатель степени при обработке;

$$C_v = 46.7$$
; $q = 0.45$; $x = 0.5$; $y = 0.5$; $u = 0.4$; $p = 0.33$; $m = 0.1$;

Т =60 мин. - период стойкости инструмента.

Принимаем K_r =0,9, n_V =1,0, K_{nv} =1, K_{uv} =1.

$$K_{mv} = 0.9 \cdot (750/491)^1 = 1.53$$

$$K_V=1,53 \cdot 1 \cdot 1 = 1,53,$$

$$V = \frac{46.7 \cdot 35^{0.45}}{60^{0.1} \cdot 1.1^{0.5} \cdot 0.1^{0.1} \cdot 5^{0.4} \cdot 8^{0.33}} \cdot 1.53 = 224 \text{m/muh},$$

$$n_{\phi p} = 1000/(\Pi \cdot D) = 1000 \cdot 244/(3.14 \cdot 21.5) = 361206 /$$
 мин .

Принимаем n_{ct} =800 об/мин.

Сила резания:

$$P_z = \frac{10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S_z^y \cdot B^u \cdot z}{D^q \cdot n^w} \cdot K_{mp}.$$

Принимаем $C_P = 68,2$; q = 0,86; x = 0,86; y = 0,72; u = 1,0; w = 0; Z = 8 -число зубьев фрезы.

$$P_z = \frac{10 \cdot 68.2 \cdot 1.1^{0.86} \cdot 0.1^{0.72} \cdot 5^1 \cdot 8}{21.5^{0.86} \cdot 800^0} \cdot 0.73 = 294H.$$

5 Крутящий момент

$$M_{kp}=P_z\cdot D/2000,$$

 $M_{kp}=294\cdot 21.5/2000=3.16 H\cdot m.$

6 Мощность резания:

$$N_B = \frac{P_z \cdot V}{1020 \cdot 60},$$

$$N_B = \frac{294 \cdot 54}{1020 \cdot 60} = 0.26 \kappa Bm.$$

Расчет режимов резанья представлен в таблице 2.3

Таблица 2.3 – Расчет режимов резания.

| № Опер./перех. | | t, MM | S, мм/об. | V,м/мин. | п,об/мин. | То,мин |
|----------------|---|-------|-----------|----------|-----------|--------|
| 1 | | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 |
| 005 | 1 | 3,0 | 0,6 | 95 | 105 | 0,46 |
| | 1 | 2,5 | 1,4 | 110 | 100 | 0,46 |
| | 2 | 3,0 | 0,3 | 101 | 80 | 2,5 |
| | 3 | 3 | 0,4 | 84 | 120 | 1,8 |
| 010 | 4 | 2 | 0,5 | 90 | 160 | 1,95 |
| | 5 | 3 | 0,25 | 98 | 120 | 0,27 |
| | 6 | 1,5 | 0,2 | 86 | 120 | 0,9 |
| | 7 | 2,0 | 0,3 | 96 | 80 | 0,3 |
| 015 | 1 | 1 | 0,6 | 115 | 120 | 0,38 |

Продолжение таблицы 2.3

| P | | 1 | | | | |
|-----|---|-----|------|-----|-----|------|
| | 2 | 2,5 | 0,4 | 98 | 120 | 1,42 |
| | 3 | 1,5 | 0,5 | 96 | 160 | 0,85 |
| | 4 | 2 | 0,4 | 86 | 90 | 0,75 |
| | 5 | 4 | 0,3 | 105 | 80 | 2,38 |
| | 6 | 2 | 0,1 | 56 | 75 | 1,11 |
| | 7 | 11 | 0,3 | 72 | 100 | 1,84 |
| | 8 | 1,4 | 0,65 | 50 | 80 | 0,22 |
| | 1 | 1 | 0,6 | 115 | 120 | 0,38 |
| 020 | 2 | 1,5 | 0,5 | 96 | 160 | 0,85 |
| | 3 | 2 | 0,4 | 86 | 90 | 0,75 |
| | 1 | 2 | 0,4 | 86 | 90 | 0,75 |
| | 2 | 4 | 0,3 | 105 | 80 | 2,38 |
| 025 | 3 | 3 | 0,2 | 83 | 92 | 0,86 |
| | 4 | 11 | 0,3 | 72 | 100 | 1,84 |
| | 5 | 1,4 | 0,65 | 50 | 80 | 0,22 |

1.1.8 Нормирование технологического процесса механической обработки.

Нормы времени:

$$T_{um-\kappa} = T_{um} + \frac{T_{n3}}{n},$$

где $T_{\text{шт-к}}$ – штучно-калькуляционное время выполнения работ на станках, мин;

 $T_{\text{шт}}$ – норма штучного времени, мин;

 $T_{\rm ns}$ – норма подготовительно-заключительного времени, мин;

$$T_{n3} = t_0 + t_e + t_{obc} + t_{omd},$$

где t_0 – основное время;

 $t_{\scriptscriptstyle B}$ – вспомогательное время;

 $t_{\text{обс}}$ – время на обслуживание рабочего места;

 $t_{\text{отд}}$ – время на личные потребности и дополнительный отдых.

Норма времени:

$$T_{um-\kappa} = 19,41 + \frac{19,41}{6} = 22,6$$
 мин.

$$T_{n3} = 8.58 + 9.83 + 0.50 + 0.50 = 19.41.$$

Нормы времени представлены в таблице 2.4

Таблица 2.4- Нормы времени на операцию

| № | Тв | Тшт |
|-----|-----|-------|
| 005 | 0,6 | 5,84 |
| 010 | 2,4 | 22,6 |
| 015 | 1,9 | 15,88 |
| 020 | 2,1 | 12,36 |
| 025 | 1,4 | 8,42 |

1.2 Конструкторская часть

1.2.1 Обоснование и описание конструкции приспособления

015 Для выполнения операций на вертикально-фрезерном ФС130МФ3 обрабатываюцентре необходимо применение щем специального приспособле- ния. Приспособление разрабатываем соответствии с принятой схемой базиро- вания. Установку заготовки в приспособление обеспечивает постоянство за- крепления в определенном положении заготовок относительно режущего ин- струмента и позволяет вести обработку с достаточной высокой точностью и меньшими затратами времени, т.к. исключает время на выверку заготовки.

Деталь в данном приспособлении базируется на плоскость и палец позиция 3. Палец крепится к плите позиция 18 болтами позиция 20. Зажим детали осуществляется при помощи конусного упора поз 9. Устройство состоит из корпуса позиция 21, крышки от поворота позиция 22, соединенные между собой винтом позиция 7. Для перемещения конусного пальца позиция 9 установлена гайка позиция 14. Гайка крутится и создается крутящий момент, после чего прижимается крышкой позиции 22 и соединяются винтами позиция 7 от поворота.

Для ориентации приспособлении на детали установлены штифты позиции 23, для закрепления предусмотрены болты позиции 24

Для ориентации приспособления на станке предусмотрены две шпонки позиция 10, которые крепятся к плите винтами позиция 25.

Для установки и снятия приспособления со станка предусмотрены рым-болт позиция 5.

1.2.2 Силовой расчет приспособление

Зажим приспособления предупреждает перемещение заготовки относительно опоры. Силу закрепления Q определяют из условия равновесия силовых факторов, действующих на заготовку. Максимальное усилие резания возникает при фрезеровании. Сила зажима и сила подачи действуют в одном направлении, прижимая заготовку к установочной поверхности. Возникающая окружная сила резания Ро создает момент, который стремится повернуть заготовку вокруг собственной оси.

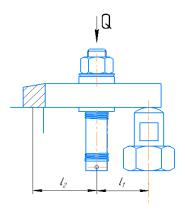


Рисунок 1.7 – Схема резания и закрепления

$$W = \frac{Q \cdot l_1 \cdot \eta}{l_1 + l_2} \cdot k,$$

W- сила закрепления детали;

Q - прилагаемая сила;

k – коэффициент запаса и условие равенства сил;

η=0,95 - коэффициент, полезного действия;

 l_1 и l_2 – плечи рычага, мм;

Из расчётов режимов резания $Q = P_z = 2859 \text{ H}$;

$$k=k_0 \cdot k_1 \cdot k_2 \cdot k_3 \cdot k_4 \cdot k_5 \cdot k_6,$$

где k_o=1,5 – гарантированный коэффициент запаса;

 $k_1 = 1,0$ — коэффициент, учитывающий наличие случайных неровностей на поверхности заготовки, вызывающих увеличение сил резания;

 $k_2 = 1,2$ — коэффициент, учитывающий увеличение сил резания при затуплении инструмента;

 $k_3 = 1,2$ — коэффициент, учитывающий увеличение сил резания при прерывистом резании;

 $k_4 = 1,2$ — коэффициент, учитывающий постоянство развиваемых сил зажима;

 $k_5 = 1,0$ — коэффициент, учитывающий удобство расположения рукояток в ручных зажимных устройствах;

 $k_6 = 1,5$ — коэффициент, учитывающий наличие моментов, стремящихся повернуть заготовку.

Из сборочного чертежа приспособления l_1 =50 мм и l_2 =46 мм.

$$k=1,5 \cdot 1,0 \cdot 1,2 \cdot 1,2 \cdot 1,2 \cdot 1 \cdot 1,5=3,9,$$

$$W = 2859 \cdot 38 \cdot 0,95 \cdot 3,9 / (38+28) = 6098 \text{ H}.$$

Допустимое усилие зажима по условию прочности для основной метрической резьбы:

$$W=\pi \cdot d^2 \cdot [\tau]_{cp}/4$$
,

где d – номинальный диаметр резьбы, мм;

[т]_{ср}=60 Мпа – допустимое напряжение при растяжении;

$$d = \sqrt{\frac{4 \cdot W}{\pi \cdot [\tau]_{cp}}} = \sqrt{\frac{4 \cdot 6098}{3.14 \cdot 60}} = 11.4 \text{mm}.$$

Принимаем с учетом конструктивных особенностей прихватов d=30 мм.

1.2.3 Расчет приспособления на точность

При расчёте приспособления на точность необходимо определить погрешность установки заготовки в приспособлении, которая определяется как:

$$\varepsilon_{y} = \sqrt{\varepsilon_{\delta}^{2} + \varepsilon_{3.o}^{2} + \Delta_{np}^{2}},$$

 $\varepsilon_{3.0}$ – основная погрешность закрепления, мм;

 $\Delta_{\rm np}$ – погрешность приспособления, мм;

Определяем погрешности базирования:

Для размеров на выполнения обработки отверстия и фрезерования поверхностей.

Размеры выполняются за одну установку. Технологическая база совпадает с измерительной $\epsilon_{\rm f} = 0$ мм.

Погрешность закрепления действует не на продолжительный участок заготовки, следовательно, упругими деформациями можно пренебречь $\varepsilon_{3,0}$ =0.

Погрешность приспособления:

$$\Delta_{np} = \varepsilon_{np} + \varepsilon_{yc} + \varepsilon_{u},$$

где ϵ_{np} =0,05 мм — погрешность изготовления приспособления по выбранному параметру, зависящая от погрешности изготовления и сборки установочных и др. элементов приспособления;

 $\epsilon_{yc} = 0,087$ мм – погрешность установки приспособления на станке;

 $\varepsilon_{\rm и} -$ погрешность положения заготовки, возникающая в результате изнашивания элементов приспособления. Эта величина зависит от программы выпуска изделий, их конструкции и размеров, материала и массы заготовки, состояния ее базовой поверхности.

$$\varepsilon_{\mu}=0.05\cdot N$$

где N – программа выпуска;

$$\epsilon_{\text{и}}$$
=0,05·600=30 мкм,
$$\Delta_{\text{пр}}$$
= 0,0045 + 0,087 + 0,030 = 0,0345мм,
$$\epsilon_{\text{y}} = \sqrt{0+0+0,0345^2} = 0,0345$$
мм.

Приспособление удовлетворяет требованиям точности, т. к. погрешность установки не превышает допуска на выполняемые размеры 0,5мм.

1.3 Результаты проделанной разработки

1.3.1 Организационная часть

1.3.2 Определение необходимого количества оборудования и коэффициентов его загрузки

Расчетное количество станков для обработки годовой программы деталей определяется по формуле:

$$C_{P} = \frac{T_{IIIT-K} \cdot N}{60 \cdot F_{II}},$$

где С_р – расчётное количество станков данного типа, шт;

 $F_{\mbox{\tiny {\rm J}}}$ – действительный годовой фонд времени работы оборудования, час: 2016 час.

Коэффициент загрузки оборудования:

$$K_{30} = \frac{C_p}{C_{\Pi}} 100,$$

где C_{Π} – принятое число станков.

Результаты расчёта приведены в таблице 2.5.

Таблица 2.5 – Определение количества оборудования и коэффициентов его загрузки

| № операции | $F_{\scriptscriptstyle \mathcal{I}}$ | C_p | C_{Π} | K ₃₀ , % |
|------------|--------------------------------------|-------|-----------|---------------------|
| 005,010 | 2016 | 0,36 | 1 | 37 |
| 020 | 2016 | 0,58 | 1 | 58 |
| 025 | 2016 | 0,26 | 1 | 26 |

Средний коэффициент загрузки $K_{\text{30. cp.}}$ =40 %.

Уточняем серийность производства по коэффициенту закрепления операций:

$$K_{30} = F_{\text{A}} \cdot 60 / N \cdot T_{\text{IIIT-K. cp.}} = 2016 \cdot 60 / 1000 \cdot 24,65 = 4,9.$$

1.3.3 Определение численности рабочих

Численность рабочих определяем по формуле:

$$\mathbf{H}_{\text{\tiny OCH}} = \sum_{i=1}^{M} (\mathbf{C}_{\text{\tiny II}i} \cdot \mathbf{n}_{\text{\tiny CM}i}),$$

где $n_{\text{смі}}$ — количество смен работы оборудования на і-й операции;

$$\mathbf{Y}_{\text{осн}} = (1 \cdot 1) + (1 \cdot 1) + (1 \cdot 1) = 3 \text{ чел.}$$

Численность вспомогательных рабочих:

$$\mathbf{H}_{\text{\tiny BCII}} = \mathbf{H}_{\text{\tiny OCH}} \cdot \frac{\mathbf{k}_{\text{\tiny BCII}}}{100},$$

где k_{ecn} =60% — коэффициент численности вспомогательных рабочих;

$$\mathbf{H}_{\text{всп}} = 3 \cdot \frac{60}{100} = 2 \text{ чел.}$$

Численность специалистов:

$$H_{cneu} = (H_{och} + H_{bcn}) \frac{k_{cneu}}{100},$$

где $k_{\textit{cneu}}$ принимают от 8 до 12% — коэффициент численности специалистов;

$$\Psi_{crieq} = (3+2)\frac{12}{100} = 0.6.$$

Численность специалистов принимаем равной 1 чел.

Численность служащих:

$${\bf H}_{_{\rm CЛУЖ}} = ({\bf H}_{_{\rm OCH}} + {\bf H}_{_{\rm BCH}} + {\bf H}_{_{\rm CПЕЦ}}) rac{{\bf k}_{_{\rm CЛУЖ}}}{100},$$

где $k_{\text{служ}}$ принимают от 2 до 4% - коэффициент численности служащих;

$$\mathbf{H}_{\text{служ}} = (3+2+1)\frac{4}{100} = 0.24.$$

Численность служащих принимаем равной 1 чел.

Численность руководителей:

$$\mathbf{H}_{\text{рук}} = (\mathbf{H}_{\text{осн}} + \mathbf{H}_{\text{всп}} + \mathbf{H}_{\text{спец}} + \mathbf{H}_{\text{служ}}) \frac{\mathbf{k}_{\text{рук}}}{100},$$

где $k_{py\!\kappa}$ принимают от 1,5 до 2% - коэффициент численности руководителей;

$$\mathbf{H}_{\text{pyr}} = (3+2+1+1)\frac{2}{100} = 0.14.$$

Численность руководителей принимаем равной 1 чел.

Общая численность работников подразделения составляет:

$$\mathbf{Y}_{_{\mathrm{общ}}} = \mathbf{Y}_{_{\mathrm{осн}}} + \mathbf{Y}_{_{\mathrm{всп}}} + \mathbf{Y}_{_{\mathrm{спец}}} + \mathbf{Y}_{_{\mathrm{служ}}} + \mathbf{Y}_{_{\mathrm{рук}}} = 3 + 2 + 1 + 1 + 1 = 8 \ \mathrm{чел}.$$

ЗАДАНИЕ К РАЗДЕЛУ «ФИНАНСОВЫЙ МЕНЕДЖМЕНТ, РЕСУРСОЭФФЕКТИВНОСТЬИ РЕСУРСОСБЕРЕЖЕНИЕ»

Обучающемуся:

| Группа | ФИО |
|--------|-------------------------------|
| 10A91 | Фомину Станиславу Дмитриевичу |

| Институт | ЮТИ ТПУ | | 15.03.01 «Машиностроение» / |
|------------------------|-------------|------------------|-----------------------------|
| | | | «Технология, оборудование и |
| Уровень образования | бакалавриат | Направление/ООП/ | автоматизация |
| | | ОПОП | машиностроительных |
| | | | производств» |

| Исходные данные к разделу «Финансовый менеджи | мент, ресурсоэффективность и | | | | | |
|---|--------------------------------------|--|--|--|--|--|
| ресурсосбережение»: | 71 31 11 | | | | | |
| 1. Стоимость ресурсов научного исследования | 1 кв/ч – 5,27 руб. | | | | | |
| (НИ): материально-технических, | Стоимость приобретаемого | | | | | |
| энергетических, финансовых, информационных | оборудования 26 460 000руб. | | | | | |
| и человеческих | Фонд заработной платы всех рабочих | | | | | |
| | 363801руб. | | | | | |
| 2. Нормы и нормативы расходования ресурсов | Масса заготовки 56,68 кг. | | | | | |
| | Масса материала на программу выпуска | | | | | |
| | 34008кг | | | | | |
| 3. Используемая система налогообложения, | Прочие расходы 25200 руб. | | | | | |
| ставки налогов, отчислений, дисконтирования | Отчисления на социальные нужды | | | | | |
| и кредитования | 109140 руб. | | | | | |
| Перечень вопросов, подлежащих исследованию | , проектированию и разработке: | | | | | |
| 1. Расчет объема капитальных вложений | | | | | | |
| 2. Расчет себестоимости продукции | | | | | | |
| 3. Экономическое обоснование технологическо | ого проекта | | | | | |
| Перечень графического материала | | | | | | |

| Дата выдачи задания к разделу в соответствии с календарным учебным графиком | |
|--|---------|
| 1. Затраты на покупные комплектующие, ЗП исполнителей, итоговые | затраты |

Задание выдал консультант по разделу «Финансовый менеджмент, ресурсоэффективность и ресурсосбережение»:

| Должность | ФИО | Ученая степень, звание | Подпись | Дата |
|-------------------|--------------|------------------------|---------|------|
| Доцент ЮТИ ТПУ | Лизунков В.Г | к.пед.н., доцент | | |

Задание принял к исполнению студент:

| Группа | ФИО | Подпись | Дата |
|--------|-----------|---------|------|
| 10A91 | Фомин С.Д | | |

2 Финансовый менеджмент, ресурс эффективность и ресурсосбережение

2.1 Расчет объема капитальных вложений

В объем капитальных вложений входит:

- стоимость технологического оборудования;
- стоимость вспомогательного оборудования;
- стоимость инструментов и инвентаря;
- стоимость эксплуатируемых помещений;
- стоимость оборотных средств в производственных запасах, сырье и материалах;
 - стоимость оборотных средств в незавершенном производстве;
 - стоимость оборотных средств в запасах готовой продукции;
 - стоимость оборотных средств в дебиторской задолженности;
 - сумма денежных оборотных средств.

В соответствии с заданием, количество обрабатываемых в год деталей 600 штук. Данному количество обрабатываемых деталей соответствует среднесерийному типу производства (500-5000).

2.1.1Стоимость технологического оборудования

Стоимость технологического оборудования ($K_{\text{то}}$) представляет собой сумму произведения количества оборудования и его цены по всем операциям технологического процесса:

$$K_{\text{то}} = \sum_{i=1}^{m} Q_i \cdot \coprod_i$$
, руб.

где m –количество операций технологического процесса изготовления изделий;

Qi – принятое количество единиц оборудования, занятого выполнением i-ой операции;

Ці -балансовая стоимость единицы оборудования, занятого

выполнением і-ой операции.

Таблица 2.6 – Стоимость технологического оборудования

| 1 | CTOTHWOOTE TOTHIOMOTITION | F J F 1 | | |
|--------|---------------------------|------------|------------|------------------------|
| №опера | Модель станка | Ц $_i$, | Q_i ,шт. | К _{тоі} , руб |
| ции | | руб. | | |
| 005 - | Токарный станок 117НТ- | 15 360 000 | 1 | 15 360 000 |
| 010 | 1500 | | | |
| 015 - | Фрезерный станок с ЧПУ | 8 400 000 | 1 | 8 400 000 |
| 020 | ФС130МФ3 | | | |
| 025 | внутришлифовальный | 1 100 000 | 1 | 1 100 000 |
| | станок универсальный | | | |
| | 3K229A | | | |
| 020 | | 1 600 000 | 1 | 1 600 000 |
| 030 | круглошлифовальный | 1 600 000 | 1 | 1 600 000 |
| | серии М1363-2000 | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| Всего | | | | 26 460 000 |

2.1.2 Стоимость вспомогательного оборудования

К вспомогательному оборудованию отнесем машины и оборудование (генераторы, двигатели, прессы, вычислительная техника, лабораторное оборудование, транспортные средства и т.д.), неучтенное в стоимости основного технологического оборудования п.1.1, но принимающее непосредственное участие в технологическом процессе.

Стоимость вспомогательного оборудования ($K_{во}$) определим приближенно -30% от стоимости технологического оборудования.

$$K_{\text{во}} = K_{\text{то}} \cdot 0,30, py \delta,$$
 $K_{\text{во}} = 26\,460\,000 \cdot 0,30 = 7\,938\,000\,py \delta.$

2.1.3 Стоимость инструментов, приспособлений и инвентаря

Стоимость инструментов и инвентаря (Кии) по предприятию может

быть установлена приближенно в размере 10-15% от стоимости технологического оборудования.

В данном случае учитывается стоимость:

-инструментов всех видов (режущие, мерительные) и прикрепляемыек машинам приспособления для обработки изделия (зажимы, тиски и т.д.);

-производственного инвентаря для обеспечения производственных процессов (рабочие столы, верстаки, инвентарь для хранения жестких и сыпучих тел, охраны труда и т.д.);

-хозяйственного инвентаря (шкафы, столы, инвентарь конторского назначения и т.д.)

$$K_{\text{ии}} = K_{\text{то}} \cdot 0.15 \, py \delta,$$
 $K_{\text{ии}} = 26 \, 460 \, 000 \cdot 0.15 = 3 \, 969 \, 000 \, py \delta.$

2.1.4 Стоимость эксплуатируемых помещений

Стоимость эксплуатационных помещений может быть рассчитана при разных формах владения: собственные помещения или арендованные.

В первом случая общая стоимость помещений рассчитывается по формуле:

$$C'_{\Pi} = \coprod_{\Pi\Pi} + \coprod_{B\Pi}, py\delta,$$

где $\[\coprod_{\Pi\Pi} - \[\]$ балансовая стоимость производственных (основных) помещений:

 $\coprod_{\mbox{\tiny B\Pi}}$ — балансовая стоимость вспомогательных помещений.

Данные о балансовой стоимости производственных (основных) и вспомогательных помещений взяты в экономическом отделе предприятия ОАО «Анжеромаш».

$$C_{\pi}' = 450000 + 100000 = 550000 py \delta.$$

2.1.5 Стоимость оборотных средств в производственных запасах, сырье и материалах

Данные средства рассчитываются по формуле:

$$K_{\text{пзм}} = \frac{H_{\text{м}} \cdot N \cdot II_{\text{м}}}{360} \cdot T_{\text{обм}}, py \delta,$$

$$K_{\text{пзм}} = \frac{5,6 \cdot 600 \cdot 300}{360} \cdot 30 = 84000 \, py \delta,$$

где Н_м- норма расхода материала, кг/ед.;

N - годовой объем производства продукции, шт.;

 \coprod_{M} - цена материала, руб./кг;

 $T_{\text{обм}}$ – продолжительность оборота запаса материалов (квартал, полугодие, определенный период) в днях.

2.1.6 Оборотные средства в незавершенном производстве

Стоимость незавершенного производства $(K_{\rm H3II})$ может быть установлена из следующего выражения:

$$K_{_{\rm H3\Pi}} = \frac{^{N \cdot T_{_{\rm I}} \cdot C \cdot \kappa_{_{\Gamma}}}}{^{360}}, py \delta,$$

$$K_{_{\rm H3\Pi}} = \frac{^{600 \cdot 1 \cdot 3360 \cdot 0,9}}{^{360}} = 5040 \ py \delta,$$

где T_{u} - длительность производственного цикла, дни;

C'- себестоимость единицы готовой продукции на стадии предварительных расчетов, руб.;

 k_{r} - коэффициент готовности.

Себестоимость единицы готовой продукции на стадии предварительных расчетов определяется по формуле:

$$C' = \frac{H_{M} \cdot II_{M}}{\kappa_{M}}, py \delta,$$

$$C' = \frac{5,6\cdot300}{0,8} = 3360 \, py6,$$

где $k_{\scriptscriptstyle M}$ - коэффициент, учитывающий удельный вес стоимости основных материалов в себестоимости изделия ($k_{\scriptscriptstyle M}$ =0,8÷0,85).

Коэффициент готовности:

$$\kappa_{\Gamma} = (\kappa_{M} + 1) \cdot 0.5 \, py\delta$$

$$\kappa_{\Gamma} = (0.8 + 1) \cdot 0.5 = 0.9 \, py\delta$$

2.1.7 Оборотные средства в запасах готовой продукции

Стоимость запаса готовой продукции определяется по формуле:

$$K_{\Gamma\Pi} = \frac{C' \cdot N}{360} \cdot T_{\Gamma\Pi} py \delta,$$

$$K_{rrr} = \frac{3360.600}{360} \cdot 30 = 168000 \, py6,$$

где T_{rn} - продолжительность оборота готовой продукции на складе в днях.

2.1.8 Оборотные средства в дебиторской задолженности

Дебиторская задолженность определяется по формуле:

$$K_{A3} = \frac{B_{pn}}{360} \cdot T_{A3}, pyб,$$

$$K_{\text{дз}} = \frac{168000}{360} \cdot 10 = 4667 \text{ руб},$$

где B_{pn} - выручка от реализации продукции на стадии предварительных расчетов, руб;

 $T_{\rm д3}$ - продолжительность дебиторской задолженности ($T_{\rm д3}$ =7÷40), дней.

Выручка от реализации продукции на данном этапе расчета устанавливается приближенным путем:

$$B_{\rm p II} = C' \cdot N(1 + \frac{p}{100}), py \delta,$$

$$B_{\text{pn}} = 3360 \cdot 600 \left(1 + \frac{18}{100} \right) = 2378880 \, py6,$$

где р- рентабельность продукции (p=15÷20%).

2.1.9 Денежные оборотные средства

Для нормального функционирования предприятия необходимо иметь денежные средства на текущие расходы. Сумма денежных средств приближенно можно принять 10% от суммы материальных оборотных средств.

$$C_{o6c} = K_{\Pi 3M} \cdot 0,10, py \delta,$$
 $C_{o6c} = 5040 \cdot 0,10 = 504 py \delta.$

2.2 Определение сметы затрат на производство и реализацию продукции

Классификация затрат по экономическим элементам имеет для предприятия важное значение. Сметный разрез затрат позволяет определить общий объем потребляемых предприятием различных видов ресурсов. На основе сметы осуществляется увязка разделов производственно-финансового плана предприятия: по материально- техническому снабжению, по труду, определяется потребность в оборотных средствах и т.д. Группировка затрат по экономическим элементам отражается в смете затрат на производство и реализацию продукции (работ, услуг). В ней собираются затраты по общностиэкономического содержания, по их назначению.

Смета затрат включает в себя следующие статьи:

- основные материалы за вычетом реализуемых отходов;
- заработная плата производственных рабочих;
- отчисления на социальные нужды по зарплате производственных рабочих.

Эти статьи относятся к прямым затратам. Остальные расходы образуют

косвенные расходы:

- амортизация оборудования предприятия;
- арендная плата или амортизация эксплуатируемых помещений;
- отчисления в ремонтный фонд;
- вспомогательные материалы на содержание оборудования;
- затраты на силовую электроэнергию;
- износ инструмента;
- заработная плата вспомогательных рабочих;
- отчисление на социальные цели вспомогательных рабочих;
- заработная плата административно-управленческого персонала;
- отчисление на социальные цели административно-управленческого персонала;
 - прочие расходы.

2.2.1 Основные материалы за вычетом реализуемых отходов

Затраты на основные материалы (С_м) рассчитываются по формуле:

$$C_M = N \cdot (\mathcal{L}_M \cdot H_M \cdot K_{map} - \mathcal{L}_O \cdot H_O), py\delta,$$

где Ктзр – коэффициент транспортно-заготовительных расходов (Ктзр=1,04);

Цо – цена возвратных отходов, руб./кг;

 H_{o} – норма возвратных отходов кг/шт.;

Ц_м- цена материала, руб/кг;

 $H_{\text{\tiny M}}$ — норма расходов материалов, кг/ед.;($H_{\text{\tiny M}}$ =12,3 кг/ед.);

Цо – цена возвратных отходов, руб/кг;(Цо=10,7 руб./кг.);

Норма возвратных отходов определяется:

$${
m H}_0 = m_{
m 3} - m_{
m o}, \ {
m H}_0 = 56,68 - 47,24 = 9,44 \ {
m kg},$$

 m_3 где — масса заготовки, кг; m_0 — масса изделия, кг,

$$C_{M} = 2000 \cdot (715 \cdot 12,3 \cdot 1,04 - 10,7 \cdot 0,2) = 18288280$$
 py6.

Таблица 2.7 – Затраты на основные материалы.

| № детали | Затраты на | Возвратные | С _{IM,} руб. |
|----------|----------------|--------------|-----------------------|
| | материал, руб. | отходы, руб. | |
| | 300 | 30 | 2233866 |
| Всего | | | 2233866 |

2.2.2Расчет заработной платы производственных работников

Основная заработная плата предусматривает оплату труда за проработанное время. Рассчитывается она в зависимости от формы и системы оплаты труда.

В бакалаврской работе предусматривается сдельно-премиальная оплата труда. В соответствии с этой системой заработная плата рассчитывается по формуле:

$$C_{so} = \sum_{i=1}^{m} \frac{t_{umi} \cdot C_{vacj}}{60} \cdot k_n \cdot k_p \cdot N, py6,$$

где m — количество операций технологического процесса; tшті - норма времени на выполнение i-ой операции, мин/ед; Cчасj- часовая ставка j-го разряда, руб./час; kn- коэффициент, учитывающий премии и доплаты $(k_n \approx 1,5)$; kp- районный коэффициент $(k_p = 1,3)$.

Таблица 2.8 – Расчет фонда заработной платы

| Профессия рабочего | Тшт, | Разряд | Количество | Счасі, руб. | С _{зоі} , руб. |
|------------------------------------|-------|--------|------------|-------------|-------------------------|
| | МИН | | | | |
| Оператор станков с ЧПУ | 22,64 | 4 | 1 | 262,5 | 115889 |
| Оператор станков с ЧПУ | 35,05 | 4 | 1 | 262,5 | 179412 |
| Оператор станков с ЧПУ | 6,691 | 4 | 1 | 262,5 | 34250 |
| Оператор станков с ЧПУ | 6,691 | 4 | 1 | 262,5 | 34250 |
| Фонд заработной платы всех рабочих | | | | | 363801 |

2.2.3 Отчисления на социальные нужды по заработной плате основных производственных рабочих

Отчисление на социальные нужды:

$$C_{oco} = C_{so} \cdot 0.3$$
, py6,
 $C_{oco} = 363801 \cdot 0.3 = 109140$ py6.

2.2.4 Расчет амортизации основных фондов

Амортизация основных фондов — это перенос части стоимости основных фондов на вновь созданный продукт для последующего воспроизводства основных фондов ко времени их полного износа.

Годовые амортизационные отчисления начисляются одним из следующих методов: линейный и нелинейный.

2.2.5 Расчет амортизации оборудования

1. При крупном масштабе производства, при полной загрузки оборудования сумма амортизационных начислений распределяется на каждую единицу продукции равномерно.

В расчетах выпускной работы целесообразно определить годовую норму амортизации каждого оборудования, по следующей схеме используя линейный метод:

$$\alpha_{\rm H} = \frac{1}{T_0} \cdot 100\%, py6,$$

$$\alpha_{\rm H} = \frac{1}{12} \cdot 100\% = 8,3\%,$$

где То – срок службы оборудования (To=3÷12лет).

Сумма амортизации определяется:

$$A = \sum_{i=1}^{n} \coprod_{i} \cdot a_{Hi}$$
, руб.

2. Списание стоимости происходит равномерно и к концу срока использования достигается нулевая балансовая стоимость.

3. При небольшом объеме производства и неполной загрузки оборудования (оборудование загружено еще производством других видов продукции) необходим расчет амортизационных отчислений, приходящихся на 1 час работы оборудования:

$$A_{\mathcal{V}} = \sum_{i=1}^{n} \frac{\mathcal{U}_{i} \cdot a_{\mathit{H}i}}{F_{\partial} \cdot K_{\mathit{epi}}}, \mathit{руб},$$

где n – количество оборудования;

К_{врі} – коэффициент загрузки і-го оборудования по времени;

 F_{π} — действительный годовой фонд времени работы оборудования; F_{π} =2016 час.

Таблица 2.9 – Расчет амортизационных отчислений

| № операции | Ці, руб. | a _{Hi} , % | F _{ді} , ч. | Ачі, руб. |
|------------------------------|-----------------|---------------------|----------------------|-----------|
| 005-010 | 15 360 000 | 8,3 | 2016 | 79 |
| 015-020 | 8 400 000 | 8,3 | 2016 | 43 |
| 030 | 1 100 000 | 8,3 | 2016 | 5,66 |
| 035 | 1 600 000 | 8,3 | 2016 | 8 |
| Вспомогательное оборудование | 7 936 000 | 5,3 | 2016 | 26 |
| Амортизационные | е отчисления дл | ія всех станког | B (A ₄) | 162 |

2.2.6 Расчет амортизационных отчислений зданий

Расчет амортизации эксплуатируемых площадей производится аналогично линейным методом. Срок службы зданий и сооружений $30 \div 50$ лет.

2.2.7 Отчисления в ремонтный фонд

Отчисления в ремонтный фонд можно рассчитать одним из

предложенных методов:

В зависимости от:

$$Cp = (K_{mo} + K_{eo}) \cdot k_{pem} + C_n \cdot k_{3,pem}, py \delta,$$

$$C_p = (26460000 + 7936000) \cdot 0,002 + 550000 \cdot 0,05 = 239140$$
 py6,

где $k_{\text{рем},}$ $k_{\text{3.рем}}$ — коэффициенты, учитывающие отчисления в ремонтный фонд.

2.2.8 Затраты на вспомогательные материалы на содержание оборудования

Затраты на СОЖ определяются по формуле:

$$C_{COX} = n \cdot N \cdot g_{ox} \cdot u_{ox}$$
, py6,

$$C_{COW} = 4 \cdot 600 \cdot 0.03 \cdot 94.71 = 6819 \, py \delta,$$

где g_{ox} — средний расход охлаждающей жидкости для одного станка $(g_{ox}$ =0,03кг/дет);

цох – средняя стоимость охлаждающей жидкости, руб/кг;

n – количество станков.

Затраты на сжатый воздух рассчитываются по формуле:

$$C_{603\delta} = \frac{g_{603\delta} \cdot \mathcal{U}_{603\delta} \cdot N_z}{60} \cdot \Sigma to_i, py\delta,$$

$$C_{\text{возд}} = \frac{0.7 \cdot 65, 5 \cdot 600}{60} \cdot 4,17 = 1915$$
руб,

где $g_{\text{возд}}$ – расход сжатого воздуха, $g_{\text{возд}}$ = 0,7 м3/ч;

 $\coprod_{возд}$ — стоимость сжатого воздуха.

2.2.9 Затраты на силовую электроэнергию

Расчёт затрат на электроэнергию:

$$C_{\mathcal{Y} \ni} = \sum_{i=1}^{m} N_{yi} \cdot F_{\partial} \cdot K_{N} \cdot K_{\varepsilon p} \cdot K_{\sigma \partial} \cdot \frac{K_{\omega}}{n} \cdot \mathcal{U}_{\mathfrak{z}},$$
руб,

$$C_{49} = \sum_{i=1}^{m} 30 \cdot 2016 \cdot 0.5 \cdot 0.3 \cdot 0.7 \cdot \frac{1.06}{0.7} \cdot 5.27 = 50678 \, py \delta,$$

$$C_{49} = \sum_{i=1}^{m} 25 \cdot 2016 \cdot 0.5 \cdot 0.3 \cdot 0.7 \cdot \frac{1.06}{0.7} \cdot 5.27 = 42232 \, py \delta,$$

$$C_{49} = \sum_{i=1}^{m} 15 \cdot 2016 \cdot 0.5 \cdot 0.3 \cdot 0.7 \cdot \frac{1.06}{0.7} \cdot 5.27 = 25339 \, py \delta,$$

где N_{yi} – установленная мощность электродвигателей оборудования, занятого выполнением i- ой операции, kBt;

 $K_N,\,K_{\mbox{\tiny BP}}-$ средние коэффициенты загрузки электродвигателя по мощности и времени, принимаем $K_N=0.5;\,K_{\mbox{\tiny BP}}=0.3;$

 $K_{\text{од}}$ – средний коэффициент одновременной работы всех электродвигателей, $K_{\text{ол}}=0.6\div1.3$, принимаем $K_{\text{ол}}=0.7$;

 K_{ω} – коэффициент, учитывающий потери электроэнергии в сети завода, принимаем K_{ω} = 1,06;

 η – КПД оборудования, принимаем η = 0,7;

Ц_Э – средняя стоимость электроэнергии (по данным городской электросети), 5,27 руб.

Таблица 3 – Затраты на электроэнергию технологического процесса

| | | + · · |
|------------------------|--------------------------|---------------------------|
| № операции | N _{yi} , кВт | С _{чЭі} , руб |
| 005-010 | 30 | 50678 |
| 015-020 | 25 | 42232 |
| 025 | 15 | 25339 |
| 030 | 15 | 25339 |
| Затраты на электроэнер | огию для всех операций | 143588 |

2.2.10 Затраты на инструменты, приспособления и инвентарь

Стоимость инструментов и инвентаря (K_{uu}) по предприятию установлена приближенно, поэтому их учтем, как плановые и включим в себестоимость произведенной продукции. На предприятиях затраты такого

плана рассчитываются по факту приобретения и учитываются в себестоимости с учетом срока износа.

2.2.11 Расчет заработной платы вспомогательных рабочих

Заработная плата вспомогательных рабочих рассчитывается по формуле:

$$C_{36p} = \sum_{j=1}^{k} C_{3Mj} \cdot H_{6pj} \cdot 12 \cdot k_{nj} \cdot k_{pj}$$
, py6,
 $C_{38p} = \sum_{j=1}^{\kappa} 5234 \cdot 1 \cdot 12 \cdot 1, 2 \cdot 1, 3 = 97980$ py6,

где k – количество вспомогательных рабочих;

 $\mathbf{H}_{\text{врj}}$ – численность рабочих по соответствующей профессии;

 $C_{_{3M}}$ – месячная тарифная ставка рабочего соответствующего разряда;

 k_{nj} – коэффициент, учитывающий премии и доплат для вспомогательных рабочих (k_{nj} =1,2÷1,3);

 k_{pj} – районный коэффициент (k_{pj} =1,3).

Отчисления на социальные цели вспомогательных рабочих:

$$C_{osp} = C_{3sp} \cdot 0.3$$
 , py6,
$$C_{osp} = 97980 \cdot 0.3 = 29394 \text{ py6},$$

где $C_{\text{овр}}$ - сумма отчислений за год, руб./год.

2.2.12 Заработная плата административно-управленческого персонала

$$C_{\text{зауп}} = \sum_{j=1}^{k} C_{\text{зауп}j} \cdot Y_{\text{ауп}j} \cdot 12 \cdot k_{pj} \cdot k_{n\partial j} , py \delta.$$

$$C_{\text{заупРук}} = \sum_{i=1}^{\kappa} 13700 \cdot 1 \cdot 12 \cdot 1, 2 \cdot 1, 3 = 256464 \ py \delta,$$

$$C_{\text{заупСПЕЦ}} = \sum_{i=1}^{\kappa} 11350 \cdot 1 \cdot 12 \cdot 1, 2 \cdot 1, 3 = 212472 \ py \delta,$$

$$C_{\text{зауп}} = (256464 + 212472) \cdot 0,02 = 9379 \ py \delta,$$

где C_{3ynj} – месячный оклад работника административно-

управленческого персонала, руб.;

 ${
m H}_{
m aynj}$ — численность работников административно-управленческого персонала должности, чел.

 $k_{nдj}$ — коэффициент, учитывающий премии и доплаты административно-управленческого персонала.

Отчисления на социальные цели административно-управленческого персонала:

$$C_{oayn} = C_{3ayn} \cdot 0.3$$
, py6,
 $C_{oayn} = 9379 \cdot 0.3 = 2814$ py6,

где $C_{\text{оауп}}$ – сумма отчислений за год, руб./год.

2.2.13 Прочие расходы

В прочие затраты входят разнообразные и многочисленные расходы: налоги сборы, отчисления В специальные фонды, платежи обязательному страхованию имущества и за выбросы загрязняющих веществ в окружающую среду, командировочные и представительские расходы, сертификации работ по продукции, спец одежда рабочих, вознаграждения за изобретательства и рационализацию, и др.

Прочие расходы рассчитаем, как плановые условно:

$$C_{npo4} = \Pi 3 \cdot N \cdot 0,7$$
, руб. $C_{npo4} = 60 \cdot 600 \cdot 0,7 = 25200$ руб

где ПЗ – прямые затраты единицы продукции, руб.

2.2.14 Экономическое обоснование технологического проекта

В разделе необходимо экономически обосновать технологический проект, т.е. сделать аналитические выводы по произведенным расчетам,

также необходимо указать рыночную цену продукции и определить предполагаемую прибыль, произвести расчет рентабельности капитальных вложений и рентабельности продукции; определить критический объем реализации.

Таблица 3.1 – Смета затрат по экономическим элементам

| 2 година 3.1 — Смета заграт по экономический | | Cynno |
|--|----------|-----------|
| Затраты | Сумма, | Сумма, |
| П | руб./ед. | руб./год |
| Прямые затраты: | 6088,75 | 3653251 |
| основные материалы за вычетом | 3723,11 | 2233866 |
| реализуемых отходов | 3/23,11 | 2233800 |
| заработная плата производственных | 2183,74 | 1 310 245 |
| рабочих | 2105,74 | 1 310 243 |
| отчисления на социальные нужды по | 181,9 | 109140 |
| зарплатепроизводственных рабочих | 101,7 | 107140 |
| Косвенные затраты: | 2161,68 | 1297012 |
| амортизация оборудования предприятия | 0,27 | 162 |
| арендная плата или амортизация | 016.66 | 550,000 |
| эксплуатируемых помещений | 916,66 | 550 000 |
| Отчисление в ремонтный фонд | 398,56 | 239140 |
| вспомогательные материалы на | | 0724 |
| содержаниеоборудования | 14,55 | 8734 |
| Затраты на силовую электроэнергию | 239,31 | 143588 |
| Износ инструмента | 333,33 | 200 000 |
| Заработная плата вспомогательных | 162.2 | 07000 |
| работников | 163,3 | 97980 |
| отчисление на социальные цели | 49.00 | 20204 |
| вспомогательных рабочих | 48,99 | 29394 |
| заработная плата административно- | 15.62 | 0270 |
| управленческого персонала | 15,63 | 9379 |
| отчисление на социальные цели | | |
| административно-управленческого | 4,69 | 2814 |
| персонала | | |
| Прочие расходы | 42 | 25200 |
| Итого | 8250,43 | 4950263 |

Вывод:

В работе был произведён расчет детали корпуса тормоза электромагнитного. Расчёт капитальных вложений в проект, которые удельно составили 4950263 рублей. Также была определена смета затрат на производство и реализацию продукции. Смета затрат включает в себя прямые затраты (стоимость основных материалов, заработная плата

основных работников и социальные отчисления с зарплаты), вложений, которые составили 3653251в год, и косвенные затраты (амортизация оборудования, помещений; отчисления в ремонтный фонд; затраты на силовую электроэнергию и др.), которые составили 1297012рублей в год.

ЗАДАНИЕ К РАЗДЕЛУ «СОЦИАЛЬНАЯ ОТВЕТСТВЕННОСТЬ»

Обучающемуся:

| Группа | ФИО |
|--------|-------------------------------|
| 10A91 | Фомину Станиславу Дмитриевичу |

| Институт | ЮТИ ТПУ | | 15.03.01 «Машиностроение» / |
|------------------------|-------------|--------------------------|---|
| Уровень образования | бакалавриат | Направление/ ООП/ОПОП | «Технология, оборудование и автоматизация машиностроительных производств» |

| Исходные данные к разделу «Социальная ответственность»: | | | | |
|---|--|--|--|--|
| Характеристика объекта исследования (вещество, материал, прибор, алгоритм, методика, рабочая зона) и области его применения | указать характеристики объекты исследования | | | |
| Перечень вопросов, подлежащих исследованию, проекти | ированию и разработке: | | | |
| Правовые и организационные вопросы обеспечения безопасности: — специальные (характерные при эксплуатации объекта исследования, проектируемой рабочей зоны) правовые нормы трудового законодательства; — организационные мероприятия при компоновке рабочей зоны | указать нормативные документы | | | |
| 2. Производственная безопасность: 2.1. Анализ выявленных вредных и опасных факторов 2.2. Обоснование мероприятий по снижению воздействия | перечислить вредные и опасные факторы | | | |
| 3. Экологическая безопасность: | указать область воздействия на атмосферу, гидросферу и литосферу | | | |
| 4. Безопасность в чрезвычайных ситуациях: | перечислить возможные ЧС при разработке и эксплуатации проектируемого решения; указать наиболее типичную ЧС | | | |

| Дата выдачи задания к разделу в соответствии с календарным | |
|--|--|
| учебным графиком | |

Задание выдал консультант по разделу «Социальная ответственность»:

| Должность | ФИО | Ученая степень, звание | Подпись | Дата |
|-----------|---------------|------------------------|---------|------|
| Директор | Солодский С.А | к.т.н, доцент | | |

Задание принял к исполнению обучающийся:

| Группа | ФИО | Подпись | Дата |
|--------|-----------|---------|------|
| 10A91 | Фомин С.Д | | |

3 Социальная ответственность

3.1 Характеристики объекта исследования

Реальные производственные условия характеризуются, как правило, наличием некоторых опасных и вредных факторов. В ходе технологического процесса обрабатывается «Корпус электродвигателя». Материалом является сталь 35Л ГОСТ 997-88, масса заготовки 56,24 кг. На предприятиях в соответствии с ГОСТ12.3.020-80 перемещение грузов массой более 20 кг в технологическом процессе должно производиться с помощью подъёмно транспортных устройств или средств механизации. Для женщин введены нормы предельно допустимых масс грузов при подъёме и перемещении тяжестей или вручную: при подъёме и перемещении тяжестей постоянно в течении смены — 10 кг. Т. о. женщин для обработки данных деталей не привлекаем. Следовательно, для установки заготовки на станок требуются подъёмно-транспортные устройства.

Корпус изготавливается на токарном 117HT-1500, вертикальнофрезерном ФС130МФ3, горизонтально-фрезерном ФС130МФ3, внутришлифовальном 3К229A и круглошлифовальном М1363-2000 станках. Данные операции характеризуются большим выделением:

- стружки, поэтому необходимо предусмотреть мероприятия по удалению стружки из рабочей зоны станков;
- тепла особенно на операциях с большим числом оборотов шпинделя станка, поэтому возникает необходимость применения СОЖ, воизбежании перегрева и преждевременного износа инструмента.

Обработка в основном ведётся на станках с ЧПУ, которые расположены таким образом, чтобы на участке около 35 м² максимально уменьшить встречный и перекрещивающийся грузопотоки деталей. Рабочие станочники в качестве индивидуальных средств защиты от летящей стружки должны пользоваться очками. Очки ГОСТ12.4.013-85. Уборка стружки руками запрещена. Если не механизирована уборка стружки, то применяют крючки,

щетки. Все двигающиеся части: зубчатые колеса, валы, вращающиеся детали и т.д, представляющие собой опасность для рабочих, должны быть сблокированы с концевыми выключателями так, чтобы при незакрепленном ограждении станок не выключался или во время работы станка при снятии или отключении ограждения - станок отключается. На станках с ЧПУ такие движения как подвод - отвод инструмента, его смена выполняется с высокой скоростью. Эти перемещения выполняются согласно программе и момент их совершения трудно предсказуем. Это увеличивает степень риска поражений. Данный фактор требует повышенного внимания рабочего и соблюдения инструкций по управлению станка.

Технологические планировки на проектируемом участке обработки резанием должны быть согласованны с территориальными органами государственного санитарного и пожарного надзора. Проходы и проезды на участке должны обозначаться разграничительными линиями белого цвета шириной не менее 100 мм. На территории участка проходы, проезды, люки колодцев должны быть свободными, не загромождаться материалами, заготовками, полуфабрикатами, деталями, отходами производства и тарой.

Заготовки, детали, у рабочих мест должны укладываться на стеллажи и в ящики способом, обеспечивающим их устойчивость и удобство захвата при использовании грузоподъёмных механизмов. Высоту штабелей заготовок на рабочем месте следует выбирать исходя из условий их устойчивости и удобства снятия с них деталей, но не выше 1м; ширина между штабелями должна быть не менее 0,8 м. Освобождающуюся тару и упаковочные материалы необходимо своевременно удалять с рабочих мест в специально отведённые места.

Основой для разработки комплекса мероприятий по охране труда на рабочем месте на участке, являются данные, характеризующие состояние условий труда. К ним относятся данные о соответствии требованиям норм уровней вредных производственных факторов на рабочих местах, данные о выполнении

требований СН 245-71 к производственным помещениям, особенно по размерам площади и объёма, приходящимся на одного работающего, данные об обеспечении работающих, санитарно - бытовыми помещениями и устройствами в соответствии со СНИП II - 92 -76, данные о контингенте работающих, в том числе обслуживающих технологические процессы с вредными и неблагоприятными условиями труда, а также занятых тяжёлым физическим трудом.

Законодательные и нормативные документы

Формализация всех производственных процессов и их подробное описание в регламентах, разнообразных правилах и инструкциях по охране труда позволяет создать максимально безопасные условия работы для всех сотрудников организации. Проведение инструктажей и постоянный тщательный контроль за соблюдением требований охраны труда — это гарантия значительного уменьшения вероятности возникновения аварийных ситуаций, заболеваний, связанных с профдеятельностью человека, травм на производстве.

Именно инструкции считаются ОСНОВНЫМ нормативным актом, определяющим и описывающим требования безопасности при выполнении обязанностей служащими рабочими. Такие должностных И документы разрабатываются на базе:

- положений «Стандартов безопасности труда»;
- законов о труде РФ;
- технологической документации;
- норм и правил отраслевой производственной санитарии и безопасности труда;
 - типовых инструкций по ОТ;
 - пунктов ЕСТД («Единая система техдокументации»);
- рекомендаций по эксплуатации и паспортов различных видов агрегатов и оборудования, используемого в организации (при этом следует принимать во

внимание статистические данные по производственному травматизму и конкретные условия работы на предприятии).

Основы законодательства Российской Федерации об охране труда обеспечивают единый порядок регулирования отношений в области охраны труда между работодателями и работниками на предприятиях, в учреждениях и организациях всех форм собственности независимо от сферы хозяйственной ведомственной подчиненности. Основы деятельности И законодательства устанавливают гарантии осуществления права на охрану труда и направлены на создание условий труда, отвечающих требованиям сохранения жизни и здоровья работников в процессе трудовой деятельности и в связи с ней.

Среди законодательных актов по охране труда основное значение имеет Конституция РФ, Трудовой Кодекс РФ, устанавливающий основные правовые гарантии в части обеспечения охраны труда, а также Федеральный закон от 21.12.1994 № 69-ФЗ «О пожарной безопасности», Федеральный закон от 24.07.1998 № 125-ФЗ «Об обязательном социальном страховании от несчастных случаев на производстве и профессиональных заболеваний». Из подзаконных актов отметим постановления Правительства РФ: «О государственной экспертизе условий труда» от 25.04.2003 № 244, «О государственном надзоре и контроле за соблюдением законодательства РФ о труде и охране труда» от 09.09.1999 № 1035 (ред. от 28.07.2005).

К нормативным документам относятся:

- 1. ГОСТ 12.1.005-88. ССБТ. Воздух рабочей зоны. Общие санитарногигиенические требования. М.: Изд. стандартов, 1989.
- 2. ГОСТ 12.1.030-81. ССБТ. Электробезопасность. Защитное заземление, зануление. М.: Изд. стандартов, 1982.
- 3. ГОСТ 12.1.012-90. ССБТ. Вибрационная безопасность. Общие требования. М.: Изд. стандартов, 1990.
- 4. ГОСТ 12.1.046-78. ССБТ. Методы и средства вибрационной защиты. Классификация. М.: Изд. стандартов, 1990.

- 5. ГОСТ 12.1.003-83. Шум. Общие требования безопасности. М.: Изд. стандартов, 1984.
 - 6. Правила устройства электроустановок. М.: Энергоатомиздат, 1998.
- 7. Правила техники безопасности при эксплуатации электроустановок потребителей. М.: Энергоатомиздат, 1994.
- 8. Санитарные нормы СН 2.2.4/2.1.8.562-96. Шум на рабочих местах, в помещениях жилых, общественных зданий и на территории жилой застройки.
- 9. Санитарные нормы СН 2.2.4/2.1.8.566-96. Производственная вибрация, вибрация в помещениях жилых и общественных зданий. М.: Информ.-издат. центр Минздрава России, 1997.
- 10. Санитарные правила и нормы СанПиН 2.2.4.548096. Гигиенические требования к микроклимату производственных помещений. 1996.

3.2 Анализ выявленных вредных факторов проектируемой производственной средой

В процессе обработки на рабочего действуют следующие вредные и опасные производственные факторы, влияющие на здоровье и самочувствие человека:

- недостаточное освещение может ухудшить зрение человека, а также косвенно влияет на безопасность труда и качество продукции;
- электрический ток поражение электрическим током может привести к серьёзным травмам и смерти человека;
- движущиеся органы станков могут нанести травму, работающему, поэтому на станках предусмотрены ограждения с концевыми выключателями, которые не позволяют начать обработку при убранном ограждении.
- вибрации, могут привести к развитию виброболезни. Вибрация ухудшает самочувствие работника и снижают производительность труда, часто приводят к серьезным профессиональным заболеваниям.

- шум, ослабляет внимание человека, увеличивает расход энергии, замедляет скорость психических реакций, в результате повышается вероятность несчастных случаев.
- СОТС (использования СОЖ). В данном технологическом процессе используется в качестве СОЖ керосин. Результате тонкого разбрызгивания при использовании на металлорежущих станках образуется своего рода туман, представляющий собой аэрозоль керосина. В результате вдыхания паров

керосина возможно развитие случаев как острого, так и хронического отравления работающих.

- а. Шум любой нежелательный звук, воспринимаемый органом слуха человека. Представляет собой беспорядочное сочетание звуков различной интенсивности и частоты. Предельно допустимый уровень шума на рабочих местах установлен CH2.2.4/2.1.8.562-96 «Шум на рабочих местах, в помещениях жилых и общественных зданиях и на территории жилой застройки» составляет 85 Дб. Шум большинства металлорежущих станков лежит в средне- и высокочастотной областях —500...8000 Гц с допустимыми уровнями звукового давления 83...74 дБ.
- б. Вибрация механические колебания упругих тел или колебательные движения механических систем. По характеру действия на организм человека вибрацию подразделяют на общую (действует на всё тело) и местную (действует только на руки рабочего).

Предельно допустимая норма вибраций (уровень виброскорости) по CH2.2.4/2.1.8.566-96 или ГОСТ12.1.012-78:

- общая 92 дБ, для средней частоты октавных полос 16; 31,5; 63Гц;
- общая 93 дБ, для средней частоты октавной полосы 8Гц;
- общая 99 дБ, для средней частоты октавной полосы 4Гц;
- общая 108 дБ, для средней частоты октавной полосы 2Гц;
- местная 124 Дб.

Также необходимо отметить, что особо опасной является вибрация с частотой 6...9 Гц, которая близка к собственной частоте колебаний внутренних органов человека; при её воздействии возникает резонанс, который увеличивает колебания внутренних органов, расширяя их или сужая, что весьма вредно. Чем больше амплитуда колебаний, устанавливается по результатам контроля не реже одного раза в месяц, эмульсий - одного раза в неделю, полусинтетических жидкостей - одного раза в две недели.

По паспортным данным уровень вибрации на оборудовании, применяемом в проектируемом технологическом процессе, не превышает 87 дБ, что не превышает предельно допустимого уровня.

Источником шума и вибрации является металлорежущее оборудование, электродвигатели, краны и т.д.

а. СОЖ может привести к развитию кожных заболеваний, так как в зоне резания, при высокой температуре образуются вредные вещества. Для защиты от нужно попадания СОЖ на работников предусматривается спецодежда. Для предотвращения разбрызгивания и загрязнения рабочей зоны от СОЖ, используются схеме специальные конструкции сопл, а также применяются защитные экраны и щитки. Отработанная СОЖ собирается в специальные емкости для ее последующей обработки. Для защиты кожного покрова от воздействия СОЖ применяются различные дерматологические средства, а также рабочие участки снабжаются чистыми обтирочными материалами. Не допускается применение одной и той же ветоши для протирки рук, и станков.

Не реже одного раза в неделю должен производиться анализ СОТС на отсутствие микробов, вызывающих кожные заболевания. Дополнительно контроль может проводиться при появлении запаха или раздражении кожи.

Хранить и транспортировать СОТС необходимо в чистых стальных резервуарах, изготавливаемых из белой жести, оцинкованного листа или пластмасс. СОТС хранится в соответствии с требованиями СНиП 11-106-72.

3.3 Анализ выявленных опасных факторов проектируемой производственной средой

В процессе обработки корпуса на рабочего могут действовать следующие вредные производственные факторы, влияющие на здоровье и самочувствие человека:

- электрический ток, поражение электрическим током может привести к
 по-настоящему серьёзным травмам и смерти человека;
 - движущиеся органы время станков, могут нанести травму работнику.
- стружка, может привести к травме в виде порезов, особенно опасна сливная стружка.

а. Электрический ток

Сущность расчёта защитного сопротивления сводится к определению числа вертикальных заземлителей и длины соединительной полосы.

Глубина заземления составляет 0,8 м, почва - суглинок.

Сопротивление одиночного заземлителя R_3 , Ом, вертикально установленного в землю, определяется по формуле:

$$\mathbf{R}_{3} = \frac{\rho_{3}}{2 \cdot \pi \cdot l_{m}} \cdot \ln \left(\frac{4 \cdot \mathbf{h}_{m}}{\mathbf{d}} \right),$$

где d- диаметр трубы-заземлителя, см;

р3— удельное сопротивление грунта, Ом-см;

 $l_{\rm m}$ — длина трубы, см;

 $h_{\rm m}$ — глубина погружения трубы в землю, равная расстоянию от поверхности земли до середины трубы, см.

$$d = 4 \text{ cm}; p_3 = 10^4 \text{ Om} \cdot \text{cm}; l_m = 250 \text{ cm}; h_m = 205 \text{ cm}.$$

Определим сопротивление одиночного заземлителя, вертикально установленного в землю:

$$R_3 = \frac{10^4}{2 \cdot 3,14 \cdot 250} \cdot \ln\left(\frac{4 \cdot 205}{4}\right) = 34 \text{ Om.}$$

Определяем требуемое число заземлителей П, шт. по формуле:

$$\Pi = \frac{R_3}{R \cdot \eta},$$

где η – коэффициент использования группового заземлителя, η = 0,8;

$$\Pi = \frac{34}{5 \cdot 0.8} = 8.5 \text{ m}$$

Принимаем $\Pi = 9$ шт.

Длину соединительной полосы определяем по формуле:

$$l=1,05 \cdot a \cdot (\Pi - 1),$$

где а- расстояние между заземлителями, м.;

$$l=1,05 \ 5 \cdot (9-1) = 42 \text{ M}.$$

Сопротивление соединительной полосы определяем по формуле:

$$R_{n} = \frac{\rho_{n}}{2 \cdot \pi \cdot l_{n}} \cdot \ln \left(\frac{4 \cdot l_{n}^{2}}{h_{n} \cdot b} \right),$$

где b- ширина полосы, см;

 $l_{\rm n}$ – длина полосы, см;

 ρ_n – удельное сопротивление грунта, Ом·см;

 h_n – глубина погружения трубы в землю, см.

 $b = 1.2 \text{ cm}; \ \rho_n = 10^4 \text{ Om} \cdot \text{cm}; \ l_n = 4200 \text{ cm}; \ h_n = 80 \text{ cm}.$

$$R_3 = \frac{10^4}{2 \cdot 3,14 \cdot 4200} \cdot \ln \left(\frac{4 \cdot 4200^2}{80 \cdot 1,2} \right) = 4,8 \text{ Om.}$$

Результирующее сопротивление по всей системе с учётом соединительной полосы и коэффициентов использования определяется по формуле:

$$R_{c} = \frac{R_{3} \cdot R_{n}}{R_{3} \cdot \eta_{n} + R_{n} + \eta_{3} \cdot \Pi},$$

где η_3 – коэффициент использования труб контура, η_3 =0,8;

 η_n – коэффициент использования полосы, η_n = 0,7.

Подставив значения в формулу получим:

$$R_c = \frac{34 \cdot 4.8}{34 \cdot 0.7 + 4.8_n + 0.8 \cdot 9} = 4.6 \text{ Om} < 10 \text{ Om}.$$

Защитное заземление является простым, эффективным и широко распространённым способом защиты человека от поражения электрическим током. Обеспечивается это снижением напряжения оборудования, оказавшегося под напряжением и землёй до безопасной величины.

Конструктивными элементами защитного заземления являются заземлители - металлические проводники, находящиеся в земле, и заземляющие проводники, соединяющие заземляемое оборудование с заземлителем.

На участке применяются искусственные заземлители - вертикальные стальные трубы длинной 2,5 метров и диаметром 40 мм.

Сопротивление заземляющего устройства для электроустановок мощностью до 100 кВт и напряжением до 1000 В должно быть не более 10 Ом.

На проектируемом участке применено контурное заземляющее устройство, которое характеризуется тем, что его одиночные заземлители размещают по контуру площадки, на котором находится заземляемое оборудование.

Размещаем заземление по контуру и соединяем между собой соединительной полосой.

Все электрошкафы оснащены концевыми выключателями, которые предотвращают случайное попадание человека в зону электрического тока.

b. Движущие изделия и механизмы.

Подвижные органы причинить повреждение станков ΜΟΓΥΤ работающему, следовательно, станки оснащены ограждениями с концевыми выключателями, которые не допускают вибрационная начать обработку при убранном ограждении. Контроль размеров, обрабатываемых на станках заготовок и снятие деталей производится при отключенных механизмах перемещения деталей, вращения инструментов, или средств технологического оснащения.

Не допускается работать на станках в расстёгнутой одежде. Рабочие, имеющие длинные волосы должны убирать их под головной убор.

Для работников, участвующих в программе выполнении технологического процесса, обеспечены рабочие места, не стесняющие их действий во время работы. На рабочих местах предусмотрена площадь для удобного размещения оснастки, заготовок, готовых деталей и отходов производства.

При обработке металлов резанием образуется стружка, которая подразделяется на стружку скалывания и сливную. Стружка может привести к травме в виде порезов, особенно опасна сливная стружка.

с. Стружка скалывания образуется при операциях фрезерования. В России существует стандартная классификация средств этому защиты от факторов механического повреждения: ГОСТ 12.4.125" Средства защиты от механических травм опасных факторов". При обработке АК7 образуется методы металлическая стружка, которая имеет требования высокую температуру и представляет серьезную опасность не только для работающих на станке, но и для лиц, находящихся рядом со станком. Опасность для глаз представляет не только отлетающая стружка, но пылевые частицы обрабатываемого материала, опасные осколки режущего инструмента.

Для профилактики травматизма применяются средства индивидуальной защиты: спецодежда, спецобувь, перчатки, щитки, маски, очки и др.

Для уборки металлической стружки применяется шнек и пневмопистолет. Два шнека расположены в рабочей зоне с обоих персонал сторон рабочего стола. рода Стружка со шнеков поступает на скребковый стружечный конвейер и транспортируется для сбора стружки. Форсунки подачи СОЖ в находим рабочей зоне станка способствуют эффективному стружкоудалению.

Металлическая стружка с рабочих мест и от станков должна храниться в рабочих контейнерах на специально отведенных средний местах.

d. Свет (видимое излучение) представляет собой излучение, непосредственно вызывающее зрительное ощущение. В производственных
помещениях используется три вида освещения на естественное (источником
является солнце), искусственное (используются лампы накаливания,
газоразрядные) и смешанное (естественное + искусственное).

Различают виды искусственного освещения:

- общее (равномерное или локализованное);
- местное (стационарное или переносное);
- комбинированное (общее + местное).

Нормальные условия работы в производственных помещениях могут быть обеспечены лишь при достаточном освещении рабочих зон, проходов, проездов. Естественное и искусственное освещение должно соответствовать требованиям СНиП 23-05-95. Величина коэффициента естественного освещения (КЕО) для различных помещений лежит в пределах 0,1... 12%,

$$KEO = \frac{E}{E_c} \cdot 100\%,$$

где Е - освещённость на рабочем месте, лк;

Е₀ - освещённость на улице (при среднем состоянии облачности), лк.

Для местного освещения применяются светильники, устанавливаемые на металлорежущих станках, и отрегулированы так, чтобы освещённость была не ниже значений, установленных санитарными нормами. Качество выпускаемой продукции в значительной степени зависят от качества освещения помещений и рабочих мест. Кроме того, недостаточное освещение часто является причиной несчастных случаев и заболеваний зрительных органов.

В цехе, где происходит технологический процесс изготовления детали, естественное освещение осуществляется верхним светом через световые призмы - фонари. Так как освещенность, создаваемая естественным светом,

изменяется в зависимости от времени дня, года, метеорологических факторов, то для поддержания постоянного уровня освещенности применяется комбинированное освещение - естественное и искусственное. Искусственное общее освещение — лампы накаливания располагаются в верхней зоне помещения и на колоннах.

На участке предусмотрено искусственное освещение при помощи светильников типа "Универсаль" с лампами накаливания.

Рассчитываем требуемое количество светильников.

Световой поток лампы FЛ (лм) определяется по формуле:

$$F_{JI} = \frac{E \cdot K_3 \cdot S \cdot z}{N \cdot \eta},$$

где Е – заданная минимальная освещенность, лк;

К₃ – коэффициент запаса;

S- освещаемая площадь, M^2 ;

z– коэффициент минимальной освещенности, z = (1,1-1,5);

N – количество светильников, шт;

η – коэффициент использования светового потока.

Из вышеприведенной формулы рассчитаем необходимое количество светильников.

Для механических цехов E=150 лк, K_3 =1,6 согласно СНиП 11-4-79.

Принимаем S=140 м², z=1,3, η = 50%.

По ГОСТ 2239-70 световой поток для ламп накаливания В- 15, при напряжении 220 В равно 105 лк.

$$N = \frac{150 \cdot 1, 6 \cdot 140 \cdot 1, 3}{105 \cdot 50} = 8,3 \text{ m T}.$$

Принимаем количество светильников "Универсаль" с лампой накаливания В- 15 9 шт.

Для нормальной освещенности необходимо: регулярная замена вышедших из строя ламп, периодическая очистка от пыли. СП и П 23-06-95 «Естественное и искусственное освещение».

Обеспечение оптимальных параметров микроклимата рабочего места

Микроклимат на рабочем месте в производственных помещениях определяется температурой воздуха, относительной влажностью, скоростью движения воздуха, барометрическим давлением.

Температура воздуха поддерживается постоянной зимой - за счёт отопительных систем, летом - за счёт вентиляции.

Вентиляция - это организованный воздухообмен в помещениях. По способу перемещения воздуха подразделяются на естественную (аэрация, проветривание), механическую (приточная, приточно-вытяжная).

По характеру охвата помещений различают на общеобменную и местную.

По времени действия на постоянно действующая и аварийная.

Работа вентиляционной системы создаёт на постоянных рабочих местах метеорологические условия и чистоту воздушной среды, соответствующие действующим санитарным нормам СанПиН 2.2.4.548096.

Применяется приточно-вытяжная вентиляция, т. к. при технологическом процессе обработки идёт малое выделение вредных веществ. У ворот цеха предусмотрена воздушная тепловая завеса, которая образуется при помощи специальной установки путём создания струй воздуха.

По периметру располагают воздуховод, имеющий приточный вентилятор. В нижней части воздуховода имеется щель, под которой на полу располагается решетка канала вытяжки. Струя приточного воздуха, выходя из щели со скоростью не более 25 м/с, пронизывает всё воздушное пространство до решетки, где захватывается потоком воздуха вытяжного канала.

Воздушная тепловая завеса используется в холодное время года (ниже - 15°C) и препятствует проникновению холодного воздуха

Микроклимат производственного помещения обработки материалов резанием соответствует СанПиН 2.2.4.548096 и ГОСТ 12.1.005-88.

Основные параметры микроклимата приведены в табл.20.

Таблица 3.1 – Параметры микроклимата

| Параметр | Величина п | араметра |
|------------------------------------|--------------|--------------|
| | оптимальная | допустимая |
| Температура воздуха, С° | 1618 | 1319 |
| Относительная влажность воздуха, % | 4060 | Не более 75 |
| Скорость движения воздуха, м/с | Не более 0,3 | Не более 0,5 |

Предельно допустимый уровень интенсивности теплового излучения при интенсивности облучения поверхности тела:

50% и более- 35 Bт/м²

от 25 до 50%- 70 Вт/м²

не более 25%- $100 \,\mathrm{BT/M}^2$

Фактические значения параметров микроклимата устанавливаются в результате замеров на участке и равны:

- температура от 14 C° зимой до 24 С° летом;
- относительная влажность от 50% зимой до 80% летом;
- скорость движения воздуха -0,15м/с;

Уровень интенсивности теплового излучения при интенсивности облучения поверхности тела от 25 до 50%- $65\mathrm{Bt/m}$

Вывод: параметры микроклимата участка механической обработки не превышают или близки к основным допустимым параметрам микроклимата. Следовательно, со стороны микроклимата производственного помещения, на участников технологического процесса, вредное воздействие не оказывается.

Психофизиологические особенности поведения человека при его участии в производстве работ на данном рабочем месте

Правильное расположение и компоновка рабочего места, обеспечение удобной позы и свободы трудовых движений, использование оборудования, требованиям отвечающего эргономии И инженерной психологии, обеспечивают наиболее эффективный трудовой процесс, уменьшают утомляемость и предотвращают опасность получения травм и возникновения профессиональных заболеваний. Неправильное положение тела на рабочем месте приводит к возникновению статической усталости, снижению качества и скорости работы, а также снижению реакции на опасность.

Таким образом, для обеспечения эффективной и безопасной трудовой деятельности работника нужно учитывать все выше перечисленные факторы. Их несоблюдение ведёт к психической нестабильности, а именно, раздражительности, нервозности и утомляемости работника, что негативно сказывается на здоровье работающего и на производстве.

Для рабочих, участвующих в технологическом процессе обработки резанием, должны быть обеспечены рабочие места, не стесняющие их действий во время выполнения работы. На рабочих местах должна быть предусмотрена площадь, на которой размещаются стеллажи, тара, столы и другие устройства для размещения оснастки материалов, заготовок, полуфабрикатов, готовых деталей и отходов производства. На каждом рабочем месте около станка на полу должны быть деревянные решётки на всю длину рабочей зоны, а по ширине не менее 0,6 м от выступающих частей При разработке технологических процессов необходимо станка. предусматривать рациональную организацию рабочих мест. Удобное расположение инструмента и приспособлений в тумбочках и на стеллажах, заготовок в специализированной таре, применение планшетов для чертежей позволяет снизить утомление и производственный травматизм рабочего.

3.4 Охрана окружающей среды

Проблема защиты охраны окружающей среды одна из важнейших задач современности. Выбросы промышленных предприятий, энергетических систем и транспорта в атмосферу, водоёмы достигают больших размеров.

Данное производство, т. е. разработанный технологический процесс обработки, не является вредным, нет значительных выбросов вредных веществ, пыли в атмосферу. Выбросы соответствуют допустимым по ГОСТ 17.2.302-78, поэтому их очистка не предусмотрена.

В процессе производства образуется большое количество отходов, которые при соответствующей обработке могут быть использованы, как сырьё для промышленной продукции. Отработанные СОЖ необходимо собирать в специальные ёмкости. Водную и масляную фазу можно использовать в качестве компонентов для приготовления эмульсий. Масляная фаза эмульсий может поступать на регенерацию или сжигаться. Концентрация нефтепродуктов в сточных водах при сбросе их в канализацию должна соответствовать требованиям СниП II -32-74. Водную фазу СОЖ очищают ДО ПДК ИЛИ разбавляют допустимого ДΟ содержания нефтепродуктов и сливают в канализацию. Масляная мелкая стружка и пыль сплава по мере накопления подлежат сжиганию или захоронению на специальных площадках. Крупная стружка вывозится в специальное помещение, проходит термообработку и прессуется в брикеты дальнейшей отправки на металлургический завод.

3.5 Защита в чрезвычайных ситуациях

С целью защиты работников и территории от чрезвычайных ситуаций природного и техногенного характера, опасностей, возникающих при ведении военных действий или в следствие этих действий предприятие создаёт и содержит в постоянной готовности необходимые защитные сооружения и организации гражданской обороны в соответствии с федеральными законами РФ от 21.12.94 №66 «О защите населения и

территорий от чрезвычайных ситуаций техногенного характера», от 12.02.98 №28 «О гражданской обороне» и постановлением правительства РФ №620 от 10.06.99 «О гражданских организациях гражданской обороны».

Одной из чрезвычайных ситуаций является пожар. Пожарная безопасность - это такое состояние объекта, при котором исключается возможность возникновения пожара, а в случае его возникновения предотвращается воздействие на людей опасных факторов пожара и обеспечивается защита материальных ценностей.

Производственные помещения, в которых осуществляется обработка резанием, должны соответствовать требованиям СНиП *II-2-*80, СНиП II-89-80, санитарных норм проектирования промышленных предприятий СНиП П-92-76. Участок должен быть оборудован средствами пожаротушения по ГОСТ 12.4.009-83:

- огнетушитель порошковый ОП-2 для тушения лакокрасочных материалов и оборудования под напряжением 2 шт;
- песок (чистый и сухой) для тушения электроустановок под напряжением -0.5 m^3 ;
 - кран внутреннего пожарного водопровода 1 шт;
 - огнетушитель углекислотный ОУ-8 2 шт.

При проектировании и строительстве производственных зданий (электромашинных помещений, трансформаторных подстанций) необходимо учитывать категорию пожароопасности производства. Согласно СНиП 2-90-81 в зависимости от характеристики обращающихся в производстве веществ и их количества производства подразделяются по пожарной и взрывной опасности на шесть категорий: А,Б,В,Г,Д и Е. Производства категорий А,Б,В характеризуется обращением горючих газов, жидкостей, пылей с различными показателями пожароопасности от более опасных (категория А склады бензина, аккумуляторные) до менее опасных (категория В -размольные отделения мельниц, мазутное хозяйство, категория В

применение и хранение масел, узлы пересыпки угля); Г - наличие веществ, материалов в горячем, раскаленном, расплавленном состоянии - котельные, РУ с масляными выключателями, литейные, кузнечные; Д - наличием несгораемых веществ в холодном состоянии (электроремонтные мастерские, щитовые); Е - взрывоопасные производства - наличие газов и взрывоопасной пыли, но в таком количестве, что возможен только взрыв без последующего горения (зарядные станции). Согласно СНиП 2-90-81 рассматриваемый участок принадлежит категории В.

Рабочие должны быть проинструктированы о действиях, которые они должны будут выполнить в случае возникновения чрезвычайной ситуации. В рабочем коллективе необходимо назначить ответственных за пожаробезопасность. На каждом участке должны быть оборудованы места для курения. На рабочих местах курить строго запрещается.

3.6 Правовые и организационные вопросы обеспечения безопасности

В Трудовом кодексе РФ устанавливаются правила, процедуры и критерии, направленные на сохранение жизни и здоровья работников в процессе трудовой деятельности.

Государственные нормативные требования охраны труда также обязательны для исполнения при производстве машин, механизмов и другого

оборудования, разработке технологических процессов, организации производства и труда. Статья 215 ТК РФ определяет соответствие производственных объектов и продукции государственным нормативным требованиям охраны труда.

В соответствии со ст. 225 Трудового кодекса РФ для всех поступающих на работу лиц, а также для лиц, на переменный другую работу, работодатель обязан проводить инструктаж по охране труда. По характеру и времени проведения инструктажи подразделяется на: вводный; первичный на рабочем месте; повторный; внеплановый; целевой.

В системе безопасности жизни и здоровья работников в процессе их трудовой деятельности основная роль принадлежит нормативным правовым актам по охране труда.

Вывод:

В данном разделе были рассмотрены опасные и вредные факторы, влияющие на здоровье, самочувствие работающего и безопасность труда. Были разработаны мероприятия по защите от них, а именно:

- От поражения электрическим током, произведён расчёт и конструирование контурного заземляющего устройства.
- 2. Для обеспечения допускаемых параметров микроклимата разработана вытяжная вентиляция и тепловая завеса.
- 3. Для снижения общей вибрации станки установлены на виброизолирующих опорах OB-31.
- 4. Для улучшения освещённости рабочих мест, произведён расчёт и установка светильников «Универсаль».

Большинство опасных и вредных факторов удалось устранить или значительно снизить их негативное влияние, однако влияние некоторых вредных факторов не удалось предотвратить, таких как шум, издаваемый движущимися органами станков, неоптимальные параметры микроклимата, т. к. отсутствует система кондиционирования воздуха, поэтому в летний период возможно возникновение отклонений параметров микроклимата (температуры и относительной влажности) на рабочем месте.

В целом же можно сказать, что условия труда на рассматриваемом участке являются достаточно комфортными и безопасными, что способствует снижению показателей травматизма, а также благоприятствует повышению производительности труда.

Заключение

В результате выполнения выпускной квалификационной работы был разработан технологический процесс изготовления корпуса тормоз электродвигателя. Разработанный технологический процесс в значительной степени отличается от базового. С целью повышения эффективности производства применены следующие технические решения: - определили тип производства - среднесерийный с производственной программой выпуска 600 шт. в год; – рассмотрели два варианта получения заготовки – литье в песчано-глинистые формы и литье в кокиль. В качестве заготовки был принят вариант получения заготовки литьем в ПГФ, для уменьшения основного времени было применено более производительное оборудование, и инструменты. В конструкторской части было спроектировано специальное приспособление для фрезерных и сверлильных операций.

В разделе ФМРиР был выполнен расчет прямых и косвенных затрат за год, заработной платы работников предприятия с их социальными доходами. Кроме того, были проведены расчеты амортизации основных фондов, а также получены значения затрат на основные и вспомогательные материалы.

В разделе социальная ответственность были рассмотрены опасные и вредные факторы, возникающие в процессе изготовления изделия по разработанному технологическому процессу, влияющие здоровье, самочувствие работающего безопасность Предложенные И труда. мероприятия позволяет снизить вредное воздействие на человека. В целом же можно сказать, что условия труда на рассматриваемом участке являются достаточно комфортными и безопасными, что способствует снижению благоприятствует показателей травматизма, также повышению производительности труда.

Список использованных источников

- 1 Балабанов, А. Н. Краткий справочник технолога- машиностроителя. / А. Н. Балабанов М.: Издательство стандартов, 1992. 460 с.
- 2 Барановский, Ю. В. Режимы резания металлов. / Ю. В. Барановский, М.: Машиностроение, 1972. – 407 с.
- 3 Горбацевич, А. Ф. Курсовое проектирование по технологии машиностроения. / А. Ф. Горбацевич Минск: Высшая школа, 1975. 287 с.
- 4 Гельфгат, Ю. И. Сборник задач и упражнений по технологии машиностроения. / Ю. И. Гельфгат М: Высшая школа, 1986. 271 с.
- 5 Вардашкин, Б. Н., Шатилов А. А. Станочные приспособления справочник в двух томах. / Б. Н. Вардашкин, М: Машиностроение, 1984 T1. 592 с. T2. 655 с.
- 6. Технология машиностроения: методические указания к содержанию и выполнению курсового проекта по курсу «Технология машиностроения» для студентов направления 150700 «Машиностроение» всех форм обучения. Юрга: Изд-во Юргинского технологического института, 2011. 31с.
- 7 Кузнецов, Ю. И., Оснастка для станков с ЧПУ. / Ю. И. Кузнецов, Маслов А. Р М: Машиностроение, 1983. 360 с.
- 8 Косилова, А. Г., Справочник технолога- машиностроителя в двух томах. /– А. Г М.: Косилова, Мещеряков Р. К Машиностроение, 1985-T1.-655 с., T2.-495 с.
- 9 Горошкин, А. К. Приспособления для металлорежущих станков. Справочник. Изд. 6-е./ – А. К. Горошкин, М.: Машиностроение, 1971. – 384 с.
- 10 Общемашиностроительные нормативы времени и режимов времени для нормирования работ, выполняемых на универсальных станках, многоцелевых и станках с ЧПУ. М: Экономика, 1990. 460 с.
- 11 Общемашиностроительные нормативы режимов резания для технического нормирования работ на металлорежущих станках. В 3-х частях.

- Часть 1. Токарные, сверлильные станки. М.: Машиностроение, 1974. 416 с.
- 12 Охрана труда в электроустановках: Учебник для вузов / Под. ред. Б.А. Князевского. 3 -е изд. М.: Энергоатомиздат, 1983. 336 с.
- 13 Строительные нормы и правила СНиП 23-05-95. Естественное и искусственное освещение. 1995; 27 с.
- 14 Санитарные нормы СН 2.2.4/2.1.8.566-96. Производственная вибрация, вибрация в помещениях жилых и общественных зданий. М.: Информ.-издат. центр Минздрава России, 1997. 20 с.
- 15 Правила техники безопасности при эксплуатации электроустановок потребителей. М.: Энергоатомиздат, 1994. 400с.
- 16 ГОСТ 2590–88. Прокат стальной горячекатаный круглый. Сортамент М.: Стандартинформ, 1988. 4 с.
- 17 ГОСТ 7505-89. Поковки стальные штампованные. Допуски, припуски и кузнечные напуски.— М.: Стандартинформ, 1989. 36 с
- 18 Симкина, Л.Г. Экономическая теория: Учебник для студентов вузов. 2-е изд. /– Л.Г Симкина, СПб: Питер, 2010. 382 с
- 19 Экономика и социология труда: Учебник для вузов / Под ред. А.Я. Кибанова. М.: ИНФРА-М, 2010. 584 с. (Высшее образование)..
- 20 Кондраков, Н.П. Бухгалтерский (финансовый, управленческий) учет:/- Н.П. Кондраков учебник 2011 г.
- 21 Момот, М.В.Деньги. Кредит. Банки: Учебное пособие / М.В. Момот. Томск: Изд-во ТПУ, 2010. 123 с.
- 22 Каракеян, В.И. Экономика природопользования: Учебник для вузов / Каракеян В.И. М.: Юрайт, 2011. 576 с. (Основы наук).
- 23 Финансы: Учебник для вузов / А.С. Нешитой, Я.М. Воскобойников. 9-е изд., перер. и доп. М.: «Дашков и К», 2010. 525 с.
- 24 Минько, Э.В. Организация коммерческой деятельности промышленного предприятия [Текст]: Учебное пособие / Э.В.Минько,

- А.Э.Минько; под ред. А.В. Самойлова. М.: Финансы и статистика, 2010. 608 с.
- 25 Вахрушина, М.А. Управленческий анализ: Учебное пособие для вузов / М.А. Вахрушина. 6-е изд., испр. М. : Омега-Л, 2010. 399 с. (Высшее финансовое образование).
- 26 Экономика предприятия: Учебник / Семенов В.М., Баев И.А, Терехова С.А. и др. Под ред. В.М. Семенова. 2-е изд., перераб. и доп. М.: Центр экономики и маркетинга, 2004.
- 27 Методические указания по выполнению экономической части выпускной квалифицированной работы для студентов механикомашиностроительного факультета. Юрга: ИПЛ ЮТИ ТПУ, 2006. –24с
- 28 Система стандартов безопасности труда(ССБТ): ГОСТ 12.3.020- 80. Процессы перемещения грузов на предприятиях [Электронный ресурс] URL http://docs.cntd.ru/document/1200000300
- 29 Санитарные нормы CH 2.2.4/2.1.8.562-96. Шум на рабочих местах [Электронный ресурс] URL https://base.garant.ru/4174553/
- 30 Вибрация ГОСТ 17712-72. Правовой и нормативно-технический документ [Электронный ресурс] URL http://docs.cntd.ru/document/464617545
- 31 Строительные нормы и правила: СНиП 23-05-95. Естественное и искусственное освещение [Электронный ресурс] URL http://docs.cntd.ru/document/871001026
- 32 Санитарные правила и нормы СанПиН 2.2.4.548-96 "Гигиенические требования к микроклимату производственных помещений [Электронный ресурс] URL https://base.garant.ru/4173106/
- 33 Общие санитарно-гигиенические требования к воздуху рабочей зоны ГОСТ 12.1.005-88 Система стандартов безопасности труда(ССБТ) [Электронный ресурс] URL http://docs.cntd.ru/document/1200003608
- 34 ГОСТ 12.3.025-80 Система стандартов безопасности труда (ССБТ). Обработка металлов резанием. Требования безопасности [Электронный

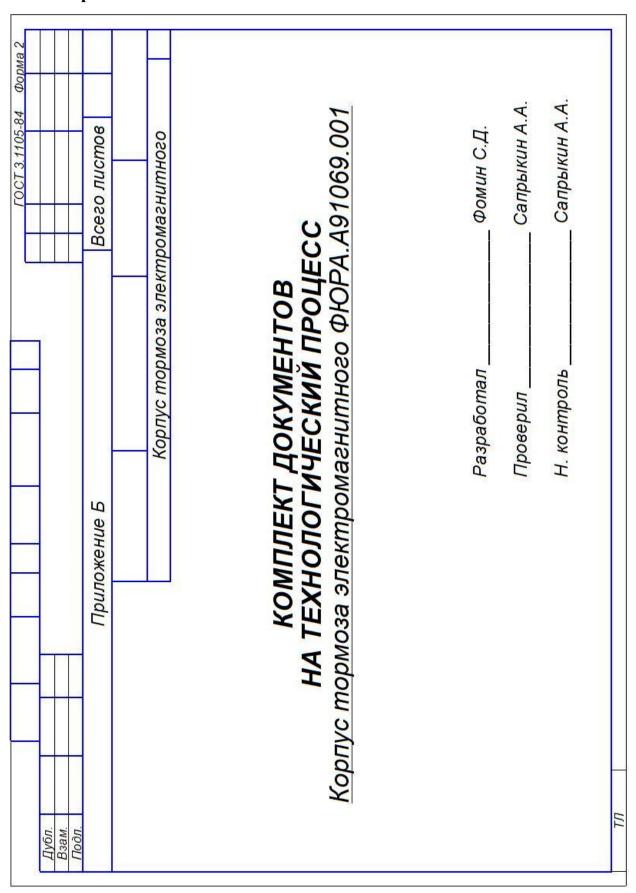
pecypc] URL http://docs.cntd.ru/document/1200008343

Приложения А

| | Формат | Зана | Tlo3. | Обознач | HEHUE | Наименовани | JE : | Kon | Приме- чание |
|--|------------|----------|-----------|---|---|------------------------------|--------|-----------------|-----------------|
| Лерв, примен | | | | | | <u>Документация</u> | | - | |
| Nept | A1 | | ž. | ФЮРА. А 91069. | 1003 СБ | Сборочный черта | 2X | 1 | |
| | | | | | | <u>Детали</u> | | | |
| | 54 | | 1 | ФЮРА.А91069. | 003.01 | Основание | (8) | 1 | |
| Vα | 54 | | 2 | ФЮРА. A 91069. | 003.02 | Шпонка | | 2 | |
| Cripadi. Nº | 54 | | 3 | ФЮРА. A 91069. | | Опора | | 3 | |
| S | 54 | | 4 | ФЮРА. А 91069. | | Прижим | | 2 | |
| | 54 | | 5 | ФЮРА. A 91069. | - CANDO AND | Прижим | | 1 | |
| | 64 | | 6 | ФЮРА. A 91069. | | Призма | 92 | 1 | |
| | 54 | | 7 | ФЮРА. А 91069. | 003.07 | Призма | | 2 | |
| дата | | | ÷ | | | Стандартные из | делия | | |
| Подп. и дата | | | 8 | | | Бирка | 7/ | 1 | |
| ~ | H | | 9 | | | СТП 406-3344-7 Винт M5×10 | 100 | 2 | |
| h Nº dyón | \vdash | | / | | | FOCT 17473-80 | | | |
| Ø √0 | 18-3 | | 10 | | | Buhm M12×50 | 35 | 6 | |
| ZE | | | 10 | 9 | | FOCT 1491-80 | - | 0 | |
| Взам инд. № | \vdash | | 11 | | | Гайка M16 | - 1 | 6 | |
| W CF | Н | | 11 | | | FOCT 5915-70 | | U | |
| Вэс | \vdash | | 12 | | | Пружина 18,5×1,6 | 58 | 2 | |
| 22 | H | | IL | 9 | | CTIT 406-3333-7 | | <u>-</u> 4 | |
| ा जेका | H | | 4 | | | CIII 400 3333 1 | | - 4 | |
| Пада и дата | 11- | 0 | | AVI 201111 - C-2- 1 | | ФЮРА А 9106 | 59.007 | <u>.</u> | |
| Инв. № подл | Раз При | | ξ 4 (i | № дакум. Подп. () бамин С.Д апрыкин А.А | При | способление | | icm 1 DAS | Nucmot 2 |
| THE STATE OF THE S | Ут.К | OHM B | U. | | — <i>рершик</i> | ально-фрезерное | 9(2) | | 779 |

| формат | Зана | | Обозначение | Наименование | Кол | Приме чание |
|----------------|------|---|-------------|-------------------------------|----------|----------------|
| 1 | 13 | 3 | | Пружина 18,5×1,6×45 | 1 | |
| 4 | 12 | * | | CTIT 406-3333-74 | *** | |
| | 14 | 4 | | Рым-болт M6 | 4 | |
| | 14 | | | ΓΟCT 4751–73 | 7 | |
| | 15 | 5 | | <u>Шайба М16</u> | 3 | |
| - | 12 | 1 | | FOCT 13438-68 | 1 | |
| 1 | 16 | 5 | | Иайба M16 | 3 | |
| \ \ | 10 | / | | ΓΟCT 13439–68 | 7 | |
| - | 17 | 7 | | <u>Шайба М16</u> | 3 | |
| | 1.7 | 4 | | FOCT 11371-78 |) | |
| - | 18 | 0 | | Шпилька M16×100 | 1 | |
| | 10 | / | | | / | |
| 78 <u></u> 3 | 19 | 2 | | ГОСТ 220034-76 Шпилька М16 | 2 | |
| - | 15 | 7 | | | | |
| = | 20 | 0 | | FOCT 220034-76 | 1 | |
| | 20 |) | | Штифт 10×50 | 6 | |
| | | | | ГОСТ 3128-70 | 23 3 | |
| | | - | | | -38-E | |
| 50 | | _ | | | | |
| | | | | | - No 1 | |
| | | | | | 92 2 | |
| | | - | | | -813 - 3 | |
| | | | | | 200 | |
| _ | | | | | | |
| | | | | | (9) st | |
| | | | | | | |
| | | 8 | | | 58-82 | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| 200 | | | | | | |
| | | 0 | | | 23 | |
| 700V | | | T T E | | | - |
| | | | | ΦЮРА A 91054.00° | 7 | Λι |

Приложение В



| Разработал Пров. Нормир | ал Фомин С.Д Сапрыкин А.А. | | ФЮР | A. A9 | ФЮРА.A91069.001 | | | | |
|-------------------------------|---|------------------------|-----------|-------|-----------------|-------|-------------------|--------------|------|
| Про верил Н.контроль | ль Сапрыкин А.А. | | | | | | | | |
| Hau | I | Материал | Твердость | 16 EB | ПW | Профі | Профиль и размеры | N3 M3 | КОИД |
| 305 | 005;010 Токарная | 35/1 FOCT 977-88 | 229 | | 47,24 | 0 | Отливка | 49,85 | 10 |
| орус | Оборудование, устройство ЧПУ | Обозначение программы | To | Te | Тп.3. | Tmm | | XO2 | |
| | 117HT-1500 | | 5,63 | 2,4 | 4 | 22,6 | EFI | EFELE CF-621 | 21 |
| | 2 | ИП | В пип В | 7 | t | į | S | u | / |
| + | 1. ∏o∂pesam⊾ mopeų e paswep 278±0,5 | 0,5 | | | 3,0 | 1 | 9,0 | 105 | 95 |
| Pe | Резец 2102-4036, Пластина Т5К10 | 0 SNMA-120412 | | | | | | | |
| 2.1 | 2.Подрезать торец в размер 273±0,5 | ±0,5 | | | 2,5 | 1 | 1,4 | 100 | 110 |
| Pe | Резец 2102-4035, Пластина Т5К10 SNMA-160412 | SNMA-160412 | | | | | | | |
| 3. | 3. Черновое точение в размер 398h1 размер 63±1. | Sh12 выдерживая | | | 3,0 | 1 | 6,0 | 80 | 101 |
| 4. | 4 Чистовое точение в размер $\&390h8$ выдерживая размер $63\pm l$ | 90h8 выдерживая | | | 3,0 | 1 | 0,4 | 120 | 84 |
| 5. | 5. Черновое растачивание в размер | ер в 364,5Н14 напроход | | | 2,0 | 1 | 0,5 | 160 | 06 |
| 9 | 6. Чистовое растачивание в размеро365H12 напроход | перъ365Н12 напроход | | | 3,0 | 1 | 0,25 | 120 | 86 |
| Pe | Резец 2102-4036, Пластина Т5К10 SNMA-120412 | SNMA-120412 | | | | | | | |
| Pe | Резец 2102-4035, Пластина Т5К10 SNMA-160412 | SNMA-160412 | | | | | | | |
| Pe | Резец 2102-4036, Пластина Т5К10 SNMA-120412 | SNMA-120412 | | | | | | | |
| Pe | Резец 2102-4035, Пластина Т5К10 SNMA-160412 | SNMA-160412 | | | | | | | |
| 7. | Точить канавку &389hI4 и шириной Змм | пной Змм | | | 1,5 | 1 | 0,2 | 120 | 98 |
| Pe | Резец канавочный Т15К6 | | | | | | | | |
| 8 | 8. Рассточить канавку ъ371Н14 и шириной 3 | и шириной 3 | | | 2,0 | 1 | 6,3 | 80 | 96 |
| Pp | Резец канавочный 715К6 | | | | | | | | |

| 35/7 FOCT 977-88 35/7 FOCT 977-88 O603HaYeHue программы 3 14 14 14 14 19 19 19 19 19 19 | Дубл. Взам. Подл. | | | | | | | | | |
|---|-------------------------|----------------------------------|-----------------------|----------|-------|------------------|-------|-------------------|--------------|------|
| 35Л ГОСТ 977-88 229 35Л ГОСТ 977-88 229 Обозначение программы То 114 Пи ID или В 80 15,75H10 H14 144 | азраб Пров Норм | 0 00 V0 | | DAOP, | 4.A97 | ФЮРА. A91069.001 | 1 | | | + |
| Mamepuan Teepdocmb 3571 FOCT 977-88 229 229 229 250 | Пров | A 0.0 | | | | | | | | |
| 35Л ГОСТ 977-88 229 Обозначение программы То 3,59 114 80 15,75H10 149 149 149 144 144 145 | I | зименование операции | Материал | Твердост | 6 EB | ПM | Проф | Профиль и размеры | 61 M3 | КОИД |
| ФС 130 М Ф 3 1. Центровать 10 отверстий Свериоть 5 отверстия № 13H14 Свериоть 2 отверстия № 13H14 Свериоть 2 отверстия № 15H14 Ванкоровать 2 отверстия № 15H14 Свериоть 2 отверстия № 15H14 | 15B | ертикально-фрезерная | 35/1 FOCT 977-88 | 229 | | 47,24 | Ō | Отливка | 49,85 | 5 |
| ΦC130MΦ3 3,59 1. Hemmpoeams 10 omeepcmuit Inm D unu B 1. Lemmpoeams 10 omeepcmuit \$22 2. Ceepnum 5 omeepcmuit \$22 2. Ceepnum 5 omeepcmuit \$22 CBepno DCN160-192-a22 \$3. Ceepnum 5 omeepcmuit 3. Ceepnum 5 omeepcmuit \$2.575H10 4. 3ehkoeams 2 фаски 2x45 \$3.54000000000000000000000000000000000000 | Ogop | дование, устройство ЧПУ | Обозначение программы | To | Te | Тп.3. | Twm | | XO⊃ | |
| 1. Центровать 10 отверстий Сверло центровочное 4мм Р6М5 2. Сверлить 6 отверстий №22 Сверло DCN160-192-№22 3. Сверлить 2 отверстия №13H14 Сверло DNC130-156-№13 4. Зенковать 2 отверстия №15,75H10 5. Зенкеровать 2 отверстия №15,75H10 7. Сверлить 2 отверстия №16H9 7. Сверлить 2 отверстия №17,4H14 Сверло DCN160-192-№17,4 8. Фрезеровать 3 отверстия №17,4H14 6. Вазрертия № 2 отверстия № 17,4H14 6. Вазрертия № 17,4H14 6. Вазрертия № 2 отверстия № 17,4H14 6. Вазрертия № 17,4H14 6. Вазр | | ФС130MФ3 | | 3,59 | 1,9 | 4 | 15,88 | | EFELE CF-621 | 121 |
| 1. Центровать 10 отверстий Cверло центровочное 4мм P6M5 2. Сверлить 6 отверстий © 22 Cверло DCN160-192- © 22 3. Сверлить 2 отверстия © 13H14 Cверло DNC130-156- © 13 4. Зенковка DIN334 ГОСТ 14953-80 5. Зенкер 2320-2571 6. Развертка 2363-3448 © 16H9 7. Сверлить 2 отверстия © 17,4H14 Cверло DCN160-192- © 17,4 Cверло DCN160-192- © 17,4 6. Фовзеровать два паза радиусом 57 8. Фрезеровать два паза радиусом 57 | | | ИП | В пип В | 7 | t | į | S | u | / |
| | 01 | 1. Центровать 10 отверстий | | | | 1 | 1 | 9'0 | 120 | 115 |
| | 02 | Сверло центровочное 4мм Р6М5 | | | | | | | | |
| | 03 | 2. Ceepnums 6 om eepcmuŭ &22 | | | | 2,5 | 1 | 0,4 | 120 | 86 |
| | 04 | Сверло DCN160-192- ©22 | | | | | | i. | | |
| | 90 | | 4 | | | 1,5 | 1 | 0,5 | 160 | 96 |
| | 90 | Сверло DNC130-156- в 13 | | | | | | | | |
| | 10 | 4. Зенковать 2 фаски 2х45 | | | | 2 | 1 | 0,4 | 06 | 98 |
| | 80 | Зенковка DIN 334 ГОСТ 14953-80 | | | | | | | | |
| | 60 | 5. Зенкеровать 2 отверстия в 15, | ,75H10 | | | 4 | 1 | 0,3 | 80 | 105 |
| | 10 | Зенкер 2320-2571 | | | | | | | | |
| | 11 | 6. Развернуть 2 отверстия в 16H. | 6 | | | 2 | + | 0,1 | 75 | 99 |
| | 12 | Развертка 2363-3448 ©16H9 | | | | | | | | |
| | 13 | 7. Сверлить 2 отверстия в 17,4Н. | 14 | | | 11 | 1 | 0,3 | 100 | 72 |
| | 14 | Сверло DCN160-192- в 17,4 | | | | | | | | |
| | 15 | 8. Фрезеровать два паза радиусом | 57 | | | 1,4 | 1 | 0,65 | 80 | 20 |
| 16 Фреза концевая P6M5 KM2 Ш25 | 16 | Фреза концевая Р6М5 КМ2 Ш25 | | | | | | | | |

| D3dM. | Взам. | | | - | | | | | |
|------------|---|-----------------------|-------------|----------------------------|------------------|-------|-------------------|--------------|------|
| Подл. | 7 | | | | | | | _ | |
| Разработал | отал Фомин С.Д. | 2 | 2000 | 20 20 20 20 20 | | | | ł | |
| Пров. | _ | | 9 D D | 4.A91 | ФЮРА. A91069.001 | 1 | | | |
| Нормир | up. | | | | | | | | |
| Проверил | - 10 | | | | | | | | |
| Н.КОН! | Н.контроль Сапрыкин А.А. | | , | 114 | | - | | - 9 | 2000 |
| T_ | Наименование операции | Материал | Гвердость | 6 EB | TIM | Профп | Профиль и размеры | M3 | КОИД |
| 020 F | 020 Горизонтально-фрезерная | 35/1 FOCT 977-88 | 229 | | 47,24 | Ö | Отливка | 49,85 | |
| Ogo | Оборудование, устройство ЧПУ | Обозначение программы | To | Te | Тп.з. | Tmm | | € 00 | |
| | SPECTR MHM-500 | | 1,14 | 2,1 | 12 | 12,36 | | EFELE CF-621 | 1 |
| | 200 | ИП | В пип В | 7 | t | į | S | n | Λ |
| 01 | 1. Зенковать 2 фаски 2,5х45 | | | | 1 | - | 0,6 | 120 | 115 |
| 02 | Зенковка DIN336 ГОСТ 14953-80 | 0 | | | | | | | |
| 03 | 2. Цековать 6 пазов ъЗ5 | | | | 1,5 | 1 | 0,5 | 160 | 96 |
| 04 | Цековка GB4260-84 Ш35 | | | | | | | | |
| 90 | 3. Нарезать резьбу в 2х отверстиях M20-7H | ах М20-7Н | | | 2 | 1 | 0,4 9 | 06 | 98 |
| 90 | Метчик 2621-1741 М20 | | | | | | | | |

| Взам. | дусл. Взам. Подл. | | | | | | | | |
|------------------------------|---|-----------------------|-----------|--------|------------------|------|-------------------|--------------|------|
| азработе Пров. Нормир. | Разработал Фомин С.Д. Пров. Сапрыкин А.А. Нормир. | | 40A | A. A97 | ФЮРА. A91069.001 | 1 | | | 1 6 |
| Пров Н.кон | Проверил Н.контроль Сапрыкин А.А. | | | | | | | | |
| + | 1 | Материал | Твердость | nb EB | ПW | Проф | Профиль и размеры | M3 | КОИД |
| 25 1 | 025 Вертикально-фрезерная | 35/1 FOCT 977-88 | 229 | | 47,24 | Õ | Отливка | 49,85 | |
| Ogob | Оборудование, устройство ЧПУ | Обозначение программы | To | Тв | Тп.3. | Twm | | ЖОЭ | |
| | ФC130MФ3 | | 3,16 | 1,4 | 12 | 8,42 | | EFELE CF-621 | 1 |
| | 9.0 | ИП | В пип В | 7 | t | i | S | 1 | / |
| 01 | 1. Центровать 3 отвертия | | | | 2 | 1 | 0,4 | 06 | 98 |
| 02 | Сверло центровочное 4мм Р6М5 | | | | | | | | |
| 03 | 2. Ceepnums 3 omsepcmuя ∞21,5H11 | | | | 4 | 1 | 0,3 8 | 80 | 105 |
| 04 | Сверло DNC130-156- Ш21,5 | | | | | | | | |
| 90 | 3. Зенковать 3 фаски | | | | S | 1 | 0,5 | 92 | 83 |
| 90 | Зенковка DIN336 ГОСТ 14953-80 | W. | | | | | | | |
| 20 | 4. Нарезать резьбу М24-7Н | | | | 11 | 1 | 0,3 10 | 100 | 72 |
| 80 | Метчик 2621-1741 М24 | | | | | | | | |
| 60 | 5. Фрезеровать поверхность 110мм и шириной 57мм | м и шириной 57мм | | | 1,4 | 1 | 0,65 | 80 | 20 |
| 010 | Фреза концевая Р6М5 КМ2 Ш30 | | | | | | | | |