

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

Школа_ Инженерная школа новых производственных технологий (ИШНПТ) Направление подготовки _15.03.01 «Машиностроение» Отделение школы (НОЦ)_ Материаловедения

БАКАЛАВРСКАЯ РАБОТА

Тема работы

Технологическая подготовка производства изготовления детали "Вал" на станках с ЧПУ УДК 621.81-2-025.13

Студент

Группа	ФИО	Подпись	Дата
4A6A	Маматкулов Холматали Турсунали угли		04.06.2020

Руководитель ВКР

	Должность	ФИО	Ученая степень,	Подпись	Дата
			звание		
	Доцент ОМ	Ефременков Егор	к.т.н.		04.06.2020
И	ШНПТ	Алексеевич			

Консультант

Должность	ФИО	Ученая степень,	Подпись	Дата
		звание		
Ст. преподаватель	Ефременкова			04.06.2020
	Светлана			
	Константивна			

КОНСУЛЬТАНТЫ ПО РАЗДЕЛАМ:

По разделу «Финансовый менеджмент, ресурсоэффективность и ресурсосбережение»

Должность	ФИО	Ученая степень,	Подпись	Дата
		звание		
Доцент	Кащук Ирина	к.т.н. доцент		04.06.2020
	Вадимовна			

По разделу «Социальная ответственность»

Должность	ФИО	Ученая степень,	Подпись	Дата
		звание		
Ассистент	Черемискина Мария			04.06.2020
	Сергеевна			

ДОПУСТИТЬ К ЗАЩИТЕ:

7				
Руководитель ООП	ФИО	Ученая степень,	Подпись	Дата
		звание		
15.03.01	Ефременков Егор	к.т.н		
Машиностроение	Алексеевич			



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

Инженерная школа новых производственных технологий Направление подготовки (специальность): 15.03.01 Машиностроение Отделение материаловедение

УТВЕРЖДАЮ: Руководитель ООП
<u>Ефременков Е.А.</u>
(Подпись) (Дата) (Ф.И.О.)

ЗАДАНИЕ

на выполнение выпускной квалификационной работы

В форме:

Бакалаврской работы

(бакалаврской работы, дипломного проекта/работы, магистерской диссертации)

Студенту:

Группа	ФИО
4A6A	Маматкулов Холматали Турсунали угли
E (

Тема работы:

Технологическая подготовка производства изготовления детали "Вал" на станках с ЧПУ		
Утверждена приказом директора (дата, номер)	28.02.2020 №59-67/c	

Срок сдачи студентом выполненной работы:	08.06.20 г.

ТЕХНИЧЕСКОЕ ЗАЛАНИЕ:

ТЕХНИЧЕСКОЕ ЗАДАНИЕ:			
Исходные данные к работе	Чертеж детали «Вал»;		
	Тип производства: мелкосерийное		
Перечень подлежащих исследовании	р, Технологическая подготовка производства.		
проектированию и разработке	разработке Проектирование альтернативного процесса		
вопросов	изготовления заданной детали на современных станках с ЧПУ.		
	Разработка принципиальной схемы автоматизированного оборудования.		
Перечень графического материала	• •		
	Карта наладки.		
Консультанты по разделам выпускн	м выпускной квалификационной работы		
Раздел	Консультант		
Технологическая часть	Ефременкова Светлана Константиновна		

Финансовый менеджмент, ресурсоэффективность и ресурсосбережение	Кащук Ирина Вадимовна		
Социальная ответственность	Черемискина Мария Сергеевна		
Названия разделов, которы языках:	ые должны быть написаны на русском и иностранном		

Дата выдачи задания на выполнение выпускной	16.12.19 г.
квалификационной работы по линейному графику	

Задание выдал руководитель / консультант (при наличии):

Должность	ФИО	Ученая степень,	Подпись	Дата
		звание		
Доцент ОМ ИШНПТ	Ефременков Егор			16.12.19
	Алексеевич	к. т. н.		
Ассистент ОМ ИШНПТ	Ефременкова Светлана Константиновна			16.12.19

Задание принял к исполнению студент:

Группа	ı	ФИО	Подпись	Дата
4A6A	M.	Іаматкулов Холматали Турсунали угли		16.12.19

Код	
результата	Результат обучения
P1	Способность применять базовые и специальные знания в области математических, естественных, гуманитарных и экономических наук в комплексной инженерной деятельности на основе целостной системы научных знаний об окружающем мире; умение использовать основные законы естественнонаучных дисциплин, методы математического анализа и моделирования, основы теоретического и экспериментального исследования в комплексной инженерной деятельности с целью моделирования объектов и технологических процессов в машиностроении, используя стандартные пакеты и средства автоматизированного проектирования машиностроительной и сварочной продукции.
P2	Демонстрировать понимание сущности и значения информации в развитии современного общества, владение основными методами, способами и средствами получения, хранения, переработки информации; использование для решения коммуникативных задач современных технических средств и информационных технологий.
Р3	Способность самостоятельно применять методы и средства познания, обучения и самоконтроля, осознавать перспективность интеллектуального, культурного, нравственного, физического и профессионального саморазвития и самосовершенствования, уметь критически оценивать свои достоинства и недостатки.
P4	Способность эффективно работать индивидуально и в качестве члена команды, демонстрируя навыки руководства отдельными группами исполнителей, в том числе над междисциплинарными проектами, уметь проявлять личную ответственность, приверженность профессиональной этике и нормам ведения профессиональной деятельности.
P5	Демонстрировать знание правовых, социальных, экологических и культурных аспектов комплексной инженерной деятельности, осведомленность в вопросах охраны здоровья, безопасности жизнедеятельности и труда на машиностроительных и строительно-монтажных производствах.
P6	Осуществлять коммуникации в профессиональной среде и в обществе в целом, в том числе на иностранном языке; анализировать существующую и разрабатывать самостоятельно техническую документацию; четко излагать и защищать результаты комплексной инженерной деятельности на предприятиях машиностроительного, строительно-монтажного комплекса и в отраслевых научных организациях, участвовать в работе над инновационными проектами, используя базовые методы исследовательской деятельности, основанные на систематическом изучении научно-технической информации, отечественного и зарубежного опыта, проведении патентных исследований
P7	Умение проводить предварительное технико-экономическое обоснование проектных решений, выполнять организационно-плановые расчеты по созданию или реорганизации производственных участков, планировать работу персонала и фондов оплаты труда, применять прогрессивные методы эксплуатации технологического оборудования при изготовлении изделий машиностроения и сварочного производства
P8	Умение применять стандартные методы расчета деталей и узлов машиностроительных изделий и конструкций, выполнять проектно-конструкторские работы, составлять и оформлять проектную и технологическую документацию соответственно стандартам, техническим условиям и другим нормативным документам, в том числе с использованием средств автоматизированного проектирования, выполнять работы по

	CTON TO THE TOTAL OF THE TOTAL AS CONTROL OF THE TOTAL OF								
	стандартизации, технической подготовке к сертификации технических средств,								
	систем, процессов, оборудования и материалов, организовывать								
	метрологическое обеспечение технологических процессов, подготавливать								
	документацию для создания системы менеджмента качества на предприятии.								
Профиль 1	Профиль 1 (Машины и технология высокоэффективных процессов обработки материалов)								
	Умение обеспечивать соблюдение технологической дисциплины при								
DO	изготовлении изделий машиностроительного, ракето-космического и								
P9	сварочного производства, осваивать новые технологические процессы								
	производства продукции, применять методы контроля качества новых образцов								
	изделий, их узлов, деталей и конструкций								
	Способность осваивать вводимое новое оборудование, проверять техническое								
	состояние и остаточный ресурс действующего технологического оборудования								
P10	и конструкций строительно-монтажных объектов, в случае необходимости								
	· · · · · · · · · · · · · · · · · ·								
	обеспечивать ремонтно-восстановительные работы на производственных								
	участках предприятия.								
	Умение применять современные методы для разработки малоотходных,								
	энергосберегающих и экологически чистых машиностроительных и								
	строительно-монтажных технологий, обеспечивающих безопасность								
P11	жизнедеятельности людей и их защиту от возможных последствий аварий,								
PII	катастроф и стихийных бедствий, умение применять способы рационального								
	использования сырьевых, энергетических и других видов ресурсов в								
	машиностроении и строительстве, применять методы стандартных испытаний								
	по определению физико-механических свойств и технологических показателей								
	используемых материалов и готовых изделий.								
	neneracj ental nerepharica il rerealin noneralin								

Реферат

Выпускная квалификационная работа состоит из 137 с., 12 рис., 27 таблицы, 15 использованных источников, 3 приложения.

Ключевые слова: цилиндрический, технологический процесс, технологическая подготовка, инструмент, станок, управляющая программа, режимы обработки, размерный анализ, минимальные припуски.

Объектом исследования является: деталь «Вал».

Цель работы является разработка технологической документации на изготовление детали «Вал» с применением оборудования с ЧПУ.

В процессе исследования был выполнен анализ технологичности детали, разработан технологический процесс, подобраны средства технологического оснащения для изготовления детали, подобраны режимы резания и рассчитаны минимальные припуски на обработку детали, произведен размерный анализ и построено граф дерево для технологического процесса. В финансовой части проекта был выполнен расчет сметы затрат на выполнение проекта и оценка экономической эффективности проекта. Выявлены вредные и опасные факторы и предложены мероприятия для устранения этих факторов. В результате исследования был разработан технологический процесс изготовления детали «Вал», написана управляющая программа и карта наладки для токарного станка с ЧПУ, разработана принципиальная схема специального приспособления и рассчитано усилие зажима детали.

Обозначения, сокращения

ЧПУ – числовое программное управление;

ТПП – технологическая подготовка производства;

ТКИ – технологичность конструкции изделия;

ТП – технологический процесс;

СТО – средства технологического оснащения;

СПИД – (станок-приспособление-инструмент-деталь);

КИМ – коэффициент использования материала;

САПР – система автоматизированного проектирования;

СМП – сменные многогранные пластины;

ГПС – гибкая производственная система;

ГПМ – гибкий производственный модуль;

УП – управляющая программа;

ПУ – программное управление;

Оглавление

ВЕДЕНИЕ	10
Глава 1. Проектирование технологического процесса изготовления детали «вал»	12
1.2. Этапы технологической подготовки детали «Вала»	13
2. Анализ технологичности конструкции детали «Вала»	14
3. Обеспечение эксплуатационных свойств детали	18
4. Способ получения заготовки	20
5. Проектирование технологического маршрута	21
6. Проектирование технологических операций	23
7. Расчет минимальных припусков на обработку	27
7.1. Расчет минимального припуска на механическую обработку $\emptyset 40 \pmb{k6}$	27
8. Уточнение содержания переходов	34
9. Выбор средств технологического оснащения	35
10. Выбор и расчет режимов резания	38
11. Нормирование технологических переходов	48
12. Разработка управляющих программ (УП) для станков с ЧПУ	51
13. Размерный анализ технологического процесса	53
14. Технико-экономические показатели технологического процесса	55
15. Проектирование средств технологического оснащения	58
16. Обоснование выбора схемы приспособления	58
17. Расчет точности выполнения служебных функций	58
18. Проектирование гибкой производственной системы (модуля)	60
Глава 2. Финансовый менеджмент, ресурсоэффективность и ресурсосбережение	64
2. Оценка коммерческого потенциала и перспективности проведения научных исследований	64
2.1. Потенциальные потребители результатов исследования	64
2.2. Анализ конкурентных технических решений	64
2.3 SWOT-анализ	66
2.2. Планирование научно-исследовательских работ	
2.2.1. Структура работ в рамках научного исследования	69
2.2.2 Определение трудоемкости выполнения работ	70
2.2.3 Разработка графика проведения научного исследования	74
2.3 Бюджет научно-технического исследования (НТИ)	74
2.3.1 Расчет материальных затрат НТИ	75
2.3.2 Расчет амортизации специального оборудования	

2.3.3 Основная заработная плата исполнителей НИП	77
2.3.4 Дополнительная заработная плата	78
2.3.5 Отчисления во внебюджетные фонды (страховые отчисления)	79
2.3.6 Накладные расходы	79
2.4 Определение финансовой, бюджетной и экономической эффективности исследов	ания
	80
Глава 3. Социальная ответственность	86
3.1. Правовые и организационные вопросы обеспечения безопасности	86
3.1.1 Специальные правовые нормы трудового законодательства	86
3.1.2 Организационные мероприятия при компоновке рабочей зоны	87
3.2 Производственная безопасность	87
3.2.1 Анализ вредных и опасных факторов, которые может создать объект исследо	
3.2.1.1 Электрический ток	89
3.2.1.2 Превышение уровней шума	
3.2.1.3 Повышенный уровень вибрации	
3.2.1.4 Недостаточная освещенность рабочей зоны	90
3.2.2 Обоснование мероприятий по предотвращению пожара и разработка порядка действия в случае его возникновения	
3.3 Экологическая безопасность	92
3.3.1 Анализ возможного влияния объекта исследования на окружающую среду	92
3.4 Безопасность в чрезвычайных ситуациях	93
3.4.1 Анализ вероятных ЧС, которые могут возникнуть на рабочем месте при проведении исследований	93
3.4.2 Обоснование мероприятий по предотвращению ЧС и разработка порядка дей в случае возникновения ЧС	
Заключение	95
Список литературы	
Приложение А Чертеж детали «ВАЛ».	98
Приложение Б Чертеж приспособления	
Приложение В Комплект технологической документации	102

ВЕДЕНИЕ

Машиностроение – отрасль народного хозяйства, необходимая для развития любого государства. В XXI веке повысились требования к качеству и количеству выпускаемой машиностроительной продукции. Это стало возможно с внедрением и использованием более современных технологий и методов механической, электромагнитной, термической, ультразвуковой обработки Чтобы обеспечить требуемую материалов. точность производительность изготовления деталей, необходимо повышать автоматизированного оборудования с числовым программным управлением (ЧПУ), а также заменять ручной труд механизированным, что в данное время и эффективного происходит. Для управления И использования такого оборудования требуются высококвалифицированные инженеры-операторы.

Модернизация машиностроительной отрасли должна проводиться заменой старого и устаревшего оборудования новым автоматическим оборудованием с ЧПУ. В нашей стране высокая доля производств с устаревшими станками советского времени, которые не способны обеспечивать необходимых требований.

Наиболее популярный метод обработки материалов — механическая обработка. Другие методы либо дорогостоящие, либо малопроизводительны, либо еще не распространены. Поэтому технологам и конструкторам необходима более полноценная теоретическая и практическая подготовка именно в этой области, но также важно знание и понимание более современных методов обработки, не получившие пока широкого распространения.

Руководство машиностроительных предприятий должно не только умело адаптировать своё производство под современные нужды и рационально использовать свои возможности, но и следить за современными тенденциями и по возможности внедрять их своё производство.

Целью моей работы является – разработка технологической документации на изготовление детали «Вала» с применением оборудования с ЧПУ, достижения которой решались следующие ДЛЯ задачи: технологичности, разработка технологического маршрута изготовления детали, выбор средств технологического оснащения, инструментов, расчет минимальных припусков, расчет режимов обработки, разработка специального гидравлического зажима.

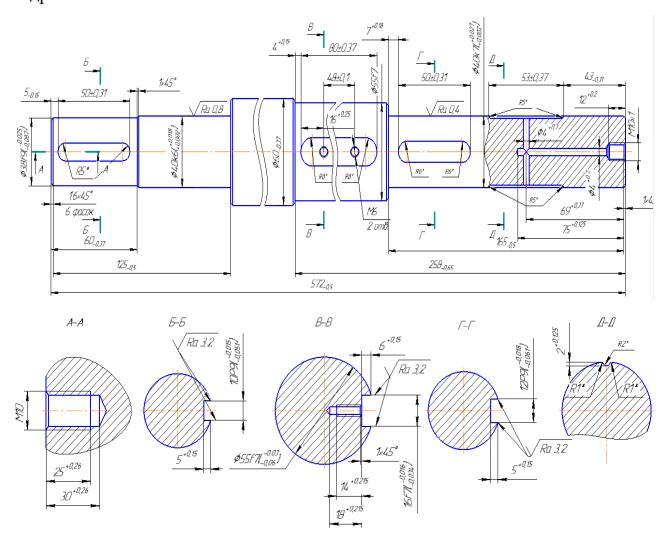


Рисунок 1. – Чертеж детали на проектирование технологического процесса.

ГЛАВА 1. ПРОЕКТИРОВАНИЕ ТЕХНОЛОГИЧЕСКОГО ПРОЦЕССА ИЗГОТОВЛЕНИЯ ДЕТАЛИ «ВАЛ»

Технологическая подготовка производства представляет из себя совокупность мероприятий, которые обеспечивают технологическую готовность предприятия [12].

Основная цель ТПП — это обеспечение высокой производительности производства. Кроме того, особенное внимание уделяется требуемому качеству, соблюдение поставленных сроков в соответствии с назначенными технико-экономическими показателями, которые определяют технический уровень изделия и наименьшие трудовые и материальные издержки.

Для выполнения поставленной цели применяют ряд главных функций ТПП, а именно:

- обеспечение ТКИ;
- разработка ТП;
- выбор, проектирование и изготовление СТО;
- организация и управление процессом ТПП [12].

Выше изложенные функции являются группой задач, которые связаны общей целью. Функции могут выполняться раздельно друг от друга, но невзирая на это они находятся во взаимосвязи.

Таким образом первоначальные условия для выполнения ТПП являются:

- -комплект конструкторской документации для нового изделия;
- -предполагаемый режим работы предприятия предполагаемый коэффициент загрузки оборудования основного производства и ремонтная стратегия предприятий;
- -наибольший годовой объём выпуска продукции при полном освоений производства с учетом изготовления запасных частей и поставок по кооперации;
- -запланированный срок выпуска изделия и объём выпуска по годам с учётом сезонности;

-предполагаемое кооперирование поставки предприятию деталей, узлов полуфабрикатов и предприятий-поставщика; планируемые поставки предприятия стандартных изделии и предприятий-поставщика; предполагаемые рыночные цены новых 10 товаров исходя из ценовой стратегии предприятия и его целей;

-принятая стратегия по отношению к риску; политика социологии труда предприятия [12].

Современное машиностроительное производство имеет ряд особенностей: широкая номенклатура выпускаемых изделий; повышение технического уровня и качества.

Исходными данными для проведения ТПП являются: полный комплект конструкторской документации на новое изделие; планируемый режим работы предприятия планируемый коэффициент загрузки оборудования основного производства и ремонтная стратегия предприятия; максимальный годовой объем выпуска продукции при полном освоении производства с учетом изготовления запасных частей и поставок по кооперации; предполагаемый срок выпуска изделий и объем выпуска по годам с учетом сезонности; планируемые кооперированные поставки предприятию деталей, узлов полуфабрикатов и предприятия-поставщики; планируемые поставки предприятию стандартных изделий и предприятия-поставщики; предполагаемые рыночные цены новых 10 товаров исходя из ценовой стратегии предприятия и его целей; принятая стратегия по отношению к риску; политика социологии труда предприятия [12].

Современное машиностроительное производство имеет ряд особенностей: широкая номенклатура выпускаемых изделий; повышение технического уровня и качества.

1.2. Этапы технологической подготовки детали «Вала»

Для технологической подготовки детали «Вал» необходимо выполнить следующие этапы: анализ технологичности детали; разработка технологического процесса изготовления детали; выбор обрабатывающих станков, инструментов, технологической оснастки; транспортировка заготовок

между рабочими местами; написание программы для токарного станка с ЧПУ; оформление всей необходимой технологической документации.

Вид заготовки – прокат сортовой стальной горячекатаный, так как наиболее дешевый. Все поверхности доступны для механической обработки. Чтобы увеличить производительность и сократить количество операций, надо на токарной операции с ЧПУ обработать всю деталь за один установи с помощью приспособления зубчатый поводковый центр. Так как основная базовая поверхность – центровые отверстия, их необходимо обработать первыми. Деталь технологична, все базовые поверхности доступны и обеспечивают приемлемую точность. Обработка детали «вала» производится в последовательности операций: заготовительная, токарная, токарная с ЧПУ, контрольная, слесарная, контрольная, фрезерная, слесарная, контрольная, кругло шлифовальная, контрольная, промывочная, консервация. Для каждой операции необходимо подобрать соответствующий ей станок. Станок должен обеспечить необходимые режимы резания, обладать требуемой жесткостью системы к детали. Для токарной операции необходим станок с ЧПУ, так СПИД, обеспечивать полноценный доступ инструмента как получаемые поверхности сложной формы и требуют высокой точности обработки. Инструмент необходимо подобрать из условий соблюдения необходимых размеров, с работоспособности определенной точностью допусков, a также определенных условиях. Так как деталь небольшой массы, и особых условий транспортировки нет, то заготовки между рабочими местами можно производить посредством ручной транспортировки, про помощи тележек. Так как токарный станок с ЧПУ, то необходимо написание управляющей САД-программах. Всю программы технологическую документацию необходимо оформить В соответствии cактуальными нормативными документами и стандартами.

2. Анализ технологичности конструкции детали «Вала»

Разработка ТП выполняется для изделий, конструкции которых отработаны на технологичность. Конструкция детали непосредственно влияет

на разработку технологического процесса, выбор средств технологического оснащения, зажимных приспособлений и возможно будет признана технологичной, в случае если гарантирует простое и дешевое изготовление этого изделия. В зависимости от точности размеров изготавливаемой детали зависит выбор рабочих. В зависимости от материала выбирается способ получения заготовки, её вид (прокат, штамповка поковка, и т.д.), режимы резания, материал инструмента [6].

Выполним анализ чертежа конструкции детали «Вал» и сможем дать качественную оценку технологичности.

Тип детали – Вал.

Материал детали Сталь 45 чаще всего используется при изготовлении, работающих с большими перерывами и редко испытывающих максимальные нагрузки. Он дешевый, широко распространенный и используемый в производстве машин и оборудования; хорошо обрабатывается резанием, что позволяет сократить время на обработку.

Марк спла \mathbf{C} S P Si Mn Ni Cr Cu As Fe ва 0.42 -0.17-0,5-< 0,0 >< 0.03 <0,2<0,2Стал <0,25 <0,08 0,97 ь 45 0.5 0.37 0,8 4 5 5

Таблица 1 - Химический состав Стали 45

При проектировании изделий, обрабатываемых резанием, необходимо учитывать также следующие факторы: обрабатываемость сталей зависит от их состава, т.е. содержания углерода и легирующих элементов.

Углерод. С увеличением содержания углерода обрабатываемость ухудшается. Одновременно увеличивается возможность получения более высоких параметров шероховатости поверхности, растут усилия резания.

Сера. Содержание в стали серы до 0,04 % улучшает ее обрабатываемость. В стали образуется хрупкая составляющая, которая в виде

множества субмикроскопических включений нарушает сплоченность феррита [4].

Марганец. Увеличение содержания марганца при 0,42-0,5 % углерода ведет к повышению прочности стали и снижению ее пластичности, вследствие чего обрабатываемость стали улучшается. Конструкционные стали повышенной и высокой обрабатываемости резанием, содержат 0,6-1 % марганца [4].

Кремний. Содержание в стали кремния снижает ее обрабатываемость и уменьшает возможность получения требуемой шероховатости. В сталях образуется SiO2 который приводит к быстрому изнашиванию обрабатывающего инструмента [4].

Фосфор также является вредной примесью. Он образует с железом соединение Fe3P, которое растворяется в железе. Кристаллы этого химического соединения очень хрупки. Обычно они располагаются по границам зерен стали, резко ослабляя связь между ними, вследствие чего сталь приобретает очень высокую хрупкость в холодном состоянии (хладноломкость). Особенно сказывается отрицательное влияние фосфора при высоком содержании углерода. Обрабатываемость стали фосфор несколько улучшает, так как способствует отделению стружки [5].

Хром – наиболее дешевый и распространенный элемент. Он повышает твердость и прочность, незначительно уменьшая пластичность, увеличивает коррозионную стойкость; содержание больших количеств хрома делает сталь нержавеющей и обеспечивает устойчивость магнитных сил. Ухудшает обрабатываемость стали — снижается ее теплопроводность, увеличивается твердость и прочность [5].

Никель сообщает стали коррозионную стойкость, высокую прочность и пластичность, увеличивает прокаливаемость, оказывает влияние на изменение коэффициента теплового расширения. Никель ухудшает теплопроводность стали и увеличивает их прочность, что приводит к ухудшению обрабатываемости стали[5].

Медь. К вредному влиянию меди относят снижение хладноломкости стали. При повышенном содержании меди она отрицательно влияет на качество поверхности стали при ее термообработке. Однако при содержании более 0,20 % медь повышает ее стойкость к атмосферной коррозии, а также прочностные свойства легированных и низколегированных сталей [5].

Мышьяк в стали не является вредной примесью, и его действие похоже на действие меди. При содержании до 0,1% мышьяк повышает предел прочности и предел упругости стали (на каждую 0,01 % увеличения содержания мышьяка 0,4 кг/мм2). При этом пластичность и ударная вязкость снижаются незначительно. До 0,25% мышьяк не изменяет свариваемость стали. Мышьяк при затвердевании пикирует подобно сере и фосфору. Присадка мышьяка несколько повышает сопротивляемость стали атмосферной коррозии [5].

В качестве технологических баз будем использовать центровые отверстия, которые дают возможность обработать практически все наружные поверхности вала на одних базах с помощью установки в зубчатом поводковом центре. Так как технологические базы совпадают с конструкторскими базами, у нас не будет возникать погрешности базирования. Но при размерном анализе конструкторские размеры могут и не совпадать с технологическими, что вызовет ужесточение допусков на некоторые размеры.

Требования к шероховатости поверхностей вала средние. Есть поверхности с высокими требованиями при обработке которых усложняется технологический процесс, увеличивает номенклатуру обрабатывающего инструмента, но есть и с довольно низкими, обработка которых не требует больших затрат времени и высокой трудоемкости.

Наружные поверхности детали имеют открытую форму, что обеспечивает обработку на проход и свободный доступ инструмента к обрабатываемым поверхностям. Не удобными для обработки могут оказаться радиусные канавки, которые нужны для выхода шлифовального круга.

Анализируя данную деталь с точки зрения технологичности ее изготовления можно отметить ряд положительных факторов:

1. При отсутствии норм на конструктивные элементы, их размеры назначены в соответствии со стандартизированным чертежом;

- 2. Габаритные размеры детали и точности обработки его поверхностей обеспечиваются возможностями токарных станков.
- 3. Конструкция детали позволяет обеспечивать свободный подвод и отвод режущего инструмента;
 - 4. Материал хорошо поддается механической обработке;
- 5. Конструкция детали позволяет выполнять частичную обработку на станках с ЧПУ;
 - 6. Конфигурация детали достаточно жёсткая.

Отрицательными с точки зрения технологичности следует считать следующие факторы:

- 1. наличие у детали поверхностей выполняемых по 7-му и 6-му квалитету и с допусками взаимного расположения (биение);
 - 2. наличие шероховатости Ra = 1,25; Ra = 1,6; Ra=0,16.
- 3. сложная форма детали, требующая большого количества операций и установок.

Также необходимо отметить основные требования, предъявляемые к детали: отклонения для неуказанных размеров: для отверстий по H14,для валов по h14,для остальных размеров по \pm IT14/2; нанесение покрытия – анодноокисные покрытия.

Из выше сказанного можно сделать вывод, что представленная деталь является технологичной.

3. Обеспечение эксплуатационных свойств детали

Инерционные характеристики модели.

Масса модели: 8,504311 [кг]

Центр тяжести модели: (-9,667280, -0,237899, -0,000331) [мм]

Моменты инерции модели:

(2995,69940, 166978,087846, 166938,343869) [кг*мм*мм]

Суммарная реакция опор:

(-0,007765, -2266,352628, -0,000052) [H]

Момент относительно центра масс:

(0,000750, 0,024981, -75,233967) [H*m]

Абсолютные значения: Реакции: 2266,352628 [H] Момента: 75,233971 [Н*м]

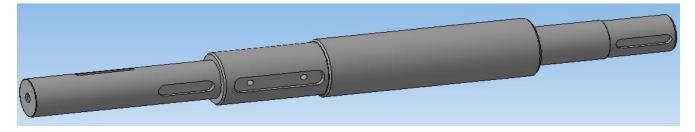


Рис.2 – 3D модели, КОМПАС- 3d V16.

Эксплуатационные свойства детали, обычно, определяются качеством их рабочих поверхностей, которые формируются при изготовлении либо восстановлении. Надежность и долговечность изделий в значимой мере зависит от эксплуатационных свойств деталей и их соединений которые могут быть определены с применением методов математической статистики и теории вероятностей. Проверка работоспособности конструкции детали выполняется с помощью САЕ — системы. Для данной детали были проведены расчеты возникновение напряжений при ее эксплуатации. Моделирование и расчеты были выполнены в программе

КОМПАС- 3d V16.

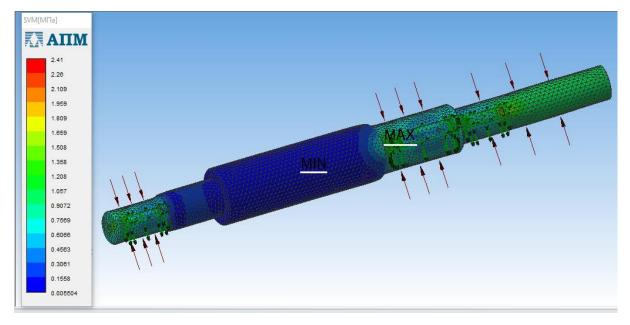


Рис.3- Напряженная модель детали «Вал»

В ходе исследования эксплуатационных свойств детали мы закрепили места под подшипники диаметром 40 мм и торец. Далее приложили внешнюю

нагрузку: крутящий момент 10 Н×м. Согласно рисунку 3, самое большое напряжение возникает в шпоночные пах по диаметру 16 мм. На остальных поверхностях детали напряжения не значительны.

4. Способ получения заготовки

Прежде чем начать изготовление детали, материал, из которого она будет изготовлена, преобразовывают в заготовки. Заготовки обычно стараются получить такими, чтобы их форма и размеры максимально были близки к форме и размеру готового изделия. Это предоставляет возможность уменьшить затраты материалов и электричества, повысить производительность труда. В зависимости от характера материала, назначения детали, требуемой точности ее изготовления и т. д. заготовки получают литьем, ковкой, штамповкой, высадкой, прокаткой, волочением и другими способами. Метод получения заготовки зависит от типа производства. Так как в данном случае производство мелкосерийное целесообразно рассмотреть такие способы, как получение заготовки из проката и получение заготовки из штамповки.

КИМ определяется отношением массы детали (mд) к массе израсходованного материала (mp).

Коэффициент использования материала (КИМ) определяется по формуле [14]:

$$K_{\text{MM}} = \frac{q}{Q}$$

где q – масса готовой детали, кг; Q – масса заготовки, кг.

По данным САПР Компас-3D V16.1

Определяем коэффициент использования материала (КИМ) с учетом технологических потерь[14]:

Для проката имеем: Q = 15,05 кг, q = 8,5 кг, тогда

$$K = \frac{8,5}{15,05} = 0,56$$

Для штамповки: $Q=10{,}92$ кг, $q=8{,}5$ кг, тогда

$$K = \frac{8.5}{10.92} = 0.77$$

Если сравнить коэффициенты, видно, что заготовка из штамповки подходит лучше для производства, чем прокат. Если использовать заготовку из штамповки, то уменьшится время на механическую обработку. Но, во-первых, появится необходимость в обдирке заготовки. Во-вторых, оборудование для отрезки круглого проката дешевле, чем оборудование для получения штамповки. Так как нам нужно изготовить 100 деталей в год использовать штамповку не целесообразно. Поэтому подходящим вариантом будет выбрать заготовку из проката. Используется круглая заготовка из материала сталь 45 диаметром 65 мм и длиной 580 мм.

5. Проектирование технологического маршрута

Технологический маршрут — последовательность выполнения технологический операций с указанием содержания операций, необходимого оборудования и технологической оснастки для их выполнения.

Для проектирования технологического маршрута существуют общие принципы на основе которых будет разрабатываться маршрут. Такими принципами являются:

- 1. Первыми обрабатываются поверхности, которые в дальнейшем будут использоваться как технологические базы на всех либо большинстве операций технологического процесса.
- 2. Используя чистовые базы, обрабатывают необходимые поверхности в последовательности увеличения точности, т.е. чем точнее поверхность, тем позже её обрабатывают.
- 3. Выявляют необходимость разделения процесса изготовления на стадии обработки. При механической обработке такими стадиями являются: Черновая, чистовая, отделочная.
- 4. Вспомогательные поверхности типа фаски, пазы и др. обычно получают на чистовых стадиях обработки.
- 5. Предварительное содержание операций устанавливают объединением технологических переходов на данной стадии обработки, которые могут быть выполнены на одном станке.

6. В маршрутный технологический процесс, включают второстепенные операции, а также контрольные операции. На выше изложенном основании можно наметить предварительную последовательность обработки поверхностей заготовки.

1. Заготовительная;

2. Токарная с ЧПУ;

3. Слесарная;

4. Контрольная;

5. Фрезерно-Сверленая с ЧПУ;

6. Слесарная;

7. Контрольная;

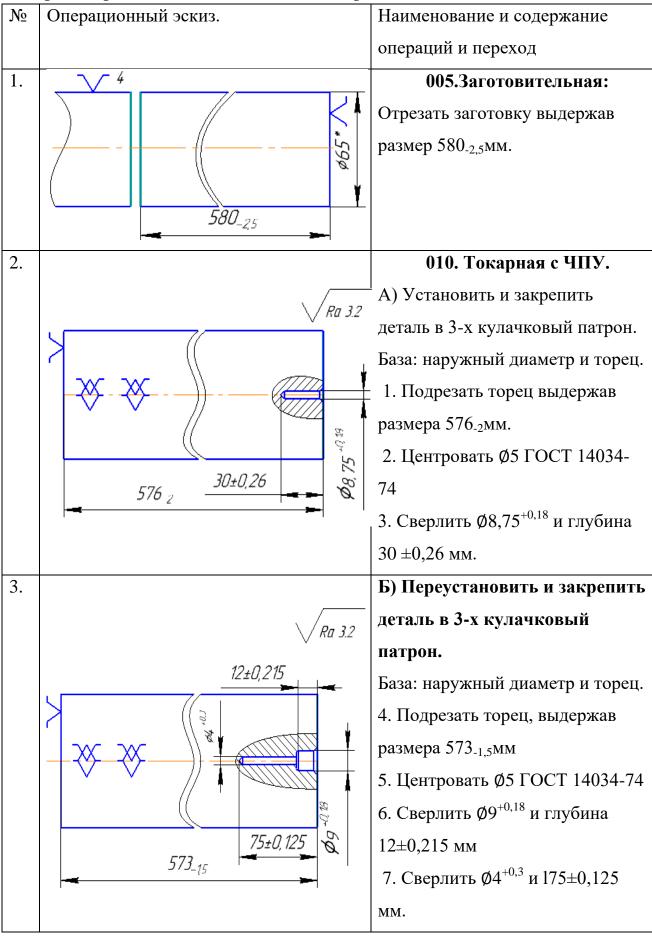
8. Кругло шлифовальная;

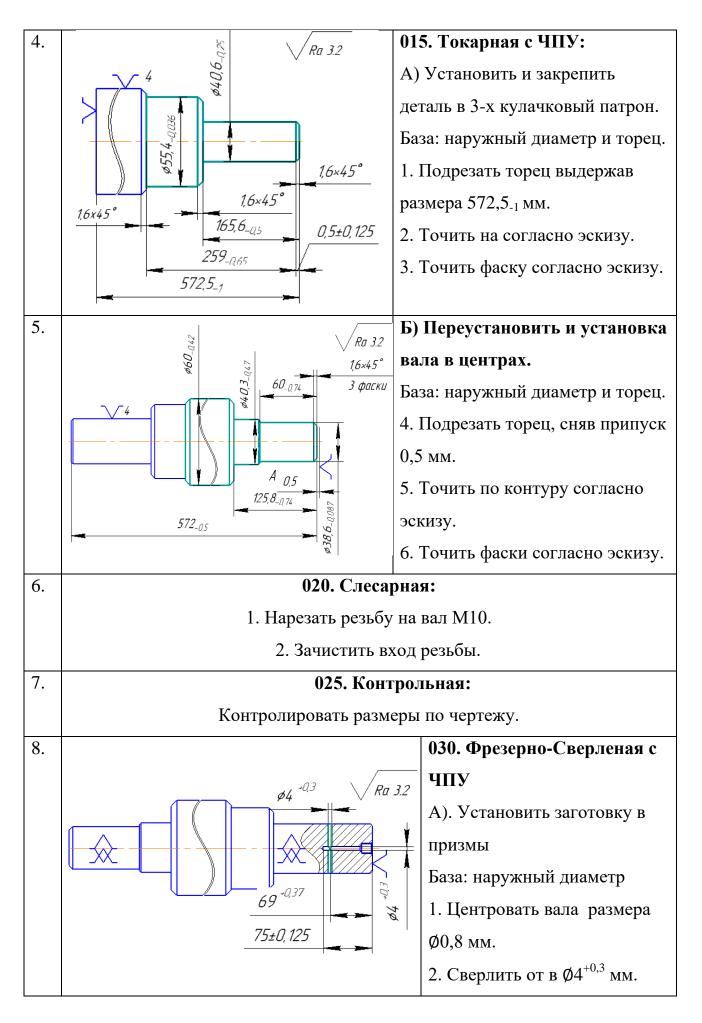
9. Промывочная;

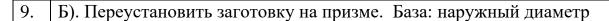
10. Контрольная;

11. Консервация;

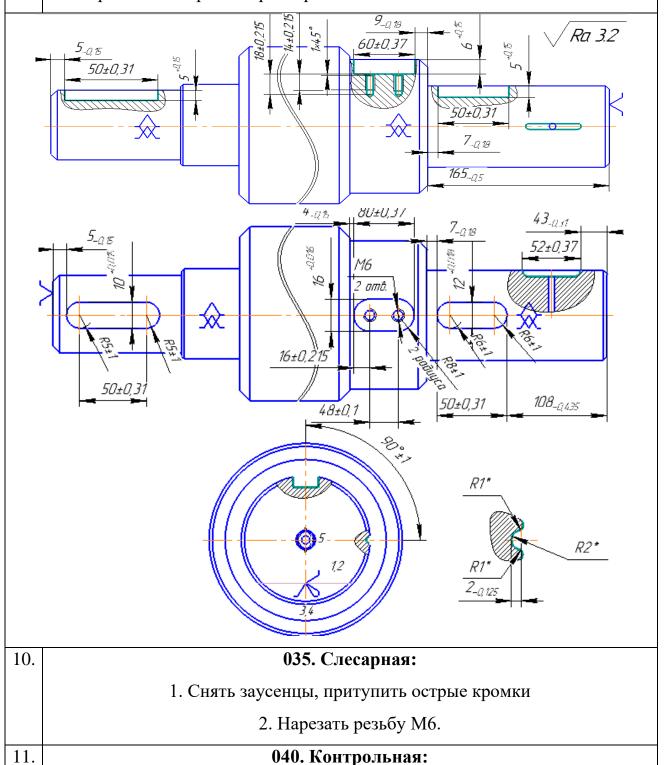
6. Проектирование технологических операций







- 3. Фрезеровать 3 шпоночных паза в размера по эскизу.
- 4. Центровать отверстие размера Ø0,8 мм.
- 5. Сверлить 2 отверстие в размеры Ø5 мм.



Контролировать размеры по чертежу.

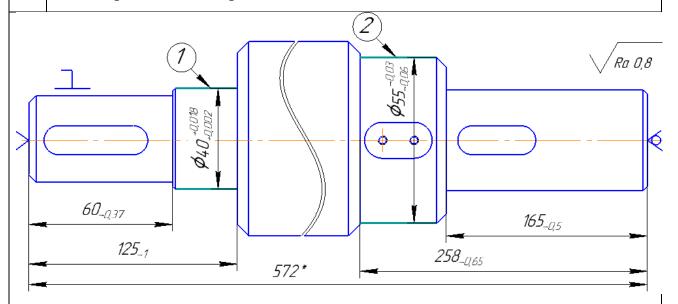
12.

045. Кругло шлифовальная:

А). Установить кольцо технологическое на заготовку, и закрепить хомутик.

База: поджать центром

- 1. Шлифовать цилиндр (1).
- 2. Шлифовать цилиндр (2).



13. 050. Контрольная:

Контролировать размеры и шлифование поверхность по чертежу.

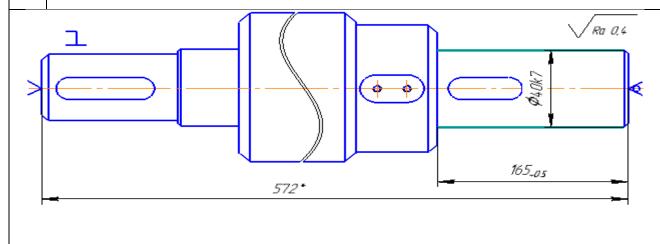
14.

055. Кругло шлифовальная:

Б). Переустановить кольцо технологическое на заготовку, и закрепить хомутик.

База: поджать центром

1. Отделочное шлифование, доводка.



15. ОбО Промывочная:

	1. Промыть по ТПП 01279-00002 вар.1
16.	065 Контрольная:
	Контролировать размеры и шлифование поверхность по чертежу.
17.	070. Консервация:
	Консервировать по ТТП 60270-00002, вариант 1.

7. Расчет минимальных припусков на обработку

Одной из основных задач, решаемых в процессе технологического проектирования, является обеспечение установленного качества деталей и машин при минимальных затратах ресурсов. В условиях высокой цены на материалы проблема уменьшения материалоемкости производства всегда актуальна. Уменьшение припусков на обработку является одним из путей позволяющих снизить материалоемкость. Размер припуска для поверхности детали определяют расчетно-аналитическим методом или ориентировочно назначают по справочным таблицам.

7.1. Расчет минимального припуска на механическую обработку Ø40k6

Шероховатость поверхности детали $\sqrt{Ra~0.8}~$, допуск на размер детали $\delta_{\text{лет}} = 0.016 \text{мм}.$

Шероховатость поверхности заготовки $\sqrt{Ra~50}$, допуск на диаметр заготовки $\delta_{\text{заг}} = 1,4$ мм = 1400 мкм.

Для получения размера цилиндрической поверхности шейки вала с требуемой точностью необходимо в результате обработки обеспечить получение уточнения $\varepsilon_{\text{дет}} = \frac{\varepsilon_{\text{заг}}}{\delta_{\text{дет}}} = \frac{1400}{16} = 87,5$ шероховатости поверхности $\sqrt{Ra~0,8}$ [1].

Основным методом обработки поверхностей валов, позволяющим получить требуемую точность и шероховатость поверхности является круглое шлифование. Но заготовки, поступающие на шлифование должны иметь диаметральный размер с допуском, меньшим $\delta_{\rm заr}=1,4$ мм, и примерно

соответствующим 9-му квалитету (h9), т.е. с $\delta_{\text{чист}} = 0.062$ мм, и с шероховатостью поверхности $\sqrt{Ra~1.6}$ [1].

Круглое шлифование экономично может дать уточнение:

$$arepsilon_{ ext{mилф}} = rac{\delta_{ ext{чист}}}{\delta_{ ext{дет}}} = rac{0,062}{0,016} = 3,875$$

Сопоставляя эту величину с требуемой $\varepsilon_{\text{дет}} = 87,5$, видим, что осуществить переход от заготовки к готовой детали путем одного перехода не представляется возможным. Необходимо найти еще один или несколько методов обработки, которые бы обеспечили получение оставшейся величины уточнения:

$$\varepsilon_{\text{ост}} = \frac{\varepsilon_{\text{дет}}}{\varepsilon_{\text{шлиф}}} = \frac{87.5}{3,875} = 22.5$$

Для обработки заготовки из проката выбираю черновое точение.

Черновое точение при экономичной обработке может дать уточнение:

$$\varepsilon_{\text{черн.точ}} = \frac{\delta_{\text{заг}}}{\delta_{\text{черн.точ}}} = \frac{1.4}{0.25} = 5.6$$

Допуск на диаметральный размер после чернового точения определен по 12-му квалитету (h12) δ _{черн.точ} = 0,25 мм.

Как видно, величина уточнения 2-х намеченных операций равна:

$$\varepsilon_{\text{получ}} = \varepsilon_{\text{черн.точ}} \cdot \varepsilon_{\text{шлиф}} = 5,6 \cdot 3,875 = 21,7,$$

вместо требуемого $\varepsilon_{\text{дет}} = 38,75$, следовательно между черновым точением и круглым шлифованием необходимо ввести еще обработку, которая бы давала уточнение:

$$\varepsilon_{\text{чист}} = \frac{\varepsilon_{\text{дет}}}{\varepsilon_{\text{получ}}} = \frac{87.5}{21.7} = 4.03$$

В качестве такой обработки можно применить чистовое точение.

Таким образом, для получения требуемой точности диаметр шейки вала заготовка должна пройти 3 операции:

- 1) Черновое точение $\epsilon_{\text{черн.точ}} = \epsilon_1 = 5,6;$
- 2) Чистовое точение $\epsilon_{\text{чист.точ}} = \epsilon_2 = 4,03$;

3) Круглое шлифование $\varepsilon_{\text{шлиф}} = \varepsilon_3 = 3,875$;

В результате обработки общее уточнение:

$$\varepsilon'_{\text{net}} = \varepsilon_1 \cdot \varepsilon_2 \cdot \varepsilon_3 = 3,875 \cdot 4,03 \cdot 5,6 = 87,5.$$

Установив последовательность обработки, выбрав методы обработки, рассчитаем минимальные припуски и меж переходные размеры.

Расчет минимальных припусков на механическую обработку ведется с использованием таблицы 2.

Таблица 2 – Минимальный припуск на механическую обработку торца Ø40k6

Тоумо ногимо		Элем			Расчетн		M		pwoork,	уторда	,
Технологичес- кие переходы при обработке поверхности	Rz	T	ρ	3	ый припуск Z_i^{min} мкм	Расчётный размер, D _р	Допуск б,мкм	•	льные ры,мм	Преде знач- припуск	ения
								$d_{max}^{ m np}$	$d_{min}^{\pi p}$	$2Z_{i max}^{np}$	$2Z_{i \ min}^{np}$
Заготовка	150	250	1045	-	-	43,529	1800	43,529	45,4	-	-
Черновое точение – h12	50	50	63	-	2.1445	40,641	340	40,641	40,99	4410	2950
Чистовое точение – h9	20	30	42	ı	2.163	40,315	100	40,315	40,5	490	250
Круглое шлифование – k6	10	20	21	1	2·102	40,111	25	40,111	40,136	364	289
Круглое шлифование – k6	5	15	-	1	2.51	40,009	17	40,009	40,026	110	102
Итого $Z_{\Pi}^{\Pi p}$										5374	3591

Минимальный симметричный припуск при обработке поверхностей вращения находят по формуле[1]:

$$2Z_i^{min} = 2(Rz_{(i-1)} + T_{(i-1)} + \sqrt{\rho_{(i-1)}^2 + \varepsilon_i^2})$$

По справочнику [1] нахожу значения дефектного слоя T и шероховатости Rz для выбранных методов механической обработки:

- черновое точение Rz 50, T = 100 мкм;
- чистовое точение Rz 63, T = 30 мкм;
- круглое шлифование Rz 3,2, T=10 мкм.
- круглое шлифование Rz 1,25, T=5 мкм.

Погрешность установки i в радиальном направлении равна 0, так как обработка ведется в центрах.

Суммарное пространственное отклонение [15]:

$$\rho_{\varepsilon} = \sqrt{\rho_{\text{kop}}^2 + \rho_{\text{II}}^2},$$

где $ho_{\text{кор}}$ — пространственное отклонение, выражает коробление детали; $ho_{\text{ц}}$ — пространственное отклонение, выражает погрешность установки в центрах.

Пространственное отклонение коробления детали определяем по формуле [15]:

$$\rho_{\text{kop}} = \Delta_k \ l = 0.0015 \cdot 98 = 0.147 \text{ mm}$$

где (Δ_{k_+} — удельная кривизна заготовки на 1 мм длины[1], l — длина участка вала от обрабатываемой шейки до ближайшего торца).

$$ho_{ ext{ц}} = \sqrt{rac{\delta_{arepsilon}^2}{4} + 0.25^2} = \sqrt{\left(rac{2}{2}
ight)^2 + 0.25^2} = 1.031 \ ext{мм}$$

Находим суммарное отклонение [15]:

$$ho_{arepsilon} = \sqrt{
ho_{
m Kop}^2 +
ho_{
m II}^2} = \sqrt{0.250^2 + 1.031^2} = 1.045$$
 мм

Остаточное пространственное отклонение после каждого перехода можно определить по формулам:

- после чернового точения: $\rho = 0.06*1045 = 62.7 \approx 63$ мкм;
- после чистового точения: $\rho = 0.04 \rho_3 = 42$ мкм;
- после термической обработки: $\rho = 2$ мкм;
- после чистового круглого шлифования: $\rho = 0.02 \rho_{\scriptscriptstyle 3} = 8.48$ мкм

Расчетный минимальный припуск для Ø40k6

Для чистового шлифования

$$2Z_i^{min} = 2(150 + 250 + 1045) = 2 \cdot 1445 \text{ MKM}$$

Для чистового точения

$$2Z_i^{min} = 2(50 + 50 + 63) = 2 \cdot 163 \text{ MKM}$$

Для чернового точения

$$2Z_i^{min} = 2(30 + 30 + 42) = 2 \cdot 102 \text{ MKM}$$

Для чернового точения

$$2Z_i^{min} = 2(10 + 20 + 21) = 2 \cdot 51 \text{ MKM}$$

Графу «Расчетный размер» заполняем, начиная с конечного (чертежного) размера путем последовательного прибавления расчетного минимального припуска каждого технологического перехода[13].

Расчетный размер для Ø40k6:

Для чистового точения

$$Dp = 40,009 + 2 \cdot 0,102 = 40,111 \text{ MM}$$

Для чернового точения

$$Dp = 40,111 + 2 \cdot 0,204 = 40,315 \text{ MM}$$

Для заготовки

$$Dp = 40,315 + 2 \cdot 326 = 40,641 \text{ MM}$$

 $Dp = 40,641 + 2 \cdot 2,888 = 43,529 \text{ MM}$

Наименьшие предельные размер определяем округлением расчётных размеров в сторону увеличения их значений[13].

Наибольшие предельные размеры определяем прибавлением допусков к округлённым наименьшим предельным размерам [13].

Наибольшие предельные размеры для Ø40k6:

Для чистового шлифования

$$d_{max}^{\text{пp}} = 40,009 + 0,017 = 40,026 \text{ mm}$$
 $d_{max}^{\text{пp}} = 40,111 + 0,025 = 40,136 \text{ mm}$
 $d_{max}^{\text{пp}} = 40,400 + 0,100 = 40,500 \text{ mm}$
 $d_{max}^{\text{пp}} = 40,650 + 0,340 = 40,990 \text{ mm}$
 $d_{max}^{\text{пp}} = 43,600 + 1,800 = 45,400 \text{ mm}$

Максимальные предельные значения припусков $Z_{i\ max}^{\rm np}$ равны разности наибольших предельных размеров, а минимальные значения припусков

 $Z_{i \, min}^{\text{пр}}$ соответственно разности наименьших предельных размеров предшествующего и выполняемого переходов [13].

Для чернового точения

$$Z_{i \ max}^{\text{np}} = 41,92 - 40,45 = 1470 \text{ MKM}$$

 $Z_{i \ min}^{\text{np}} = 40,52 - 40,2 = 320 \text{ MKM}$

Для чистового точения

$$Z_{i\;max}^{\text{np}} = 40,45 - 40,132 = 318 \text{ MKM}$$

 $Z_{i\;min}^{\text{np}} = 40,2 - 40,07 = 130 \text{ MKM}$

Для чистового шлифования

$$Z_{i\;max}^{\text{пp}} = 40,132 - 40,018 = 114 \text{ MKM}$$

 $Z_{i\;min}^{\text{пp}} = 40,07 - 40,002 = 68 \text{ MKM}$

Проверить правильность расчетов путем сопоставления разности итоговых припусков $Z_{0\,max}^{\rm np}$ и $Z_{0\,min}^{\rm np}$ и допусков $\delta_{\rm заг} - \delta_{\rm дет}$; при этом разность промежуточных припусков должна быть равна разности допусков на промежуточные размеры, а разность общих припусков – разности допусков на размеры черной заготовки $\delta_{\rm заг}$ и готовой детали $\delta_{\rm дет}$ [13].

Проверка: 1800-17=5374-3591; 1783=1783 — равенство верно, значит, расчет выполнен правильно.

Расчет минимальных припусков на обработку торца 572 h12 Таблица 3 – Минимальный припуск на механическую обработку торца 572h12

Технологичес	Эле	ементы	припу	ска,	Расче	d		Предел	ьные	Преде	льны
кие переходы		MK	M		тный	ме		размеры, мм		е значения	
при обработке					припу	размер	M			припу	сков,
поверхности					ск		δ ,mkm			MKM	
					Z_i^{min} мн	THE	K Õ,				
	$Rz_{(i-1)}$	$T_{(i-1)}$	$\rho_{(i-1)}$	ε _i		Расчетный мм	Допуск	l_{max}^{np}	$l_{min}^{ m np}$	Zi_{max}^{np}	$Zi_{min}^{\pi p}$
Отрезка заготовки от											
длинного прутка	150	150	110	-	2.410	574,2	2500	576,5	574	-	-

Подрезка правого торца h14	50	50	56	-	2.156	572,8	1300	572,1	572,8	1300	800
Подрезка второго торца h12	30	30	14	-	2.74	572,7	1300	572	572,7	1250	500
Итого $Z_0^{ m np}$										2550	1300

Теперь рассчитываем минимальные значения припуска.

Минимальный припуск под подрезание первого торца:

$$2Z_{min1} = [R_{zi-1} + T_{i-1} + \rho_{i-1}] = 2 \cdot (150 + 150 + 110) = 2 \cdot 410$$
 мкм

Под подрезание второго торца:

$$2Z_{min1} = [R_{zi-1} + T_{i-1} + \rho_{i-1}] = 2 \cdot (50 + 50 + 56) = 2 \cdot 156$$
 мкм

Под подрезание первого торца:

$$2Z_{min1} = [R_{zi-1} + T_{i-1} + \rho_{i-1}] = 2 \cdot (30 + 30 + 14) = 2 \cdot 74$$
 MKM

Расчетный размер заполняется, начиная с конечного размера, путем последовательного прибавления расчетного минимального припуска каждого технологического перехода.

$$d_{p2}=572,7+0,148=572,848$$
 мм;
$$d_{p1}=572,848+0,312=573,16$$
 мм;
$$d_{p3}=573,16+0,82=573,98$$
 мм;

Наибольшие предельные размеры вычисляем прибавлением допуска к округленному наименьшему предельному размеру.

$$d_{max3} = 572,7 + 1,3 = 572 \text{ MM};$$
 $d_{max2} = 572,8 + 1,3 = 572,1 \text{ MM};$ $d_{max1} = 573,2 + 1,3 = 572,\text{MM};$ $d_{max3} = 574,5 + 1,5 = 576 \text{ MM};$

Максимальные предельные значения припусков.

$$2Z_{max3}^{\rm np}=574,1-574=100$$
 mm; $2Z_{max2}^{\rm np}=574,5-574,1=500$ mm; $2Z_{max1}^{\rm np}=576,5-574,5=1250$ mm;

Минимальные предельные значения припусков.

$$2Z_{min3}^{\mathrm{пp}}=572,8-572,7=100$$
 мм; $2Z_{min3}^{\mathrm{пp}}=573,2-572,8=500$ мм; $2Z_{min1}^{\mathrm{np}}=574-573,2=800$ мм;

8. Уточнение содержания переходов

Технологическим переходом называют законченную часть технологической операции, характеризуемую постоянством применяемого инструмента и поверхностей, образуемых обработкой и соединяемых при сборке. Когда изменяется режим резания или режущий инструмент, начинается следующий переход.

Под рабочим ходом понимают законченную часть технологического перехода, состоящую из однократного перемещения инструмента относительно заготовки, сопровождаемого изменением формы, размеров, шероховатости поверхности или свойств заготовки.

Уточним содержание переходов для получения поверхностей. 010 010 Токарной с ЧПУ (установи A):

- 1) Подрезка торца 1 переход, 2 рабочих хода;
- 2) Сверление центрового отверстия 1 переход, 1 рабочий ход. 010 Токарной с ЧПУ (установи Б):
- 1) Подрезка торца 1 переход, 2 рабочих хода;
- 2) Сверление центрового отверстия 1 переход, 1 рабочий ход. 015 Токарной с ЧПУ (установи A):
- 1). Подрезка торец 1 переход, 1 рабочий ход
- 2). Точение наружного Ø55,4 2 переход, 8 рабочий ход

- 3). Точение наружного Ø40,6 3 переход, 10 рабочий ход 015 Токарной с ЧПУ (установи Б):
- 1) Подрезка торец 1 переход, 1 рабочий ход
- 2) Точение наружного Ø60 2 переход, 4 рабочий ход
- 3) Точение наружного Ø40,3 3 переход, 10 рабочий ход
- 4) Точение наружного Ø38,6 2 перехода, 12 рабочих ходов 030 Фрезерной–Сверлёный с ЧПУ(установи А);
- 1) Центрового отверстия 1 переход, 1 рабочий ход
- 2) Сверление отверстия 2 переход, 3 рабочий ход 030 Фрезерной–Сверлёный с ЧПУ(установки Б);
 - 1) Фрезерование шпоночного паза 1 переход, 2 рабочих хода;
- 2) Фрезерование шпоночного паза 2 переход, 3 рабочих хода;
- 3) Фрезерование шпоночного паза 1 переход, 2 рабочих хода;
- 4) Фрезерование шпоночного паза 1 переход, 1 рабочих хода;
- 5) Сверление отверстия 1 переход, 2 рабочий ход
- 6) Сверление отверстия 1 переход, 2 рабочий ход
- 7) Нарезать резьбу M6 –1 переход, 2 рабочих хода; 050 Круглошлифовальная:
- 1) Шлифование Ø40 1 переход, 20 рабочих ходов
- 2) Шлифование Ø55 1 переход, 10 рабочих ходов 055 Круглошлифовальная:
- 1) Шлифование Ø40 1 переход, 20 рабочих ходов

9. Выбор средств технологического оснащения

Технологическое оборудование и средства технологического оснащения должны быть ограничены номенклатурой технологического оборудования цеха или участка, для которых выполняется проектирование.

Таблица 4 – Средств на технологического оснащения

Операция	Оборудование	Инструмент	Приспособление		
005 Заготовитель ная	Круглопильный отрезной станок 8Г663	Пила дисковая 34200365 ГОСТ 9769-79; Линейка – 400 ГОСТ 427-75			

010-015 Токарная с ЧПУ Установи Б	Токарная станок с ЧПУ DMG NEF 400	Державка для точения SCLCL 2525M 09HP (2шт); Пластина: ССМТ 09 ТЗ 04-ММ 2220 (2шт); Державка для точения канавок LF123U062525BM (2шт); Пластина: N123T3-0100-RS 1125 (2шт)	Патрон 3-х кулачковый 7100-0015 ГОСТ 267580; Патрон сверлильный 13-В16 ГОСТ 8522-79;
020 Слесарная	Верстак слесарный ГОСТ 19917-93	Нарезать резьбу M10 ГОСТ 3266- 81 P6M5 ГОСТ 1604- 71	
025 Контрольная	Контрольный стол	Набор радиусных шаблонов ГОСТ 4126; Штангенциркуль ШЦІІ-125-0,05 ГОСТ 16689; Образец шероховатости 3,2 Т ГОСТ 9378-93	
030 Фрезерное– Сверлёная с ЧПУ(установ ки A);	Станок фрезерно- сверлильная ЈЕТ ЈМD-45PF	Фреза шпоночная Ø10, Ø16, ГОСТ 9140-2015 Р6М5	Гидравлический зажим; 2 Призмы 7033-0038 ГОСТ 12195-96; Втулка переходная 1752-4-1
030 Фрезерное— Сверлёная с ЧПУ(установ и Б);	Станок фрезерно- сверлильный JET JMD-45PF	Фреза шпоночная Ø10, Ø16, ГОСТ 9140-2015 Р6М5	Гидравлический зажим; 2 Призмы 7033-0038 ГОСТ 12195-96; Втулка переходная 1752-4-1
030 Слесарная	Верстак слесарный ГОСТ 19917-93	Нарезать резьбу М6 ГОСТ 3266-81 Р6М5 ГОСТ 1604- 71	Тиски 7827-0281 ГОСТ 4045-75
035 Контрольная	Контрольный стол	Набор радиусных шаблонов ГОСТ 4126; Штангенциркуль ШЦІІ-125-0,05 ГОСТ 16689; Образец шероховатости 3,2	

		Τ ΓΟСТ 9378-93	
045.Круглошл ифовальная	Круглошлифова льный станок RSM 750.	Шлифовальный круг ПП 500x50x203; 20A CM- 5-К ГОСТ 2424-83 ТУ 3982-003- 01394573	Центр вращающийся 7032-4158-01; Втулка переходная КМ3/КМ2 с лапкой. Центр срезанный (полуцентр) ГОСТ 2576 Оправка для шлифовального круга Ø203 ГОСТ 2270-78
050 Контрольная	Контрольный стол	Набор радиусных шаблонов ГОСТ 4126; Штангенциркуль ШЦІІ-125-0,05 ГОСТ 16689; Образец шероховатости 3,2 Т ГОСТ 9378-93	
055.Круглошл ифовальная	Круглошлифова льный станок RSM 750.	Шлифовальный круг ПП 500х50х203; 20A СМ- 5-К ГОСТ 2424-83 ТУ 3982-003-01394573	Центр вращающийся 7032-4158-01; Втулка переходная КМ3/КМ2 с лапкой. Центр срезанный (полуцентр) ГОСТ 2576 Оправка для шлифовального круга Ø203 ГОСТ 2270-78
060. Промывочная Вариант №1	Ванна ВП 9.7.7/0,9.	Раствор по ТТП 0127900001	
065. Контрольная	Контрольный стол	Набор радиусных шаблонов ГОСТ 4126; Штангенциркуль ШЩІ-125-0,05 ГОСТ 16689; Образец шероховатости 3,2 Т ГОСТ 9378-93	
070 Консервация Вариант №1	Стол упаковочный	Технический вазелин, парафинированная бумага	

10. Выбор и расчет режимов резания

В основе назначения режимов резания лежит определение глубины, подачи и скорости резания, при которых будет обеспечена наиболее экономичная и производительная обработка поверхности по точности и шероховатости обработанной поверхности. Для начала необходимо подобрать глубину резания, затем максимально допустимая подача, а потом определяется скорость резания. Такой порядок выбора элементов режима резания определяется тем, что на количество выделяемого при резании тепла, а, следовательно, на износ и стойкость резца глубина резания влияет в наименьшей, а подача и особенно скорость резания – в наибольшей степени.

Подрезка торца Ø65*

Инструмент: Резец подрезной с СМП из твердого сплава Т15К6 с углом наклона головки резца 45°. Радиус при вершине 0,4 мм ГОСТ 18880-73.

Материал режущей пластины: Т15К6.

Обрабатываемый материал: Сталь 45 ГОСТ 1050-88.

Поправочный коэффициент находим по формуле [6]:

$$Kv = KmvKnvKuv;$$
 (1)

где, K_v – поправочный коэффициент;

 K_{mv} — коэффициент учитывающий влияние материала заготовки; $K_{mv} = 0.95$;

 K_{nv} — коэффициент учитывающий состояние поверхности. $K_{nv} = 0.9$;

Скорость резания находим по формуле:

$$V = \frac{Cv}{T^m \cdot t^x \cdot s^y} \cdot Kv; \tag{2}$$

где, Cv — коэффициент при обработке резцами с твердым сплавом Т15К6; Cv = 580; m,x,y — показатели степени при обработки резцами с твердым сплавом Т15К6; m = 0,2 ,x = 0,15,y = 0,35;

 T^{m} – период стойкости инструмента; T = 60 мин.;

где t^{x} – глубина резания; t = 1 мм;

 s^{y} – подача; s = 0,2мм об ;

Количество оборотов находим по формуле:

$$n = \frac{1000 \cdot V}{\pi \cdot d};\tag{3}$$

n – число оборотов; (об/мин);

1000 – Разделит на 1000, чтобы перевесить мм в м.

d – диаметр обрабатываемой заготовки (мм);

V —скорость резания; (м/мин).

 π – константа = 3,14...

Рассчитаем поправочный коэффициент:

$$Kv = 0.95 \cdot 2 \cdot 0.9 = 0.72$$
 (2)

Рассчитаем скорость резания:

$$V = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 1^{0.15} \cdot 0.2^{0.35}} \cdot 0.72 = 195 \text{ M/M}_{MH}$$
 (2)

Рассчитаем получившееся кол-во оборотов при получившейся скорости резания:

$$n = \frac{1000 \cdot 195}{3.14 \cdot 65} = 787,1 \text{ об/мин}$$
(3)

Для обработки торца примем 700 об/мин, тогда скорость резания будет равна[6]:

$$V = \frac{\pi \cdot d \cdot n}{1000} = \frac{3,14 \cdot 65 \cdot 700}{1000} =$$

$$= 142,8 \frac{M}{MUH}$$
(4)

Силу резания находим по формуле:

$$P = 10Cp \cdot tx \cdot sy \cdot Vn \cdot Kp \tag{5}$$

где Cp — коэффициент при точении; Cp = 572;

n,x,y – показатели степени при точении; n = -0.15, x = 1, y = 0.75;

Kp – коэффициент, учитывающий фактические условия резания; Kp = 0.7.

Рассчитываем силу резания:

$$P = 10 \cdot 572 \cdot 1^{1} \cdot 0.2^{0.75} \cdot 142.8^{-0.15} \cdot 0.7 = 568.9H$$
 (5)

Рассчитываем мощность резания:

$$N = \frac{P \cdot V}{1020 \cdot 60} = \frac{568,9 \cdot 142,8}{1020 \cdot 60} = 1,32 \text{ kBT}$$
 (6)

где Р — сила резания, кгс; V — скорость резания, м/мин. Мощность при резании для токарной обработки равна отношению произведения силы резания и скорости резания на произведение двух коэффициентов, равным соответственно 60 и 1020.

Данные коэффициенты служат для приведения значения мощности при резании в кВт.

$$N_{\rm np} = \frac{N}{\eta} = \frac{1,32}{0,85} = 1,55 \text{ kBT}$$
 (7)

где, N_Э — мощность главного электродвигателя станка, кВт;

η — КПД станка. Средние значения КПД токарных станков равны 0,85.

Nст = 10 кВт – номинальная мощность, токарный станок с

ЧПУ DMG NEF 400

Центрованное отверстия

Инструмент: Центровочное сверло Ø3,15 2317-0118 ГОСТ 14952-75.

Материал инструмента: Р6М5.

Обрабатываемый материал: Сталь 45 ГОСТ 1050-88.

Находим поправочный коэффициент по формуле [6]:

$$Kv = KmvKnvKuv; (8)$$

где K_{mv} — коэффициент учитывающий влияние материала заготовки; $K_{mv} = 0.82$.

 K_{uv} – коэффициент учитывающий материал инструмента; $K_{uv} = 0.9$;

 K_{nv} – коэффициент учитывающий состояние поверхности. Knv=2;

Рассчитаем поправочный коэффициент:

$$Kv = 0.82 \cdot 2 \cdot 0.9 = 1.47$$
 (8)

Рассчитаем скорость резания:

$$V = \frac{Cv \cdot D^q}{T^m \cdot s^y} \cdot Kv = \frac{9.8 \cdot 3.15^{0.4}}{20^{0.2} \cdot 0.2^{0.5}} \cdot 0.73 = 14.28 \text{ M/M}_{MH}$$
(9)

где, Cv — коэффициент при обработке резцами с твердым сплавом ;

 T^{m} — период стойкости инструмента;

D^q – диаметр инструмент

 s^{y} — подача;

Количество оборотов находим по формуле:

$$n = \frac{1000 \cdot V}{\pi \cdot d};\tag{3}$$

Рассчитаем получившееся кол-во оборотов при получившейся скорости резания:

$$n = \frac{1000 \cdot 14,28}{3.14 \cdot 3.15} = 1443,7 \text{ of/}_{MMH}$$

Для сверления центрового отверстия примем 1400 об/мин, тогда скорость резания будет равна:

$$V = \frac{\pi \cdot d \cdot n}{1000} = \frac{3,14 \cdot 3,15 \cdot 1400}{1000} = 13,8 \frac{M}{MUH}$$
 (4)

030 Фрезерной-Сверлёный с ЧПУ(установки А-Б);

Переход 1 (фрезерование паза)

Инструмент: Фреза шпоночная Ø16, ГОСТ 9140-2015 Р6М5

Материал режущей части: Р6М5.

Обрабатываемый материал: Сталь 45 ГОСТ 1050-88.

Находим общий поправочный коэффициент по формуле[6]:

$$Kv = K\mu v \cdot K\mu v \cdot K\pi v; \tag{10}$$

Kv — общий поправочный коэффициент на измененные условия обработки;

 $K_{\mu\nu}$ — коэффициент, учитывающий физико-механические свойства обрабатываемого материала; $K_{\mu\nu}=1,25;$

 K_{uv} — коэффициент, учитывающий материал инструмента; $K_{uv} = 1$;

 $K_{\pi v}$ —коэффициент, учитывающий поверхностный слой заготовки; $K_{\pi v}$ = 0,9;

Находим скорость резания по формуле:

$$V = \frac{C_v \cdot D_{\varphi}^q}{T^m \cdot t^x \cdot s_z^y \cdot B^u \cdot Z^p} \cdot K_v \tag{11}$$

где q,m,x,y,u,p — показатели степени; $q=0,3,m=0,26,x=0,3,y=0,25,\;\;u=0,p$

=0; Kv —общий поправочный коэффициент на измененные условия обработки;

T — стойкость фрезы; T = 45 мин;

CV — коэффициент, характеризующий материал заготовки и фрезы; $C_V = 12$;

 D_{ϕ} –диаметр фрезы; $D_{\phi} = 16$ мм;

t — глубина резания; t = 3 мм;

 s_Z – подача на зуб; s_Z = 0,1 мм зуб ;

B — ширина фрезерования; B = 16 мм;

Z — число зубьев фрезы; Z = 2;

Находим количество оборотов по формуле:

$$n = \frac{1000 \cdot V}{\pi \cdot d};\tag{12}$$

где, п – число оборотов; (об/мин);

1000 – Разделит на 1000, чтобы перевесить мм в м.

V –скорость резания; (м/мин).

 π – константа = 3,14...

d – диаметр фрезы; (мм).

Рассчитаем поправочный коэффициент:

$$Kv = 1,25 \cdot 1 \cdot 0,9 = 1,125$$
 (10)

Рассчитаем скорость резания:

$$V = \frac{12 \cdot 16^{0,3}}{45^{0,26} \cdot 3^{0,3} \cdot 0,1^{0,25} \cdot 16^{0} \cdot 2^{0}} \cdot 1,125 = 23,94 \frac{M}{MUH}$$
(11)

Рассчитаем получившееся кол-во оборотов при получившейся скорости резания:

$$n = \frac{23,94 \cdot 1000}{3,14 \cdot 16} = 476,5 \text{ of/}_{MUH}$$
 (12)

Для фрезерования шпоночного паза примем 500 об/мин, тогда скорость резания будет равна:

$$V = \frac{\pi \cdot d \cdot n}{1000} = \frac{3,14 \cdot 16 \cdot 500}{1000} = 25,12 \frac{M}{MUH}$$
 (4)

Находим силу резания по формуле:

$$P = \frac{10C_p \cdot t^x \cdot s_z^y \cdot B^u \cdot Z}{D_\omega^q \cdot n^w} \cdot K_{mp}$$
(13)

где Cp — коэффициент пропорциональности; Cp = 68,2

q,w,x,y,u — показатели степени; q=0.86,w=0,x=0.86,y=0.72,u=1;

 K_{mp} –поправочный коэффициент учитывающий влияние качества обрабатываемого материала на силовые зависимости; $K_{mp} = 1,05$;

где: B^u - ширина фрезерования, мм;

 D_{φ}^{q} - диаметр фрезы, мм;

Z - число зубьев фрезы, определяется по соответствующему стандарту или по Рассчитываем силу резания:

$$P = \frac{10 \cdot 68,2 \cdot 3^{0,86} \cdot 0,1^{0,72} \cdot 16 \cdot 2}{16^{0,86} \cdot 500^{0}} \cdot 1,05 = 939,2 H$$
 (13)

Рассчитываем мощность резания:

$$N = \frac{P \cdot V}{1020 \cdot 60} = \frac{939.2 \cdot 25.12}{1020 \cdot 60} = 0.38 \text{ KBT}$$
 (6)

$$N_{\text{np}} = \frac{N}{\eta} = \frac{0.38}{0.85} = 0.44 \text{ kBT}$$
 (7)

 $N_{\rm cr} = 4,4~{\rm kBr} - {\rm номинальная}$ мощность Станок фрезерно-сверлильный JET JMD-45PF

045 Круглошлифовальная чистовая.

Инструмент: Шлифовальный круг

 $1 (\Pi\Pi) 500X80X203 14A F22 Q-R (80 CT3-T1) BF 50 M/C$

TY 3982-004 21628754-2010

Назначение	Сечение
типа 1 наружным диаметром D=500 мм, высотой T=63 мм, диаметром	
посадочного отверстия H=203 мм, 1 (ПП) 500х63х203 14A F24 37 BF 50 м/с 2 кл.	
Характеристики	

Шлиф материалы	14A
Зернистость	F24 – F46 (80H-40H)
Твердость	3И 35-41
Скорость	50; 80
Связка	BF
Класс дисбаланса	3

Обрабатываемый материал: Сталь 45

По табл. 55 [1] назначаем режимы резания:

$$V_{
m kpyr} = 100 rac{
m M}{
m MuH}$$
, $V_{
m 3arotobku} = 40 rac{
m M}{
m MuH}$, $t = 0.01
m mM$, $s_{
m npog} = 0.04 rac{
m o6}{
m MuH}$

где t- глубина резания;

 $s_{\text{прод}}$ – продольная подача;

 $V_{\text{заготовки}}$ — скорость вращения заготовки;

 $V_{
m \ круг}$ — скорость вращения круга.

Находим мощность резания по формуле [6]:

$$N = Cn \cdot v3 \, r \cdot tx \cdot sy \cdot dq, \tag{14}$$

где Cn — коэффициент при шлифовании; Cn = 1,3;

r ,y ,x –показатели степени при шлифовании; r = 0.75 ,y = 0.7 ,x = 0.85;

d — диаметр шлифования; d = 40 мм.

Рассчитываем мощность резания:

$$N = 1,3 \cdot 40^{0,75} \cdot 0,01^{0,85} \cdot 0,04^{0,7} \cdot 40 = 2,4 \kappa B \tau$$
 (14)

Универсального круглошлифовального станка RSM 750 с номинальной мощностью Ncт = 4,6 кВт.

Режимов резания по рекомендациям [3] и занесем данные в таблицу 5.

Таблица 5 – Режимы резания

Операция	Инструмен Т	Глуби на t, мм	Пода ча S, мм/об	Скорос ть резания Vc,	Количеств о оборотов в мин п, об/мин	Стойкост ь Т, мин
				м/мин		

005	Пила 3420-		0,2	70	15	100
Заготовитель	0365 ГОСТ 9769-79	_	мм/зу б	70	45	100
Иая	рная с ЧПУ (у	CTOHODK!				
Подрезка	Резец	Становкі	A A).			
торца 573-2,3	подрезной					
Торца 575 2,5	2112-0007					
	ГОСТ					
	18880-73;			4.0		10
	Пластина	1	0,2	429	700	60
	0133116030					
	4 ΓΟCT					
	19045-80					
	T15K6					
Сверление	Центровочн					
центрового	ое сверло					
отверстия	2317-0118	1,575	0,2	13,8	1400	20
Ø3,15 мм	ГОСТ	1,373	0,2	13,0	1400	20
	14952-75					
	P6M5					
	рная с ЧПУ (у	становкі	и Б):			
Подрезка	Резец					
торца 572-0,5	подрезной					
	отогнутый					
	2112-0007					
	ГОСТ	1	0.2	1060	700	60
	18880-73;	1	0,2	186,8	700	60
	Пластина					
	0133116030 4 ΓΟCΤ					
	19045-80					
	T15K6					
Сверло	Сверло					
спиральное	спиральное					
отверстия Ø4	2300-5597,					
мм	Ø 4 MM					
2.2212	ГОСТ	22	0,27	17	1400	30
	4010-77.		,-,-	- ·	1.00	
	Материал					
	сверла:					
	P6M5.					
030 Фрез	верной–Сверлё	ная с ЧІ	ТУ(устан	овки А);		
Фрезеровани	Фреза	6	0,1	12,6	500	45
е шпоночного	шпоночная	U	мм/зуб	12,0	300	40

паза
Фрезеровани е шпоночного паза
Фрезеровани е шпоночного паза
е шпоночного паза
е шпоночного паза
наза
Фрезеровани е шпоночного паза
Фрезеровани е шпоночного паза Фреза одного паза 0,03 одного паза одн
е шпоночного паза
е шпоночного паза
паза чистовое Ø10 ГОСТ 9140-2015 Р6М5 5 мм/зуб 20 900 45 О45 Кругло-шлифовальная Шлифование Ø40, Ø55, Шлифоваль ный круг 1 (ПП) 500X80X20 3 14A F22 Q-R (80 CT3-T1) BF 50 M/C TY 3982-004 0,01 0,04 30 1900
чистовое 9140-2015 Р6М5 045 Кругло-шлифовальная Шлифование Ø40, Ø55, Ный круг 1 (ПП) 500X80X20 3 14A F22 Q-R (80 CT3-T1) BF 50 M/C TY 3982-004
P6M5 045 Кругло-шлифовальная Шлифование Ø40, Ø55, Шлифоваль ный круг 1 (ПП) 500X80X20 3 14A F22 Q-R (80 CT3-T1) BF 50 M/C TY 3982-004 0,01 0,04 30 1900
045 Кругло-шлифовальная Шлифование Ø40, Ø55, Шлифоваль ный круг 1 (ПП) 500X80X20 3 14A F22 Q-R (80 CT3-T1) BF 50 M/C TY 3982-004 0,01 0,04 30 1900
Шлифование 040, Ø55, Hый круг 1 (ПП) 500X80X20 3 14A F22 Q-R (80 CT3-T1) BF 50 M/C TY 3982-004 30 1900
Ø40, Ø55, ный круг 1 (ПП) 500X80X20 3 14A F22 Q-R (80 CT3-T1) BF 50 M/C TY 3982-004 0,01 0,04 30 1900
(ПП) 500X80X20 3 14A F22 Q-R (80 CT3-T1) BF 50 M/C TY 3982- 004 (0,01) 0,04 30 1900
500X80X20 3 14A F22 Q-R (80 CT3-T1) BF 50 M/C TY 3982- 004 0,01 0,04 30 1900
3 14A F22 Q-R (80 CT3-T1) BF 50 M/C TY 3982- 004
Q-R (80 CT3-T1) BF 0,01 0,04 30 1900 50 M/C TY 3982- 004
CT3-T1) BF
50 M/C TY 3982- 004
TY 3982- 004
004
21628754-
2010
055 Кругло-шлифовальная
Шлифование Шлифоваль
Ø40, ный круг 1
500X80X20
3 14A F22
Q-R (80 0,01 0,04 30 1900
C13-11) BF
50 M/C
TY 3982-
004
21628754-
D angel a Tell Here Helle Helle Helle Helle Helle Helle Helle Telle Helle Telle Helle Telle Helle Telle Helle Hell

В связи с тем, что используем режущие инструменты для токарной операции с ЧПУ компании SANDVIK Coromant, расчет режимов резания произведем при помощи CoroPlus ToolGuide и занесем в таблицу 6.

Таблица 6 – Режимы резания

№ перехода	Содержание перехода	Глубина t, мм	Подача S, мм/об	Скорость резания Vc, м/мин	Количество оборотов в мин п, об/мин
1	Точить Ø 38f9 Черновая (2 прохода)	1	0,3	429	1640
	Чистовая (1 проход)	0,5	0,25	504	2000
2	Точить Ø 40 <i>k</i> 6 длины 65±0,08 Черновая (10 проходов)	1,86	0,3	429	1850
	Чистовая (1 проход)	0,4	8 0,28	458	2000
3	Точить Ø60,4h9 длины 189±0,215 Черновая (2 прохода)	1,5	0,3	245	1800
	Чистовая (1 проход)	0,3	0,25	264	2000
4	Точение радиусной канавки R5 длины 50 мм (1 проход)	0,3	0,1	193	1770
5	ТочитьØ55f7длины93±0,08Черновая(10	1,86	0,3	429	1850
3	проходов) Чистовая (1 проход)	0,4	0,28	458	2000
6	Точить Ø40k7 длины 165±0,435 Черновая (2	1,5	0,3	245	1800
	прохода) Чистовая (1 проход)	0,3	0,25	264	2000

7	Точение радиусной канавки R8 длины 80 мм (1 проход)	0,3	0,1	193	1770
8	Точение радиусной канавки R6 длины 50 мм (1 проход)	0,4	5 0,07	190	1700

11. Нормирование технологических переходов

Одной из составляющих частей разработки технологического процесса является определение нормы времени на выполнение заданной работы. Расчет норм времени ведется по укрупненным типовым нормативам, установленных на основе изучения затрат рабочего времени. Расчет ведется по следующим формулам [6]:

$$t_{O\Pi} = t_O + t_B \tag{15}$$

где $t_{\rm o}$ – основное время, мин;

 $t_{\mbox{\tiny B}}$ – вспомогательное время на операцию, мин.

$$t_B = t_{ycT} + t_{\pi ep} + t_{\mu 3M} \tag{16}$$

где $t_{\text{уст}}$ – время на установку и снятие детали, мин;

 $t_{\text{пер}}$ – вспомогательное время, связанное с переходом, мин;

 $t_{\mbox{\tiny H3M}}$ – вспомогательное время на контрольные измерения, мин.

Штучное время на операцию:

$$T_{\text{IIIT}} = t_{\text{off}} \cdot \left(1 + \frac{A_{\text{off}} \cdot A_{\text{ota}}}{100} \right) \tag{17}$$

где t_{on} – оперативное время, мин;

А_{обс} – время на обслуживание рабочего места, мин;

А_{отд} – время на отдых и личные надобности, мин.

$$A_{obc} = 4.5\% \cdot t_{ou} \tag{18}$$

$$A_{out} = 4\% \cdot t_{ou}$$

Штучно калькуляционное время:

$$T_{um-\kappa} = T_{um} + \frac{T_{\Pi-3}}{n}; \tag{19}$$

где п – размер партии запуска, шт;

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

 $T_{\text{п-3}}$ – норма подготовительно – заключительного времени, мин.

Ниже в таблице -7 приведены результаты расчета времени на изготовление детали «Вал»

3.0	Содержание операции	Время,
<u>No</u>		МИН
	Заготовительная	
	1. Основное время	2,52
	2. Суммарное вспомогательное время	1,23
	3. Время на обслуживание рабочего места, время	
	перерывов на отдых и личные надобности	0,317
005	4.Подготовительно-заключительное время на партию,	
	на наладку станка, инструмента и приспособлений, на	
	дополнительные приемы	10
	5Штучное время	3,76
	6Штучно-калькуляционное время	3,86
	Токарная с ЧПУ (установки А):	1,71
	1. Основное время	
	2. Суммарное вспомогательное время	1,18
	3.Время на обслуживание рабочего места, время	0,162
	перерывов на отдых и личные надобности	
010	4.Подготовительно-заключительное время на партию,	10
	на наладку станка, инструмента и приспособлений, на	
	дополнительные приемы 10	
	5.Штучное время	1,913
	6.Штучно-калькуляционное время	2,013
	Токарная с ЧПУ (установки Б):	1,47
	1. Основное время	
	2. Суммарное вспомогательное время	1,18
	3.Время на обслуживание рабочего места, время	0,162
	перерывов на отдых и личные надобности	
015	4.Подготовительно-заключительное время на партию,	
	на наладку станка, инструмента и приспособлений, на	10
	дополнительные приемы	
	5.Штучное время	1,913
	6.Штучно-калькуляционное время	2,013

	Фрезерной–Сверленая с ЧПУ(установки А);	1,01
	1. Основное время	
	2. Суммарное вспомогательное время	0,62
	3. Время на обслуживание рабочего места, время	0,138
	перерывов на отдых и личные надобности	
030	4.Подготовительно-заключительное время на партию,	10
	на наладку станка, инструмента и приспособлений, на	
	дополнительные приемы	
	5.Штучное время	1,632
	6.Штучно-калькуляционное время	1,732
	Кругло-шлифовальная	2,66
	1. Основное время	
	2. Суммарное вспомогательное время	1,22
	3. Время на обслуживание рабочего места, время	0,674
	перерывов на отдых и личные надобности	
045	4.Подготовительно-заключительное время на партию,	10
	на наладку станка, инструмента и приспособлений, на	
	дополнительные приемы	
	5.Штучное время	3,9
	6.Штучно-калькуляционное время	4

12. Разработка управляющих программ (УП) для станков с ЧПУ

Разработка УП произведена с помощью CAM – системы FeatureCAM. FeatureCAM - CAM- система для подготовки управляющих программ с автоматизации принятия решений, степенью ЧТО позволяет минимизировать время разработки УП для станков с ЧПУ. В FeatureCAM сочетаются простота использования И возможность программирования широкого спектра станков с ЧПУ. В данной работе будет использоваться один токарный станок DMG NEF 400. УП для данного станка была разработана в программе FeatureCAM. Процесс разработки управляющей программы построения 3D-модели детали в САD/САМ-системе. 3D-модели основании проектируется управляющая программа И разрабатывается технологическая документ – карта наладки станка с ЧПУ. Разработанная программа находится в приложении Б.



Рис. 4. Токарный станок с ЧПУ DMG NEF 400

Таблица 8 Технические характеристики станка [7]

Диаметр патрона	MM	250
Макс. диаметр обработки	MM	350
Макс. диаметр обработки	MM	800
Частота вращения шпинделя	об/мин	20~2050
Мощность привода шпинделя	кВт	10
Перемещение по осям X/Z	MM	255/800
Количество инструментов	ШТ	12
Приводные инструменты	ШТ	-
Габаритные размеры станка (ДхШхВ)	MM	1600x1650x1800
Вес станка	КГ	2800
Система ЧПУ		Siemens 840D; Fanuc 21i(опция)
Макс. диаметр точения	MM	350
Макс. длина заготовки при обработке в центрах (обрабатываемая)	ММ	650

13. Размерный анализ технологического процесса

Построим Размерную схему технологического процесса изготовления детали «Вал».

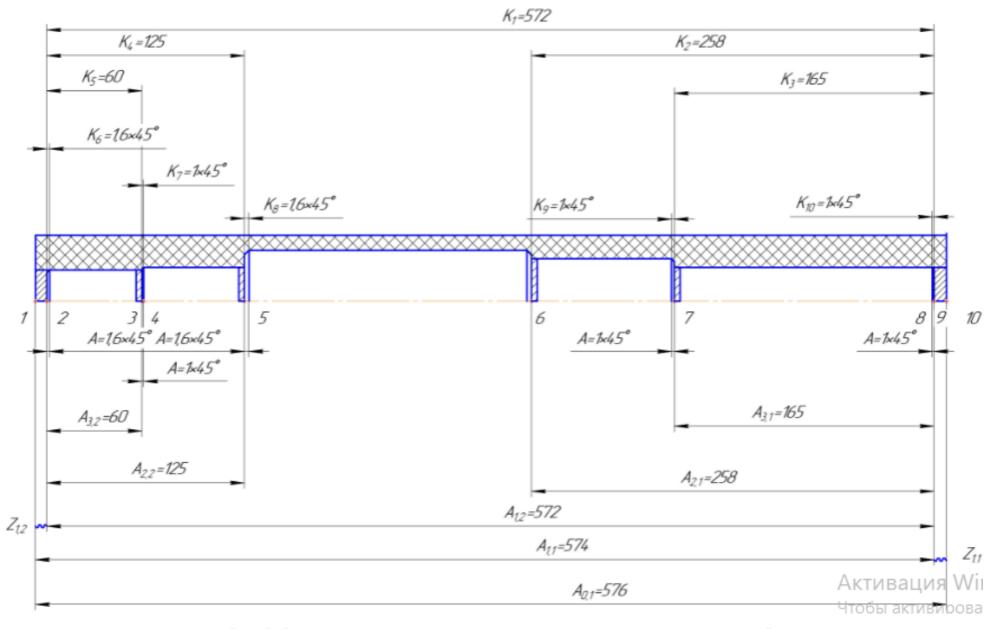


Рис.5- Размерная схема технологического процесса изготовления «Вал»

Технологические размерные цепи

		Уравнения
Проверяем		размерных цепей и
ый размер	Схемы размерных цепей	вычисление значений
		замыкающих звеньев
	K ₁	
$K_1 = 572_{-0,5}$		$K_1 = A_{1.2} = 572_{-0.5}$
	A _{1,2}	
	<i>K</i> ₂ →	
K ₂ =258 _{-0,65}		$K_2 = A_{2.1} = 258_{-0.65}$
	$A_{2,1}$	
	K ₃	
K ₃ =165 _{-0,5}		$K_3 = A_{3.1} = 165_{-0.5}$
	A _{3,1}	
	'	
	K ₄	
K ₄ =125 ₋₁		$K_4 = A_{2.2} = 125_{-1}$
	A _{2,2}	
	K ₅	
$K_5 = 60_{-0,37}$		$K_1 = A_{3.2} = 60_{-0.37}$
	A _{3,2}	
	Λ	
	$A_{0,1}$	$Z_{1.1}=A_{0.1}-A_{1.2},$
$Z_{1.1}$	A_{11} Z_{11}	$Z_{1.1} = 576_{-0.36} - 572$ -
	A_{11}	$_{0.5}$ =4 $_{-0.36}^{+0.50}$

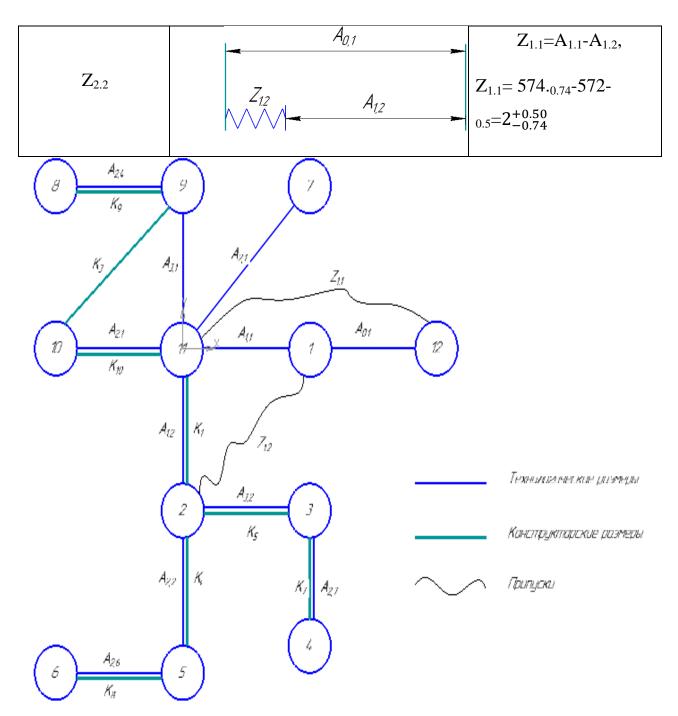


Рис.6-Граф технологических размерных цепей.

14. Технико-экономические показатели технологического процесса

Произведем расчет себестоимости производства детали без учета общезаводских затрат. Определения технологической себестоимости включает расчет стоимости расчет стоимости заготовки и оборудования, расчет затрат на заработную плату рабочих.

Произведем расчет стоимости заготовки для одной детали:

Примерная стоимость прутка Ø65 мм - 47,10 р/кг. (теоретическая масса прутка длиной 1м высокой точности - 25,9 кг. (см. ГОСТ 2590-2006)). Заготовка имеет длину 572 мм, массу 15,05 кг по данным КОМПАС-3D v16.1.

Тогда расчетная стоимость заготовки:

47,10.15,05=708,8 руб/шт.

Далее произведем примерный расчет стоимости труда рабочих задействованных при производстве детали типа червяк цилиндрический. Средний уровень заработной платы определим исходя из данных сайта TRUD за 2019 год [9]:

Таблица 9 – Затраты на оплату труда рабочих

Профессия	Стоимость работы, руб/час	Время занятости на рабочем месте, час	Заработная плата по факту выполненной работы, руб
Станочник заготовительного оборудования	150	6,43	964,5
Оператор токарного станка с ЧПУ	148	13,73	2032,04
Наладчик станков с ЧПУ	386	10	3860
Слесарь	140	13	1820
Фрезерной-Сверлёный оператор токарного станка с ЧПУ	267	2,88	768,96
Контролер	160	40	6400
Мойщик сушильщик	120	12	1440
Шлифовщик	120	6,66	800

Итого, ∑	33 299

Далее представим затраты на оборудование в виде таблицы 10 Таблица 10 – Стоимость оборудования

Операция	Оборудование	Стоимость, руб
Заготовительная	Отрезной круглопильный 8Г663	500 000
Токарная с ЧПУ	Токарный станок с ЧПУ DMG NEF 400	5 200 000
Фрезерное-Сверлёная	Фрезерное-Сверлёная станок JET JMD-45PF	3 598 000
Промывочная	Ванна промывочная ВП- 9.7.7/0,9	30 000
Круглошлифовальная	Круглошлифовальный станок RSM 750	8 000 000
Итого, ∑		17 328 000

Таким образом для технологического оснащения производства детали «Вал» потребуется примерно 17 328 000 руб. без учета затрат на режущий инструмент, оснастку, мерительный инструмент

15. Проектирование средств технологического оснащения

16. Обоснование выбора схемы приспособления

Для установки детали «Вал» по наружному диаметру был спроектирован специальный гидравлический зажим, схема которого представлена на рисунке 7. Гидравлический зажим работает следующим образом: деталь Д устанавливается в призмы, при поступлении рабочей жидкости в левую полость гидроцилиндра 4 шток гидроцилиндра втягивается и осуществляется прижим заготовки Д рычагом 2, также на оборот при поступлении рабочей жидкости в правую полость гидроцилиндра 4 шток гидроцилиндра выдвигается и осуществляется разжим детали Д.

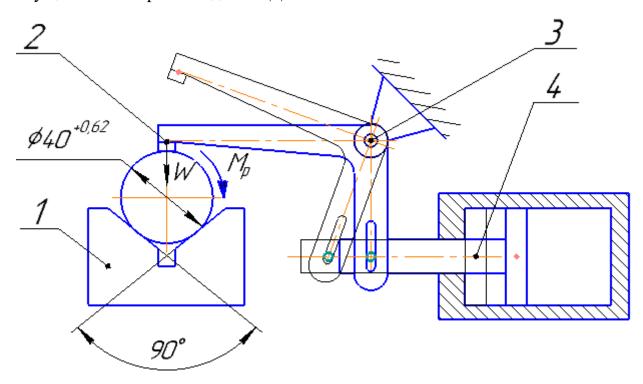


Рис.7- Кинематическая схема гидравлического зажима: $1 - \Pi$ ризма; 2 -рычаг; 3 -ось; 4 -гидроцилиндр; Д -деталь.

17. Расчет точности выполнения служебных функций.

Составляем для детали уравнение равновесия, на основании принципиальной схемы закрепления (рис.7):

$$K \cdot M_p = M_{p,1} + M_{p,2} = W \cdot f_1 \cdot r + W \cdot f_{\pi p} \cdot r$$
 (20)

Коэффициент запаса найдем по формуле:*

$$K = K_0 \cdot K_1 \cdot K_2 \cdot K_3 \cdot K_4 \tag{21}$$

где f_1 — коэффициент трения между прихватом и деталью; f_1 = 0,25;

 $f_{\rm np}$ – приведенный коэффициент трения;

 M_p – крутящий момент при обработке (H·м);

 P_z – сила резания (H); P_z = 939,2 H;

К – коэффициент запаса;

r — радиус детали; r = 0,021 м;

 K_0 – гарантированный коэффициент запаса; $K_0 = 1,5$;

 K_1 – коэффициент, учитывающий наличие случайных неровностей на поверхности заготовки, вызывающих увеличение сил резания; $K_1 = 1,2$;

 K_2 – коэффициент, учитывающий увеличение сил резания при затуплении инструмента; $K_2 = 1,7;$

 K_3 – коэффициент, учитывающий увеличение сил резания при прерывистом резании; $K_3 = 1,2$;

 K_4 – коэффициент, учитывающий постоянство развиваемых сил зажима; K_4 = 1.0.

Крутящий момент при обработке найдем по формуле:

$$M_p = P_z \cdot r \tag{22}$$

где P_z —сила резания;

r – радиус обрабатываемой части заготовки, зажатой кулачками, мм;

Приведенный коэффициент трения найдем по формуле:

$$f_{\rm np} = f_1 \frac{1}{\sin(\frac{\alpha}{2})} \tag{23}$$

где, а-половина угла клина

Из рис.7:реакции опорных поверхностей $N1=N2=W/2 \cdot Sin \alpha/2$

 f_1 — коэффициенты трения между поверхностями заготовки и установочными зажимными элементами приспособления.

Оттуда выразим силу зажима детали:

$$W = \frac{K \cdot M_p}{r(f_1 + f_{\pi p})} \tag{24}$$

где, W- сила зажима заготовки,

 M_p – крутящий момент при обработке (H·м);

r — радиус заготовки,

 f_{np} — приведенный коэффициент трения;

 f_1 — коэффициент трения между прихватом и деталью

Рассчитаем коэффициент запаса:

$$K = 1.5 \cdot 1.2 \cdot 1.7 \cdot 1.2 \cdot 1.0 = 3.672$$
 (21)

Рассчитаем крутящий момент:

$$M_p = 939.2 \cdot 0.021 = 19.72 \, H_M$$
 (22)

Рассчитаем приведенный коэффициент:

$$f_{\rm np} = 0.25 \quad \frac{1}{\sin(\frac{90}{2})} = 0.35$$
 (23)

Рассчитаем силу зажима детали:

$$W = \frac{3,672 \cdot 19,72}{0.021(0.25 + 0.35)} = 5747 H \tag{24}$$

18. Проектирование гибкой производственной системы (модуля)

Автоматизация производственных процессов на основе внедрения роботизированных технологических комплексов и гибких производственных модулей, вспомогательного оборудования, транспортно-накопительных и контрольно-измерительных устройств, объединенных в гибкие производственные системы, управляемые от ЭВМ, является одной из стратегий ускорения научно-технического прогресса в машиностроении.

Анализ действующих ГПС показывает, что на них обрабатываются детали партиями от 3 до 500 шт. Однако на отдельных ГПС выпускаются детали партиями в несколько тысяч штук.

Применение ГПС целесообразно, когда объемы производства изделий недостаточны для принятия решений о жесткой автоматизации с использованием автоматических линий и когда за ожидаемый срок жизни изделия расходы на создание автоматических линий не могут быть оправданы [10].

Основной ее технологической ячейкой являются ГПМ. Под ГПМ понимают, комплекс технологических, технических, программных организационных средств, предназначенных ДЛЯ обработки деталей автоматизированном режиме с минимальным участием человека. Кроме функции обработки деталей ГПМ выполняет в автоматическом режиме загрузку заготовок в зону резаний из какого-либо накопителя, выгрузку обработанных деталей из зоны резания в накопитель, частичный или полный контроль точности обработки И другие функции. Применительно механообработке основой ГПМ является ЧПУ, станок с оснащенный дополнительными технологическими техническими средствами. И Для изготовления детали «Вал» лучше всего провести автоматизацию токарной операции с использованием станка с ЧПУ DMG NEF 400. Потому что именно на этой операции затрачивается наибольшее количество времени на наладку инструментов И обработку. Для автоматизации операции используем промышленного робота KR 8 R2010. Грузоподъемность до 22 кг [11].



Рис.-8 Промышленный робот KR 8 R2010

Роботы предоставляют высокую надежность в работе и комфортное обслуживание. Для того чтобы их установить не требуется много места.

Кинематическая конструкция манипулятора робота позволяет оптимизировать его положение относительно обрабатываемой детали или заготовки.

Они имеют портативный пульт, который обеспечивает оператору удобное программирование движений робота на этапе отладки программы.

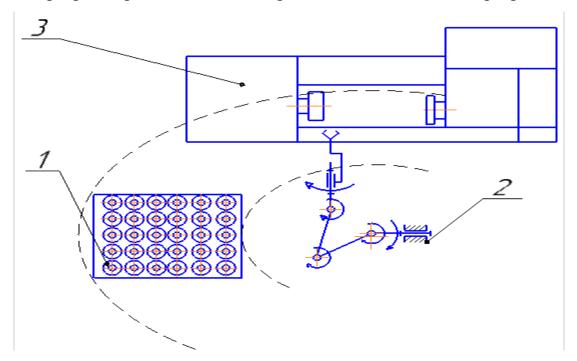


Рис.9 – Схема автоматизированной ячейки токарного станка с ЧПУ:

1 — Накопитель-приемник; 2 — Промышленный робот KR 8 R2010; 3 — Токарный станок с ЧПУ DMG NEF 400.

Пунктирной линией была обозначена зона работы манипулятора.

ЗАДАНИЕ ДЛЯ РАЗДЕЛА «ФИНАНСОВЫЙ МЕНЕДЖМЕНТ, РЕСУРСОЭФФЕКТИВНОСТЬ И РЕСУРСОСБЕРЕЖЕНИЕ»

Студенту:

Группа	ФИО
4A6A	Маматкулову Холматали Турсунали угли

Школа	ИШНПТ	Отделение школы	Материаловедение
Уровень	Гомо новамож	Нанрар домус/ономус ду мосту	15.03.01
образования	Бакалавриат	Направление/специальность	Машиностроение

Исходные данные к разделу «Финансовый менеджмент, ресурсоэффективность и					
ресурсообережение»:					
1. Стоимость ресурсов научно-исследовательского проекта (НИП): материально-технических, энергетических, финансовых, информационных и человеческих	Стоимость материальных ресурсов и специального оборудования определены в соответствии с рыночными ценами. Тарифные ставки исполнителей определены штатным расписанием НИ ТПУ.				
2. Нормы и нормативы расходования ресурсов	Норма амортизационных отчислений на специальное оборудование				
3. Используемая система налогообложения, ставки налогов, отчислений, дисконтирования и кредитования	Отчисления во внебюджетные фонды 30 %				
Перечень вопросов, подлежащих исследованию, проектированию и разработке:					
1. Анализ конкурентных технических решений (НИП)	Расчет конкурентоспособности SWOT-анализ				
2. Формирование плана и графика разработки и внедрения (НИП)	Структура работ. Определение трудоемкости. Разработка графика проведения исследования.				
3. Составление бюджета научно-исследовательского проекта (НИП)	Расчет бюджетной стоимости НИП по разработке программного обеспечения				
4. Оценка ресурсной, финансовой, бюджетной эффективности (НИП)	Интегральный финансовый показатель. Интегральный показатель ресурсоэффективности. Интегральный показатель эффективности.				
Перечень графического материала (с точным указание	ем обязательных чертежей)				
Оценка конкурентоспособности НИП Матрица SWOT Диаграмма Ганта Бюджет НИП	•				

Дата выдачи задания для раздела по линейному графику	13.04.20
	-

Задание выдал консультант:

Должность	ФИО	Ученая	Подпись	Дата
		степень,		
		звание		
Доцент	Кащук Ирина Вадимовна	к.т.н, доцент		13.04.20

Задание принял к исполнению студент:

5. Основные показатели эффективности НИП

Группа	a	ФИО	Подпись	Дата
4A6A		Маматкулову Холматали Турсунали угли		13.04.20

ГЛАВА 2. ФИНАНСОВЫЙ МЕНЕДЖМЕНТ, РЕСУРСОЭФФЕКТИВНОСТЬ И РЕСУРСОСБЕРЕЖЕНИЕ

Цель раздела – комплексное описание и анализ финансово экономических аспектов выполненной работы. Необходимо оценить полные денежные затраты на разработку технологического процесса, а также дать хотя бы приближенную экономическую оценку результатов внедрения. Это в свою очередь позволит с помощью традиционных показателей эффективности инвестиций оценить экономическую целесообразность осуществления работы. Раздел должен быть завершен комплексной оценкой научно технического уровня ВКР на основе экспертных данных.

2. Оценка коммерческого потенциала и перспективности проведения научных исследований

2.1. Потенциальные потребители результатов исследования

В качестве потенциальных потребителей нового технологического процесса на изготовление детали «Вала» является технологическое бюро АО «НПЦ «Полюс». Новый технологический процесс позволит сократить затраты на приобретение материалов, заработной плате для рабочих, электроэнергии. Для поставленной цели необходимо решить следующие задачи:

- оценить потенциальных потребителей результатов исследования;
- выполнить оценку по технологии QuaD
- структурировать работу в рамках НИ;
- определить трудоемкость выполненной работы и разработать график проведения разработки НИ;
- рассчитать бюджет научно-технической разработки.

2.2. Анализ конкурентных технических решений

Технология QuaD (QUality ADvisor) представляет собой гибкий инструмент измерения характеристик, описывающих качество новой разработки и ее перспективность на рынке и позволяющие принимать решение целесообразности вложения денежных средств в научно-исследовательский

проект. В соответствии с технологией QuaD каждый показатель оценивается экспертным путем по стебельной шкале, где 1 — наиболее слабая позиция, а 100 — наиболее сильная. Веса показателей, определяемые экспертным путем, в сумме должны составлять 1.

Таблица 10 – Оценочная карта для сравнения конкурентных технических решений

Критерии оценки	Вес критери я	Балл	Максимальны й балл	Относительно е значение (3/4)	Средне взвешенно е значение (5x2)
1	2	3	4	5	6
	Показат	ели оцен	ки качества разрабо	отки	
1.Производительност ь труда рабочего	0,1	80	100	0,8	0,082
2. Время изготовления детали	0,09	87	100	0,87	0,074
3. Качество изготовления детали	0,11	100	100	1	0,115
4. Вид получения заготовки детали	0,08	52	100	0,52	0,043
5. Уровень квалификации рабочего	0,2	100	100	1	0,240
6. Количество операция технологического процесса	0,1	63	100	0,63	0,063
7.Гибкость технологического процесса	0,02	20	100	0,2	0,004
8. Цена детали	0,08	40	100	0,4	0,064
9. Уровень	0,2	72	100	0,72	0,144

сложности					
изготовления детали					
10. Уровень					
автоматизации	0,02	35	100	0,35	0,007
технологического	0,02	33	100	0,33	0,007
процесса					
Итого	1	649	100	6.49	0,836

Оценка качества и перспективности по технологии QuaD определяется по формуле:

$$\Pi_{cp} = \sum B_i \cdot B_i ,$$

где Π_{cp} — средневзвешенное значение показателя качества и перспективности научной разработки;

 B_{i} – вес показателя (в долях единицы);

 ${\sf F}_{\sf i}$ – средневзвешенное значение ${\sf i}$ -го показателя.

$$\Pi_{cp} = 8.2 + 7.4 + 11.5 + 4.3 + 24 + 6.3 + 0.4 + 14.4 + 0.7 + 8.3 = 83.6$$

Значение Π_{cp} позволяет говорить о перспективах разработки и качестве проведенного исследования. Если значение показателя Π_{cp} получилось от 100 до 80, то такая разработка считается перспективной. Если от 79 до 60 — то перспективность выше среднего. Если от 69 до 40 — то перспективность средняя. Если от 39 до 20 — то перспективность ниже среднего. Если 19 и ниже — то перспективность крайне низкая. Значение $\Pi_{cp}=83,6$ показывает, что разработка технологического процесса изготовления детали «Вал» на рынке перспективна.

2.3 SWOT-анализ

SWOT – Strengths (сильные стороны), Weaknesses (слабые стороны), Opportunities (возможности) и Threats (угрозы) – представляет собой комплексный анализ научно-исследовательского проекта. SWOT-анализ применяют для исследования внешней и внутренней среды проекта. На основе анализа, проведенного в предыдущих разделах бакалаврской работы был

составлен SWOT-анализнаучно-исследовательского проекта. Результаты первого этапа SWOT-анализа представлены в таблице 3.3.

Таблица 11 – Матрица первого этапа SWOT-анализа

	таолица тт. тиатрица пер	ового этапа S W ОТ-анализа
	Сильные стороны научно-	Слабые стороны научно-
	исследовательского проекта:	исследовательского проекта:
	С1.Заявленная	Сл1. Отсутствие прототипа
	экономичность и	научной разработки
	энергоэффективность	Сл2.Отсутствие у
	технологии.	потенциальных потребителей
	С2.Экологичность	квалифицированных кадров
	технологии.	по работе с научной
	С3. Более низкая стоимость	разработкой
	производства по сравнению с	Сл3.Отсутствие
	другими технологиями.	инжиниринговой компании,
	С4. Наличие бюджетного	способной построить
	финансирования.	производство под ключ
	С5. Квалифицированный	Сл4.Отсутствие
	персонал.	необходимого оборудования
		для проведения испытания
		опытного образца
Возможности:		
В1.Регулирование		
производительности		
В2.Получение качественных		
деталей		
В3. Повышение стоимости		
конкурентных разработок		
Угрозы:		
У1. Появление новых		
технологий		
У2. Отсутствие спроса на		
новые технологии		
производства		
У3. Несвоевременное		
финансовое обеспечение		
научного исследования со		
стороны государства		

Таблица 12 - Интерактивная матрица возможностей и сильных сторон проекта

Сильные стороны проекта									
		C1	C2	C3	C4	C5			
Возможности	B1	+	+	+	+	+			
проекта	B2	+	+	-	+	+			
	В3	+	+	-	+	+			

При анализе данной интерактивной таблицы можно выявить следующие коррелирующие сильных сторон и возможности: B1C1C2C3C4C5, B2B3C1C2C4C5.

Таблица 13 - Интерактивная матрица возможностей и слабых сторон проекта

Слабые стороны проекта										
		Сл1	Сл2	Сл3	Сл4	Сл5				
Возможности	B1	-	-	-	-	-				
проекта	B2	+	-	+	-	-				
	В3	-	+	-	-	-				

При анализе данной интерактивной таблицы можно выявить следующие коррелирующие слабых сторон и возможности: В1Сл1Сл3, В3Сл1

Таблица 14 - Интерактивная матрица угроз и сильных сторон проекта

Сильные стороны проекта										
Угрозы проекта		C1	C2	C3	C4	C5				
	У1	-	-	-	+	+				
	У2	+	-	-	-	_				
	У3	-	-	-	+	-				

При анализе данной интерактивной таблицы можно выявить следующие коррелирующие сильных сторон и угроз: У1С4С5

Таблица 15 - Интерактивная матрица угроз и слабых сторон проекта

Слабые стороны проекта										
		Сл1	Сл2	Сл3	Сл4					
Угрозы проекта	У1	+	+	+	-					
	У2	-	+	-	-					
	У3	-	-	-	-					
	У4	-	-	-	+					

При анализе данной интерактивной таблицы можно выявить следующие коррелирующие слабых сторон и угроз: У1Сл1Сл2Сл3.

Таким образом, можно составить итоговую матрицу SWOT-анализа (таблица 16).

Таблица 16 – Итоговая матрица SWOT-анализа

 1 7	
Сильные стороны научно-	Слабые стороны научно-
исследовательского проекта:	исследовательского проекта:
С1. Заявленная	Сл1. Отсутствие прототипа
экономичность и	научной разработки
энергоэффективность	Сл2. Отсутствие у
технологии.	потенциальных потребителей
С2. Экологичность	квалифицированных кадров

	технологии.	по работе с научной				
	С3. Более низкая стоимость	разработкой				
	производства по сравнению с	Сл3. Отсутствие				
	другими технологиями.	инжиниринговой компании,				
	С4. Наличие бюджетного	способной построить				
	финансирования.	производство под ключ				
	С5. Квалифицированный	Сл4. Отсутствие				
	персонал.	необходимого оборудования				
	-	для проведения испытания				
		опытного образца				
Возможности:	В результате получения	Отсутствие квалифицирован-				
В1. Регулирование		Walla Wallanda Davidan wa				
производительности	высокого качества продук-	ного персонала влияет на				
В2.Получение качественных	ции возможно регулирования	получение качественных				
сварных соединений	Ha ayana yarayi ya atiy	anany vy additivitativi				
В3. Повышение стоимости	производительности.	сварных соединений				
конкурентных разработок						
Угрозы:	Когда продукция имеет	Отсутствие необходимого				
У1. Появление новых	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	-5				
технологий	широкую область	оборудования для				
У2. Отсутствие спроса на	применения, спрос на новые	проведения испытания				
новые технологии	TOVIO TODIUL HOUDDO TOTO	antimusta afrantia pringat na				
производства	технологии производства	опытного образца влияет на				
У3. Несвоевременное	отсутствует	появление новых технологий				
финансовое обеспечение						
научного исследования со		изготовления детали.				
стороны государства						

Результаты SWOT-анализа учитываются при разработке структуры работ, выполняемых в рамках научно-исследовательского проекта.

2.2. Планирование научно-исследовательских работ

2.2.1. Структура работ в рамках научного исследования

Планирование ВКР включает в себя: обсуждение проблематики выбранной темы, цели работы, вопросы, которые должны быть проработаны, составления перечня работ, необходимых к выполнению, определение участников и построения графика проведения работ.

Таблица 17 – Перечень этапов, работ и распределение исполнителей

Основные этапы	№ раб	Содержание работ	Должность
Основные этапы	nº pao	Содержание расот	исполнителя
Сордания доми	1	Составление и утверждение темы	Полити т
Создание темы проекта	1	проекта	Научный руководитель
	2	Анализ актуальности темы	руководитель

Выбор направления	3	Поиск и изучение материала по теме	Студент	
	4	Выбор направления исследований	Научный	
исследования	5	Календарное планирование работ	руководитель, студент	
	6	Изучение литературы по теме		
Тааратинаакна	7	Подбор нормативных документов		
Теоретические		Составление технологического	Студент	
исследования	8	процесса изготовления детали		
		«Вал»		
			Научный	
Оценка полученных	9	Анализ результатов	руководитель,	
			студент	
результатов	10	Составление технологической	Научный	
	10	документации	руководитель, студен	

2.2.2 Определение трудоемкости выполнения работ

Трудоемкость выполнения научного исследования оценивается экспертным путем в человеко-днях и носит вероятностный характер, т.к. зависит от множества трудно учитываемых факторов. Для определения 47 ожидаемого (среднего) значения трудоемкости і t ож используется следующая формула:

$$t_{o \rightarrow c i} = \frac{3 \cdot t_{\min i} + 2 \cdot t_{\max i}}{5}, \tag{1.1}$$

где $t_{\text{ожi}}$ — ожидаемая трудоемкость выполнения i-ой работы чел.-дн.; $t_{\text{min}\ i}$ — минимально возможная трудоемкость выполнения заданной i-ой работы (оптимистическая оценка: в предположении наиболее благоприятного стечения обстоятельств), чел.-дн.; $t_{\text{max}\ i}$ - максимально возможная трудоемкость выполнения заданной i-ой работы (пессимистическая оценка: в предположении наиболее неблагоприятного стечения обстоятельств), член.

Исходя из ожидаемой трудоемкости работ, определяется продолжительность каждой работы в рабочих днях T_p , учитывающая параллельность выполнения работ несколькими исполнителями:

$$T_{pi} = \frac{t_{osci}}{V_i}, \tag{1.2}$$

где T_{pi} — продолжительность одной работы, раб. дн.; t_{osci} — ожидаемая трудоемкость выполнения одной работы, член. U_i — численность исполнителей, выполняющих одновременно одну и ту же работу на данном этапе, чел. Результаты расчетов внесены в таблицу 4.

Таблица 18 — Временные показатели проведения научного исследования

No	Название работы	Тру	доемкость р	абот	Исполнители	Длительность		
этапа		<i>t_{min},</i> чел дни	<i>t_{max},</i> чел. дни	$t_{o ext{ iny c} ext{ iny c}}$, раб. дни		работ в рабочих днях, $t_{pa\delta}$		
1	Составление и утверждение темы проекта	2	3	2,4	P	3		
2	Анализ актуальности темы	2	3	2,4	И,Р	2		
3	Поиск и изучение материала по теме	14	21	16,8	И	17		
4	Выбор направления исследований	2	3	2,4	И	3		
5	Календарное планирование работ	2	3	2,4	И	3		
6	Изучение литературы по теме	7	14	9,8	И	10		
7	Подбор нормативных документов	2	5	3,2	И,Р	4		
8	Составление технологического процесса изготовления детали «Вал»	14	21	16,8	И	17		
9	Анализ результатов	7	14	9,8	И,Р	5		
10	Составление технологической документации	7	14	9,8	И	10		

После произведенных расчетов, представленных в таблице 18, строится диаграмма Ганта, представленная в таблице 19.

Таблица 19 – Календарный план график проведения НИП

№		1101103111111							П	родолж	ительност	гь выполі	нения ра	бот			
раб	Бид работ		Т _{кі} ,кал.		март			апрел	Ъ		май			июнь			
ОТ		СЛИ	дн	1	2	3	1	2	3	1	2	3	1	2	3		
1	Составление и утверждение темы проекта	Руководи тель	5														
	Анализ	инженер	3														
2	актуальности темы	Руководи тель	3														
3	Поиск и изучение материала по теме	инженер	26														
4	Выбор направления исследований	инженер	5														
5	Календарное планирование работ Изучение литературы по теме	инженер	5														
6	Изучение литературы по теме	инженер	15														
7	Подбор нормативных документов	инженер	6														

8	Составление технол- огического процесса изготовления детали «Вала» Анализ результатов	инженер	26						
9	Анализ результатов	Руководи тель	8						
		инженер	8						
10	Составление технологической документации	инженер	26						



2.2.3 Разработка графика проведения научного исследования

При выполнении дипломных работ студенты в основном становятся участниками сравнительно небольших по объему научных тем. Поэтому наиболее удобным и наглядным является построение ленточного графика проведения научных работ в форме диаграммы Ганта.

Для удобства построения графика, длительность каждого из этапов работ из рабочих дней следует перевести в календарные дни. Для этого необходимо воспользоваться следующей формулой:

$$T_{ki} = T_{pi} \cdot k_{\kappa an}, \tag{1.3}$$

где T_{ki} – продолжительность выполнения одной работы, календ. дн.;

 T_{pi} – продолжительность одной работы, раб. дн.;

 $k_{\rm кал}$ — коэффициент календарности, предназначен для перевода рабочего времени в календарное.

Коэффициент календарности определяется по следующей формуле:

$$k_{\kappa a \pi} = \frac{T_{\kappa a \pi}}{T_{\kappa a \pi} - T_{g_{bl X}} - T_{np}},\tag{1.4}$$

где $T_{\kappa a \pi}$ – количество календарных дней в году;

 $T_{_{6blx}}-$ количество выходных дней в году;

 T_{np} – количество праздничных дней в году.

На основе таблицы 3.3.2 строится календарный план-график (таблица 3.3.3). График строится для максимального по длительности исполнения работ в рамках научно-исследовательского проекта с разбивкой по месяцам и декадам (10 дней) за период времени выполнения выпускной квалификационной работы.

2.3 Бюджет научно-технического исследования (НТИ)

При планировании бюджета НТИ должно быть обеспечено полное и достоверное отражение всех видов расходов, связанных с выполнением.

2.3.1 Расчет материальных затрат НТИ

Расчет материальных затрат осуществляется по следующей формуле:

$$3_{M} = (1 + k_{T}) \cdot \sum_{i=1}^{m} \mathcal{L}_{i} \cdot N_{pacxi}$$

$$(1.5)$$

где: m — количество видов материальных ресурсов, потребляемых при выполнении научного исследования;

 N_{pacxi} — количество материальных ресурсов _i-го вида, планируемых к использованию при выполнении научного исследования (шт., кг, м, м2 и т.д.);

 U_i — цена приобретения единицы і-го вида потребляемых материальных ресурсов (руб./шт., руб./кг, руб./м, руб./м² и т.д.);

 k_T — коэффициент, учитывающий транспортно-заготовительные расходы. Транспортные расходы принимаются в пределах 15-25% от стоимости материалов.

Таблица 20 – Материальные затраты

		1	ı		T
Наименование	Единица	Количество	Цена за	ед.,	Суммарная
	измерения		руб.		стоимость, руб.
Бумага	лист	150	2		300
Картридж для	шт.	1	4190		4190
лазерного					
принтера Xerox					
106R02773					
Канцелярский	шт.	1	427		427
набор Sponsor					
Офисный					
(SS154)					
CD-диск VS	шт.	2	95		190
CD-RW 700					
Mb					
Транспортно-заго		650			
Итог		5330			

2.3.2 Расчет амортизации специального оборудования

Расчёт амортизации производится на находящееся в использовании оборудование. В итоговую стоимость проекта входят отчисления на амортизацию за время использования оборудования в статье накладных расходов. При выполнении научно-исследовательского проекта использовался ноутбук Asus. Срок полезного использования данного ноутбука по паспорту составляет 3 года.

Таблица 21 – Затраты на оборудование

№	Наименование оборудования	Кол -во, шт.	Срок полезного использовани я, лет	Цены единицы оборудовани я, тыс. руб.	Общая стоимость оборудовани я, тыс. руб.
1	НоутбукLenovoIdeaPad\$145-15IGM(81MX0067RU)	1	3	25990	25990
Итого					25990 тыс. руб.

Расчет амортизации проводится следующим образом:

Норма амортизации определяется по следующей формуле:

$$H_A = \frac{1}{n}$$
,

где n – срок полезного использования в годах.

Амортизация определяется по следующей формуле:

$$A = \frac{H_A U}{12} \cdot m,$$

где И – итоговая сумма, тыс. руб.;

m — время использования, мес.

Рассчитаем норму амортизации для ноутбука, с учётом того, что срок полезного использования составляет 3 года:

$$H_A = \frac{1}{n} = \frac{1}{3} = 0.33.$$

Общую сумму амортизационных отчислений находим следующим образом:

$$A = \frac{H_A \cdot \text{H}}{12} \cdot m = \frac{0,33 \cdot 25990}{12} \cdot 3 = 2144,175$$

2.3.3 Основная заработная плата исполнителей НИП

В данном разделе рассчитывается заработная плата инженера и руководителя, помимо этого, необходимо рассчитать расходы по заработной плате, определяемые трудоемкостью проекта и действующей системой оклада.

Основная заработная плата $3_{\text{осн}}$ одного работника рассчитывается по следующей формуле:

$$3_{\text{och}} = 3_{\text{дH}} \cdot T_{\text{p}}$$

где $3_{_{\mathrm{дн}}}$ – среднедневная заработная плата, руб.;

 $T_{\rm p}-$ продолжительность работ, выполняемых работником, раб.дн.

Среднедневная заработная плата рассчитывается по формуле:

Для шестидневной рабочей недели (рабочая неделя руководителя):

$$3_{\text{дH}} = \frac{3_{\text{M}} \cdot \text{M}}{F_{\text{L}}} = \frac{63180 \cdot 10,4}{246} = 2671,02$$

где $3_{_{\rm M}}$ – должностной оклад работника за месяц;

 $F_{_{\rm I\! I}}$ — действительный годовой фонд рабочего времени исполнителей, раб.дн.;

М – количество месяцев работы без отпуска в течение года.

- при отпуске в 28 раб. дня M=11,2 месяца, 5-дневная рабочая неделя;
- при отпуске в 48 раб. дней M=10,4 месяца, 6-дневная рабочая неделя;

Для пятидневной рабочей недели (рабочая неделя инженера):

$$3_{\text{дH}} = \frac{3_{\text{M}} \cdot \text{M}}{F_{\text{L}}} = \frac{35100 \cdot 11,2}{213} = 1845,6$$

Должностной оклад работника за месяц:

Для руководителя:

$$3_{\scriptscriptstyle \mathrm{M}} = 3_{\scriptscriptstyle \mathrm{TC}} \cdot \left(1 + k_{\scriptscriptstyle \mathrm{\Pi}p} + k_{\scriptscriptstyle \mathrm{J}}\right) k_p = 32400 \cdot (1 + 0.3 + 0.2) \cdot 1.3 = 63180$$
 руб. Для инженера:

 $3_{\text{м}} = 3_{\text{тс}} \cdot (1 + k_{\text{пр}} + k_{\text{д}}) k_p = 18000 \cdot (1 + 0.3 + 0.2) \cdot 1.3 = 35100$ руб.

где $3_{_{TC}}$ – заработная плата, согласно тарифной ставке, руб.;

 $k_{\rm пp}$ — премиальный коэффициент, принимается равным 0,3;

 $k_{_{\rm I\!I}}$ – коэффициент доплат и надбавок, принимается равным 0,2;

 $k_{\rm p}$ — районный коэффициент, принимается равным 1,3 (для г. Томска).

Таблица 22 – Баланс рабочего времени

Показатели рабочего времени	Руководитель	Инженер
Календарное число дней	365	365
Количество нерабочих дней		
- выходные дни	60	48
- праздничные дни	14	14
Потери рабочего времени		
- отпуск	56	28
- невыходы по болезни	1	1
Действительный годовой фонд рабочего времени	234	274

Таблица 23 – Расчет основной заработной платы

Исполнители НИП	3 _{тс} , руб	$k_{\rm np}$	$k_{_{ m I\!\! I}}$	k_{p}	3 _м , руб	3 _{дн} , руб	$T_{ m p}$, раб.дн.	3 _{осн} , руб
Руководитель	32400	0,3	0,2	1,3	63180	2671,02	16	42 736,32
Инженер	18000	0,3	0,2	1,3	35100	1845,6	120	221 472
Итого:		•						264 208,32

2.3.4 Дополнительная заработная плата

Дополнительная заработная плата определяется по формуле:

Для руководителя:

$$3_{\text{доп}} = k_{\text{доп}} \cdot 3_{\text{осн}} = 0.15 \cdot 42736.32 = 6410.448$$
 руб

Для инженера:

$$3_{\text{доп}} = k_{\text{доп}} \cdot 3_{\text{осн}} = 0,15 \cdot 221472 = 33 \ 220,8$$
 руб

где $k_{\text{доп}}$ — коэффициент дополнительной заработной платы (на стадии проектирования принимается равным 0,15).

2.3.5 Отчисления во внебюджетные фонды (страховые отчисления)

Отчисления во внебюджетные фонды определяется по формуле: Для руководителя:

$$3_{\text{внб}} = k_{\text{осн}} \cdot \left(3_{\text{осн}} + 3_{\text{доп}}\right) = 0,3 \cdot \left(42\ 736,32 + 6\ 410,448\right) = 14\ 744,0304$$
 руб Для инженера:

$$3_{\text{внб}} = k_{\text{осн}} \cdot \left(3_{\text{осн}} + 3_{\text{доп}}\right) = 0,3 \cdot (221472 + 33\ 220,8\) = 76\ 407,84$$
 руб где $k_{\text{внб}}$ — коэффициент отчислений на уплату во внебюджетные фонды (пенсионный фонд, фонд ОМС и социальное страхование).

Общая ставка взносов составляет в 2020 году – 30% (ст. 425, 426 НК $P\Phi$):

- 22 % на пенсионное страхование;
- 5,1 % на медицинское страхование;
- 2,9 % на социальное страхование.

2.3.6 Накладные расходы

Накладные расходы включают в себя прочие затраты, такие как: печать и ксерокопирование документов, оплата услуг связи, электроэнергии, размножение материалов и др.

Накладные расходы в целом рассчитываются по формуле:

$$\mathbf{3}_{\text{накл}} = (\text{сумма статей}) \cdot k_{\text{нр}} = 493617,4838 \cdot 0.2 \approx 98723,49676$$
 руб.

где $k_{\rm Hp}$ — коэффициент, учитывающий накладные расходы (принимается равным 0,2).

На основании полученных данных по отдельным статьям затрат составляется калькуляция плановой себестоимости НИП по форме, приведенной в таблице 24.

Таблица 24 – Группировка затрат по статьям

				Статьи			
Материальные затраты	Амортизация	Основная заработная плата	Дополнительн ая заработная плата	Отчисления на социальные нужды	Итого без накладных расходов	Накладные расходы	Итого бюджетная стоимость
5330	2144, 175	264 208,3 2	39631,2 48	91151,8 704	493617,48 38	98723,49 676	592340,9 8
	170			, , , ,			

2.4 Определение финансовой, бюджетной и экономической эффективности исследования

Интегральный показатель финансовой эффективности научного исследования получают в ходе оценки бюджета затрат трех (или более) вариантов исполнения научно-исследовательского проекта. В рамках данной рассмотрены два варианта исполнения, поскольку данный проект является уникальным, который выполняется в рамках федеральной целевой программы «Ядерные энерготехнологии нового поколения».

Для определения интегрального показателя финансовой эффективности наибольший интегральный показатель реализации технической задачи принимается за базу расчета (как знаменатель), с которым соотносится финансовые значения по всем вариантам исполнения.

В качестве аналога выступает среда имитационного моделирования GIBBS, также предназначенная для моделирования химико-технологических процессов.

Интегральный финансовый показатель разработки определяется как:

$$I_{\phi \text{инр}}^{\text{исп}i} = \frac{\Phi_{\text{P}i}}{\Phi_{max}} = \frac{592340,98}{750000} = 0,78$$

где $I_{\phi \text{инр}}^{\text{исп}\,i}$ — интегральный финансовый показатель разработки;

 $\Phi_{\mbox{\tiny p}i}-$ стоимость і-го варианта исполнения;

 $\Phi_{\rm max}$ — максимальная стоимость исполнения научно-исследовательского проекта (в т.ч. аналоги).

Полученная величина интегрального финансового показателя разработки отражает соответствующее численное увеличение бюджета затрат разработки в разах (значение больше единицы), либо соответствующее численное удешевление стоимости разработки в разах (значение меньше единицы, но больше нуля).

Далее необходимо произвести оценку ресурсоэффективности проекта, определяемую посредством расчета интегрального критерия, по следующей формуле:

$$I_{pi} = \sum a_i \cdot b_i,$$

где $I_{\rm pi}$ – интегральный показатель ресурсоэффективности;

 a_i – весовой коэффициент проекта;

 b_i – бальная оценка проекта, устанавливаемая опытным путем по выбранной шкале оценивания.

Расставляем бальные оценки и весовые коэффициенты в соответствии с приоритетом характеристик проекта, рассчитываем конечный интегральный показатель и сводим полученные результаты в таблицу 24.

Таблица 25 – Сравнительная оценка характеристик вариантов исполнения проекта

Критерии	Весовой коэффициент	Бальная оценка проекта	Бальная оценка аналога
1.Способствует	поэффиция	проски	одонка аналога
росту	0,1	4	3
производительности	0,1		
труда пользователя			
2. Удобство в			
эксплуатации	0.15	4	4
(соответствует	0,15	4	4
требованиям			
потребителей)			
3.	0,15	4	4
Помехоустойчивость	- , -		
4. Энергосбережение	0,20	4	4
5. Надежность	0,25	5	5
6.	0,15	3	3
Материалоемкость	- 7 -	_	_

Итого: 1 4 2,03

Интегральный показатель эффективности вариантов исполнения разработки определяется на основании интегрального показателя ресурсоэффективности и интегрального финансового показателя по формуле:

$$I_{\text{исп1}} = \frac{I_{\text{p-исп1}}}{I_{\text{финр}}^{\text{исп1}}} = \frac{4}{0.78} = 5.12$$

Сравнение интегрального показателя эффективности вариантов исполнения разработки позволит определить сравнительную эффективность проекта. Сравнительная эффективность проекта (Θ_{cp}):

$$\Im_{\rm cp} = \frac{I_{\rm \tiny MC\Pi^1}}{I_{\rm \tiny MC\Pi^2}} = \frac{5,12}{2,03} \approx 2,52$$

Таблица 26 – Сводная таблица показателей оценки ресурсоэффективности

№ п/п	Показатели	Разработка	Аналог
1	Интегральный финансовый показатель разработки	0,78	1
2	Интегральный показатель ресурсоэффективности разработки	4	2,03
3	Интегральный показатель эффективности	5,12	2,03
4	Сравнительная эффективность вариантов исполнения	2,52	0,48

Сравнительный анализ интегральных показателей эффективности показывает, что предпочтительным является первый вариант исполнения, так как данный вариант исполнения является наиболее экономичным и ресурсоэффективным.

Вывод: для достижения главной цели раздела решались такие важные задачи, как:

1) оценка коммерческого потенциала и перспективности проведения научных исследований проводили с помощью рассмотрения целевого рынка и его сегментирования. На основе SWOT-анализа провели

выявление сильных сторон и возможностей проект, а также слабых сторон и угроз. Для извлечения дополнительных преимуществ необходимо дальнейшее развитие технологии;

- 2) при планировании научно-исследовательских работ определили общее содержание работы, тему проекта, структуру работы, работу каждого участника, продолжительность работ;
- 3) при планировании бюджета было обеспечено полное отражение всех видов возможных расходов, необходимых для его выполнения. Итоговая сумма бюджета составляет 592340,98 рублей.

При итоговом анализе раздела «Финансовый менеджмент, ресурсоэффективность и ресурсосбережение», можно сделать вывод, что выбранный способ и технология изготовления детали более экономичны и эффективны по сравнению с другими рассмотренными аналогами.

ЗАДАНИЕ ДЛЯ РАЗДЕЛА

«СОЦИАЛЬНАЯ ОТВЕТСТВЕННОСТЬ»

Студенту:

Группа	ФИО
4A6A	Маматкулов Холматали Турсунали угли

Школа	ИШНПТ	Отделение (НОЦ)	Материаловедения
Уровень	Бакалавриат	Направление/специальность	15.03.01
образования			Машиностроение

Тема работы: Проектирование технологического процесса изготовления детали «Вал»

Исходные данные к разделу «Социальн	ая ответственность»:
1. Характеристика объекта исследования (вещество, материал, прибор, алгоритм, методика, рабочая зона) и области его применения	Объектом исследования является производственный технологический процесс детали «Вал». Областью применения является металлургическая промышленность
Перечень вопросов, подлежащих исследо	на проектированию и разработке:
1. 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.	-трудовой кодекс Российской Федерации от 30.12.2001 N 197- ФЗ (ред. от 27.12.2018) - ГОСТ 12.2.033-78 Система стандартов безопасности труда (ССБТ). Рабочее место при выполнении работ стоя. Общие эргономические требования.
2. Производственная безопасность: 2.1. Анализ выявленных вредных и опасных факторов 2.2. Обоснование мероприятий по снижению воздействия	Вредные факторы: недостаточная освещенность; повышенный уровень шума; повышенный уровень вибрации; отклонение показателей микроклимата; отсутствие или недостаток естественного света; недопустимые метеорологические условия для помещения рабочей зоны; Опасные факторы: опасный уровень напряжения в электрической цепи, замыкание которой может пройти через человека

3. Экологическая безопасность:	При выполнении работы использовались заготовки стали не оказывающие вредного воздействия на атмосферу, так как отсутствуют выбросы. Выбросы смазочно-охлаждающих жидкостей в сточные воды загрязняют гидросферу. Отходы после исследования используют, повторна, не загрязняя гидросферу.
4. Безопасность в чрезвычайных ситуациях:	Возможной типовой ЧС является: пожар, взрыв при работе с не исправным электрооборудованием

Дата	выдачи задания для	раздела по линейному графику	13.04.20

Задание выдал консультант:

Должность	ФИО	Ученая степень, звание	Подпись	Дата
Ассистент	Черемискина Мария Сергеевна			13.04.20

Задание принял к исполнению студент:

Группа	ФИО	Подпись	Дата
4A6A	Мамткулов Холматали Турсунали угли		13.04.20

ГЛАВА 3. СОЦИАЛЬНАЯ ОТВЕТСТВЕННОСТЬ

Данная бакалаврская работа заключается в разработке технологического процесса изготовления детали «Вал». В качестве объекта исследования выбрано технологическое бюро.

В ходе работы необходимо рассмотреть производственную безопасность, экологическую безопасность, безопасность в чрезвычайных ситуациях, а также предложить организационные мероприятия по снижению уровней воздействия опасных и вредных факторов на исследователя (работающего).

Деталь «Вал» изготавливается с помощью снятия металла на металлорежущих станках. Также деталь подвергается термической обработке. На данном этапе работы, нужно убедиться, что технологический процесс производства детали является безопасным для жизни работников предприятия и потребителей.

3.1. Правовые и организационные вопросы обеспечения безопасности

3.1.1 Специальные правовые нормы трудового законодательства

Согласно трудовому кодексу РФ, принятому 26 декабря 2001 г., существует перечень регламентов касающихся правовых вопросов обеспечения безопасности, таких как:

- заключение трудового договора допускается с лицами, достигшими возраста шестнадцати лет, за исключением случаев, предусмотренных настоящим Кодексом, другими федеральными законами
- лица, получившие общее образование или получающие общее образование и достигшие возраста пятнадцати лет, могут заключать трудовой договор для выполнения легкого труда, не причиняющего вреда их здоровью;
- обязательному предварительному медицинскому осмотру при заключении трудового договора подлежат лица, не достигшие возраста 78 восемнадцати лет, а также иные лица в случаях, предусмотренных настоящим Кодексом и иными федеральными законами;

- нормальная продолжительность рабочего времени не может превышать сорока часов в неделю;
- во время регламентированных перерывов целесообразно выполнять комплексы упражнений и осуществлять проветривание помещения.

3.1.2 Организационные мероприятия при компоновке рабочей зоны

Согласно ГОСТ 12.2.049-80 ССБТ «Оборудование производственное. Общие эргономические требования», существует ряд общих положений, которые предъявляются к системе «человек — машина — среда»:

Взаимное расположение элементов рабочего места должно обеспечивать возможность осуществления всех необходимых движений и перемещений для обслуживания эксплуатации технического оборудования. Взаимное И расположение элементов рабочего места должно способствовать оптимальному режиму труда и отдыха, снижению утомления оператора, предупреждению ошибочных появления действий. Взаимное расположение пульта управления, кресла, органов управления и средств отображения информации должно производиться в соответствии с антропометрическими показателями, структурой деятельности, психофизиологическими и биомеханическими характеристиками человекаоператора.

Конструкция частей оборудования, обращенных к полу, должна обеспечивать их плотное прилегание к полу или иметь расстояние от пола не менее 150 мм с целью обеспечения возможности проведения пневмо - или влажной уборки.

3.2 Производственная безопасность

Для определения опасных факторов на данном производстве воспользуемся классификацией опасных и вредных производственных факторов по ГОСТ 12.0.003- 2015. Проанализировав всевозможные опасные и вредные факторы на данном производстве, занесем их в таблицу 27

Таблица 27 – Опасные и вредные факторы производства

Факторы	Этапы р	работ		Нормативные документы
(ΓΟCT 12.0.003- 2015)	Разраб отка	Изгото вление	Экспл уатац ия	
1.Опасный уровень напряжения в электрической цепи, замыкание которой может пройти через человека	+	+	+	ГОСТ 12.1.038-82 ССБТ. Электробезопасность. Предельно допустимые уровни напряжений прикосновения и токов. [40]
2.Повышенный уровень шума на рабочем месте		+	+	СН 2.2.4/2.1.8.562–96. Шум на рабочих местах, в помещениях жилых, общественных зданий и на территории застройки.[55]
3.Повышенный уровень вибрации		+	+	.СН 2.2.4/2.1.8.566—96. Производственная вибрация, вибрация в помещениях жилых и общественных зданий.[56]
4.Недостаточная освещенность рабочей зоны	+	+	+	СП 52.13330.2016 Естественное и искусственное освещение. Актуализированная редакция СНиП 23-05-95*[59]

Приведем нормативные документы, которые регламентируют действие каждого выявленного фактора. Приведем допустимые нормы с необходимой размерностью, а также средства индивидуальной и коллективной защиты для минимизации воздействия фактора.

3.2.1 Анализ вредных и опасных факторов, которые может создать объект исследования

3.2.1.1 Электрический ток

Электробезопасность — система организационных и технических мероприятий и средств, обеспечивающих защиту людей от вредного и опасного воздействия электрического тока, электрической дуги, электромагнитного поля и статического электричества.

Основными средствами и способами защиты от поражения электрическим током являются: недоступность токоведущих частей для случайного прикосновения; защитное заземление, зауление или отключение; вывешивание предупреждающих надписей; контроль за состоянием изоляции электрических установок.

Требования электробезопасности электроустановок производственного и бытового назначения на стадиях проектирования, изготовления, монтажа, наладки, испытаний и эксплуатации, а также технические способы и средства защиты, обеспечивающие электробезопасность электроустановок различного назначения приведены в ГОСТ 12.1.038-82 ССБТ [40] «Электробезопасность. Общие требования и номенклатура видов защиты».

3.2.1.2 Превышение уровней шума

Согласно п.4. СанПиН 2.2.4/2.1.8.562-96[55], допустимый уровень шума в производственных помещениях не должен превышать 80 дБ. Если уровень шума будет выше допустимого, то это скажется на физическом состоянии рабочего. При превышении уровня шума можно воспользоваться следующими методами снижениями шума:

- Снижение шума осуществляется за счет улучшения конструкции машины или изменения технологического процесса.
- Средства индивидуальной защиты (СИЗ) применяются в том случае, если другими способами обеспечить допустимый уровень шума на рабочем месте не удается. Принцип действия СИЗ;

- защитить наиболее чувствительный канал воздействия шума на организм человека ухо. Применение СИЗ позволяет предупредить расстройство не только органов слуха, но и нервной системы от действия чрезмерного раздражителя.
- Методы и средства коллективной защиты, которые включают в себя применение звукоизоляции, акустическую обработку помещений, рациональную планировку предприятий и производственных помещений, а также изменение направленности излучения шума.

3.2.1.3 Повышенный уровень вибрации

Длительное воздействие производственной вибрации на человека вызывает ряд функциональных и физиологических последствий, наиболее опасные из которых могут привести к нарушениям в сердечно сосудистой системе, в опорно-двигательном аппарате, а также развитию нервных заболеваний.

Ограничение времени воздействия вибрации должно осуществляться путем установления для лиц виброопасных профессий внутрисменного режима труда, реализуемого в технологическом процессе.

При проектировании и строительстве зданий и промышленных объектов, других элементов производственной среды, а также разработке технологических процессов должны быть использованы методы, снижающие вибрацию на путях ее распространения от источника возбуждения.

3.2.1.4 Недостаточная освещенность рабочей зоны

Работая при освещении плохого качества или низких уровней, люди могут ощущать усталость глаз и переутомление, что приводит к снижению работоспособности. В ряде случаев это может привести к ухудшению физического состояния.

Нормирование естественного и искусственного освещения производится по СанПиН 2.2.1/2.1.1.1278–03[59] в зависимости от разряда зрительной работы (наименьший размер объекта различения), от контраста объекта различия с

фоном и от характеристики фона. Также существует нормирование коэффициента пульсации освещенности для каждого типа ламп. При выполнения данного эксперимента были использованы лампы накаливания

В производственных помещениях, в случаях преимущественной работы с деталями, допускается применение системы комбинированного освещения (к общему освещению дополнительно устанавливаются светильники местного освещения, предназначенные для освещения зоны расположения деталей, инструментов и тд.).

В соответствии с СанПиН 2.2.1/2.1.1.1278–03[59] определяем что вид работ относится к работам средней точности, следовательно, освещенность на рабочих поверхностях столов в зоне размещения детали должна быть 400-500 лк.

В случаях если освещенность не достигает 400-500 лк следует пересмотреть проектировку размещения устройств освещения, либо заменить устройства освещения.

3.2.2 Обоснование мероприятий по предотвращению пожара и разработка порядка действия в случае его возникновения

Тушение горящего электрооборудования под напряжением должно осуществляются имеющимися огнетушителями ОУ-5. Чтобы предотвратить пожар в производственном помещении, необходимо:

- содержать помещение в чистоте, убирать своевременно мусор. По окончании работы поводиться влажная уборка всех помещений;
- работа должна проводиться только при исправном электрооборудовании;
- на видном месте должен быть вывешен план эвакуации из здания с указанием оборудования, которое нужно эвакуировать в первую очередь;
- уходящий из помещения последним должен проверить выключены ли нагревательные приборы, электроприборы, оборудование и т.д. и отключение силовой и осветительной электрической сети.

Также необходимо соблюдение организационных мероприятий:

- правильная эксплуатация приборов, установок;
- правильное содержание помещения;
- противопожарный инструктаж сотрудников аудитории;
- издание приказов по вопросам усиления ПБ;
- наличие наглядных пособий и т.п.

В случаях, когда не удается ликвидировать пожар самостоятельно, необходимо вызвать пожарную охрану по номеру 010 и покинуть помещение, руководствуясь планом пожарной эвакуации.

3.3 Экологическая безопасность

В результате изготовления детали «Вал», были выявлены источники загрязнения окружающей среды.

3.3.1 Анализ возможного влияния объекта исследования на окружающую среду

Защита атмосферы

Выбросы в атмосферу при выполнении проектирования детали «Вал» отсутствуют, так как использовались заготовки стали 45. Также при производстве детали используются токарные станки, что означает отсутствие выбросов газообразных продуктов в атмосферу.

Защита гидросферы

Загрязнение гидросферы может произойти в результате выброса смазочно-охлаждающих жидкостей в сточные воды. Во избежание проблемы возможны несколько путей решения:

– механические методы очистки сточных вод. Традиционно в группу методов механической очистки включают процеживание, отстаивание, осветление во взвешенном слое осадка, фильтрование, центробежные методы.

– захоронение сточных вод, высококонцентрированные и токсичные сточные воды многих отраслей промышленности, например: концентрированные рассолы установок опреснения; сточные воды, содержащие металлоорганические, в частности, ртутьорганические соединения, для которых ещё не разработаны достаточно эффективные и экономичные методы, – могут быть захоронены в глубоких подземных горизонтах.

Защита литосферы

При выполнения экспериментальной части, твердые отходы в виде стружки, снятой с материала заготовки предполагается использовать повторно.

3.4 Безопасность в чрезвычайных ситуациях

3.4.1 Анализ вероятных ЧС, которые могут возникнуть на рабочем месте при проведении исследований

Чрезвычайные ситуации могут возникнуть в результате несоблюдения правил безопасности и нахождения в лаборатории работниками, так и при не исправном оборудовании. Самой распространенной типовой ЧС является пожар или взрыв.

Основными и наиболее частыми причинами ЧС подобного рода являются:

- нарушение элементарных правил пожарной безопасности;
- неисправность электрооборудования, электросетей и нарушение электротехнических правил;

3.4.2 Обоснование мероприятий по предотвращению ЧС и разработка порядка действия в случае возникновения ЧС

В качестве профилактических мероприятий при типовой ЧС необходимо соблюдать следующие правила:

- правильная эксплуатация машин, правильное содержание территории, противопожарный инструктаж рабочих и служащих;
- соблюдение противопожарных правил, норм при устройстве оборудования, отопления, освещения, правильное размещение оборудования;

- запрещение курения в неустановленных местах, проведения сварочных и других огневых работ в пожароопасных помещениях;
- своевременные профилактические осмотры, ремонты и испытания технологического оборудования.
- применение автоматических средств обнаружения пожаров;
- повышение огнестойкости зданий и сооружений путём облицовки или оштукатуривания металлических конструкций.
- в доступном месте должны висеть инструкции по действиям при пожаре с указанием последовательности действий, а также планов эвакуации с 106 телефонами спецслужб, куда стоит сообщить о возникновении чрезвычайной ситуации.
- обязательно наличие звуковой пожарной сигнализации. Для обеспечения тушения пожара в начальной стадии его возникновения используется система пожарных водопроводов и аппараты пожаротушения, предназначенные для тушения пожара, огнетушители пенные ОХВП-10 и углекислотные ОУ-2. Для обеспечения безопасности людей при пожарах в производственных помещениях предусматриваются пути эвакуации и устройства для удаления из помещений дыма.

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

В результате выполнения выпускной квалификационной работе был усовершенствован и разработан технологический процесс изготовления детали «Вал» была произведена и рассчитана оптимальная исходная заготовка. Разработана принципиальная схема специального приспособления, назначены режимы резания и выбраны СТО (приборы для измерений, инструменты для обработки, оборудование). Рассчитали минимальные припуски на механическую обработку для точных размеров, также назначили режимы резания. Разработка всех этих пунктов позволяет обеспечить в мелкосерийном производстве получение изделий требуемого качества, понижение трудоемкости, быстрое решение проблем, возникших при производстве.

Рациональный выбор метода получения исходной заготовки сделал производство экономичнее. Технологический процесс с использованием нового оборудования и прогрессивных средств оснащения уменьшает трудоемкость изготовления изделия. Также был спроектирован гибкий производственный модуль для токарного станка с ЧПУ, с применением промышленного робота KR 8 R2010.

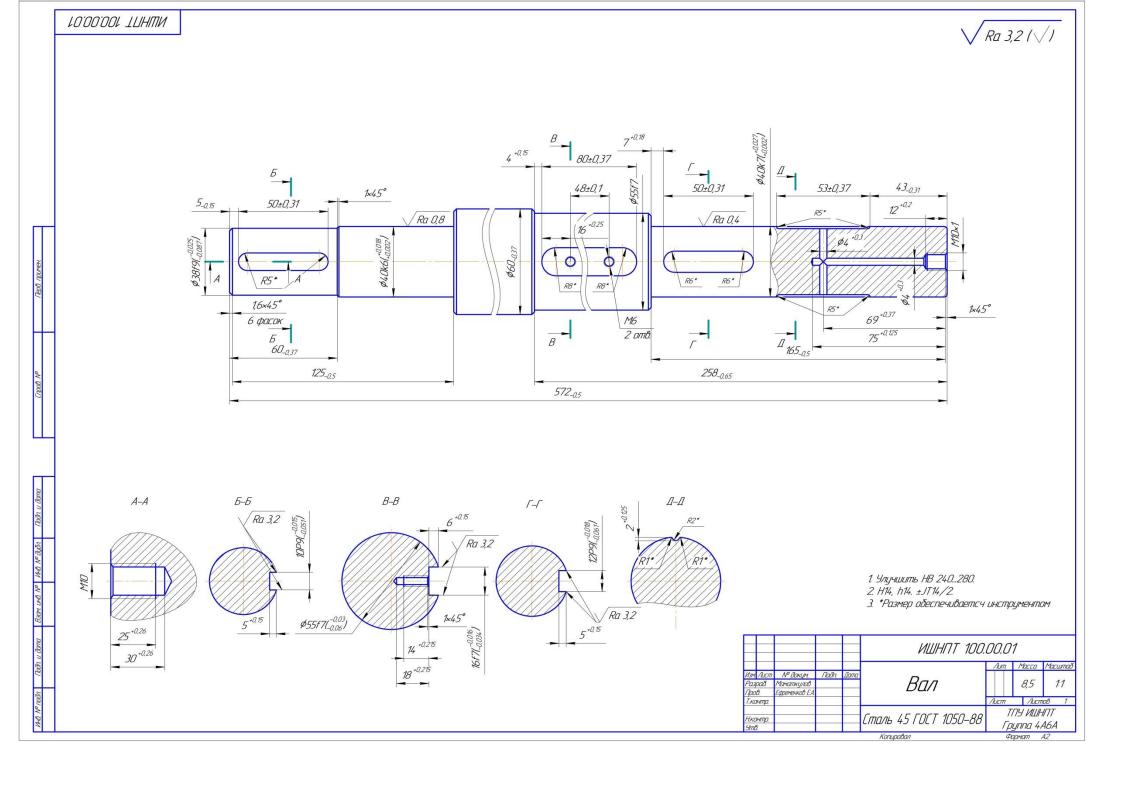
Таким образом, можно сделать заключение, что в ходе выполнения выпускной квалификационной работы техническое задание было полностью выполнено.

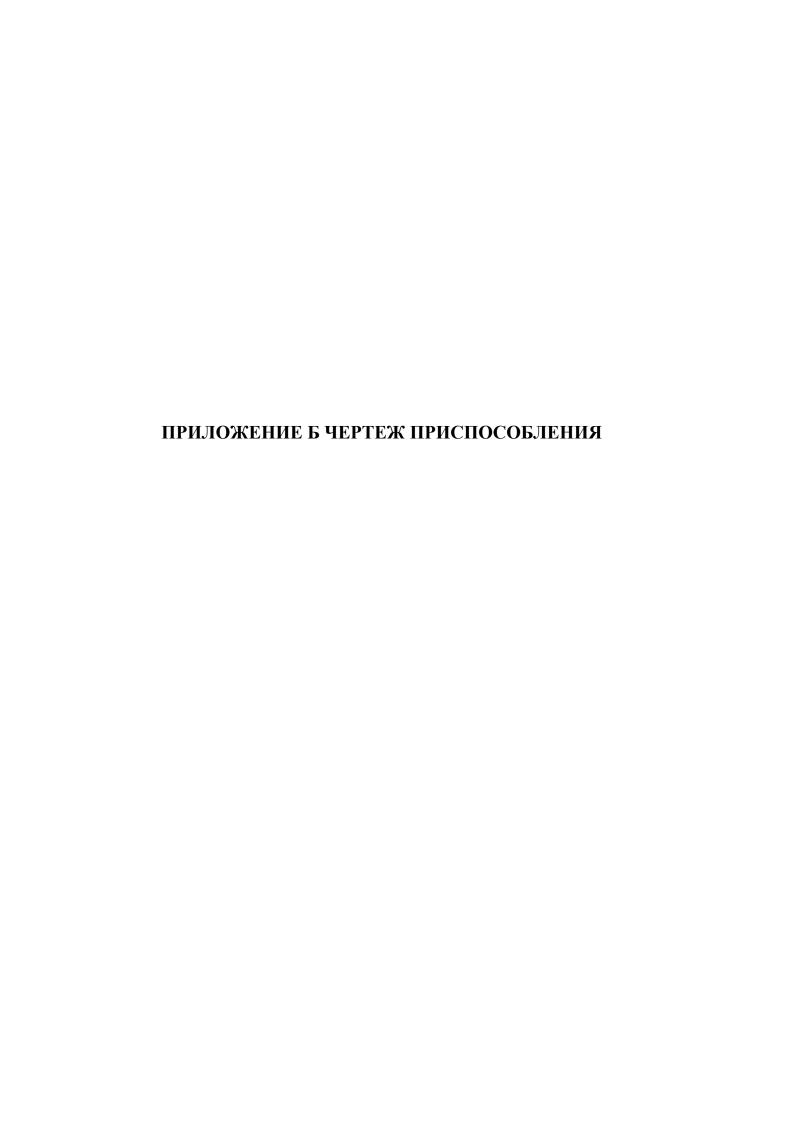
СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

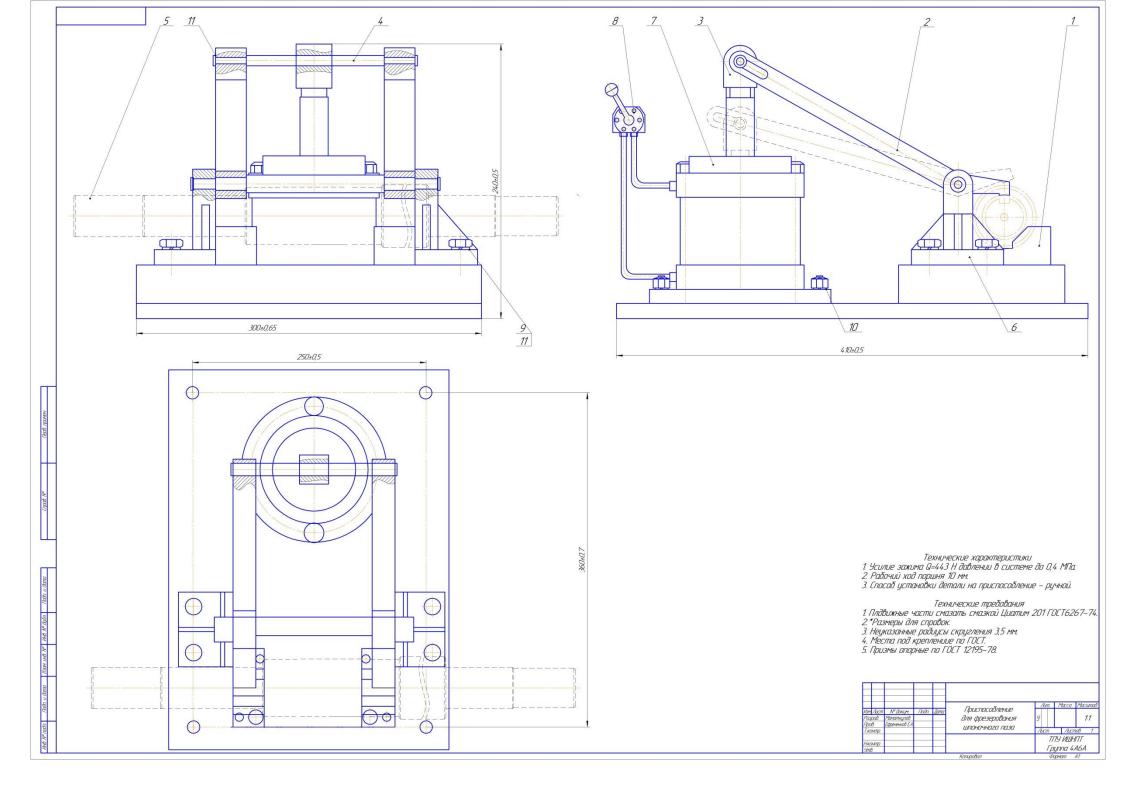
- 1. Справочник технолога машиностроителя. В 1-ч т. Под редакцией А.Г. Косиловой и Р.К. Мещерякова. 4-е издание., -М.: Машиностроение, 1985 496с.
- 2. Схиртладзе А. Г., Пучков В. П., Прис Н. М. Проектирование технологических процессов в машиностроении: учебное пособие/ А. Г. Схиртладзе, В. П. Пучков, Н. М. Прис. Старый Оскол: ТНТ, 2011. 408 с.
- 3. Технологическая оснастка лекция с 1 до10 электороная https://portal.tpu.ru/SHARED/k/KVS/study/disc2/Tab/Lecture_TO.pdf
- 4. Справочник нормировщика машиностроителя. Т.2 Под редакцией Е. И. Стружестраха. Москва: Государственно научно-техническое издательство машиностроительной литературы, 1961. 890 с.
- 5. Технологичность конструкции изделия: Справочник/Ю. Д. Амиров, Т. К. Алферова, П. Н. Волков и др.; Под общ. Ред. Ю. Д. Амирова. 2-е изд., перераб. и доп. М.: Машиностроение, 1990. 768 с.
- 6. Третьякова Н.В. Материаловедение: лекции Иваново: изд. ИГЭУ. 148с.
- 7. Техническое нормирование операций механической обработки деталей: Учебное пособие. Компьютерная версия. 2-е изд., перер. /И.М. Морозов, И.И. Гузеев, С.А.Фадюшин. Челябинск: Изд. ЮУрГУ, 2005. 65 с.
- 8. DMG NEF 400 токарный станок с чпу [Электронный ресурс] https://ru.dmgmori.com/products/machines/turning/universal-turning/nef/nef-400
- 9. Должиков В.П. Разработка технологических процессов механообработки в мелкосерийном производстве: Учебное пособие. Томск: Изд-во ТПУ, 2003. 324 с.
- 10. Сайт подбора вакансий [Электронный ресурс] Режим доступа: https://russia.trud.com/
- 11. Гибкие производственные комплексы / Под ред. Белянина и В.А. Лещенко. М.: Машиностроение, 1984 384 с.

- 12. ГОСТ 30494-2011 Здания жилые и общественные. Параметры микроклимата в помещениях (с Поправкой) официальное издание М.: Стандартинформ, 2013 г.
- 13. Каталог промышленных роботов. [Электронный ресурс]. Режим доступа: http://robotforum.ru/promyishlennyie-robotyi.html
- 14. Технологическая себестоимость заготовки электронная ресурса https://studfile.net/preview/6282923/page:4/
- 15. Расчет припусков на обработку деталей: метод. указания к практ. занятиям по дисциплине «Технология машиностроения» / сост. Т.А. Желобова; Владим. гос. ун-т. Владимир: Изд-во Владим. гос. ун-та, 2005. 52 с.
- 16. Суммарное значение пространственных отклонений для заготовки данного типа определяется по формуле электронная ресурса https://www.kazedu.kz/referat/136975/1







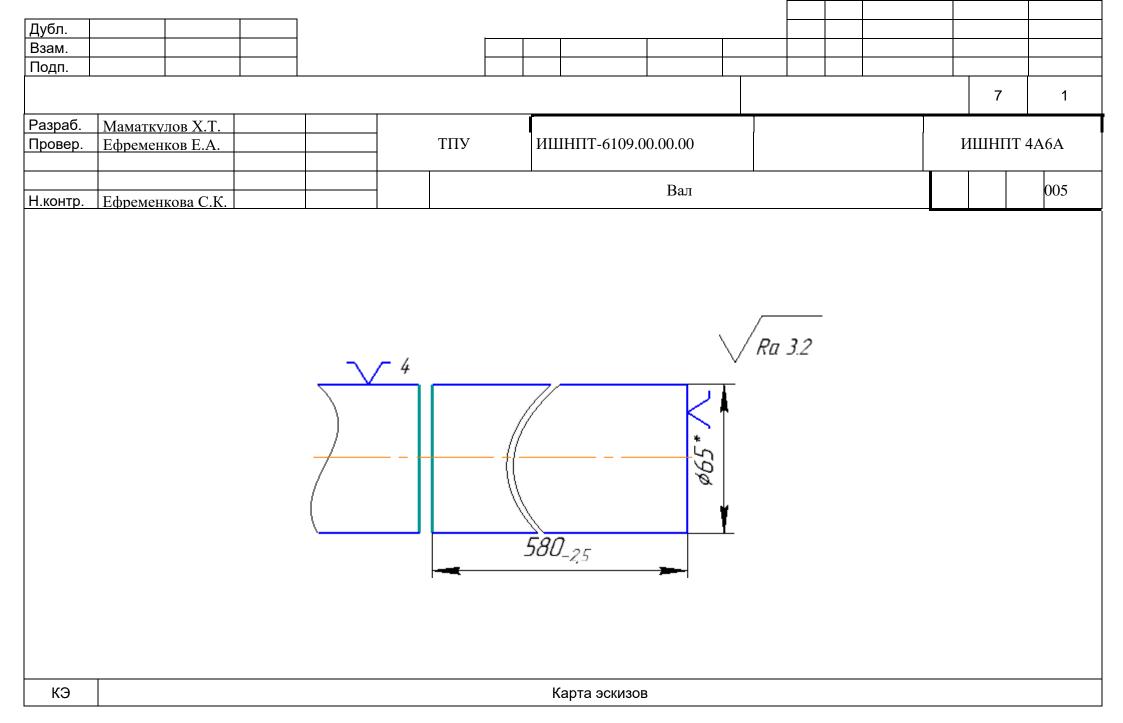


ПРИЛОЖЕНИЕ В КОМПЛЕКТ ТЕХНОЛОГИЧЕСКОЙ ДОКУМЕНТАЦ	ши
III MIJOREHME B ROMHIJERT TEXHOJIOTM TECROM GORI MEHTAH	,riri

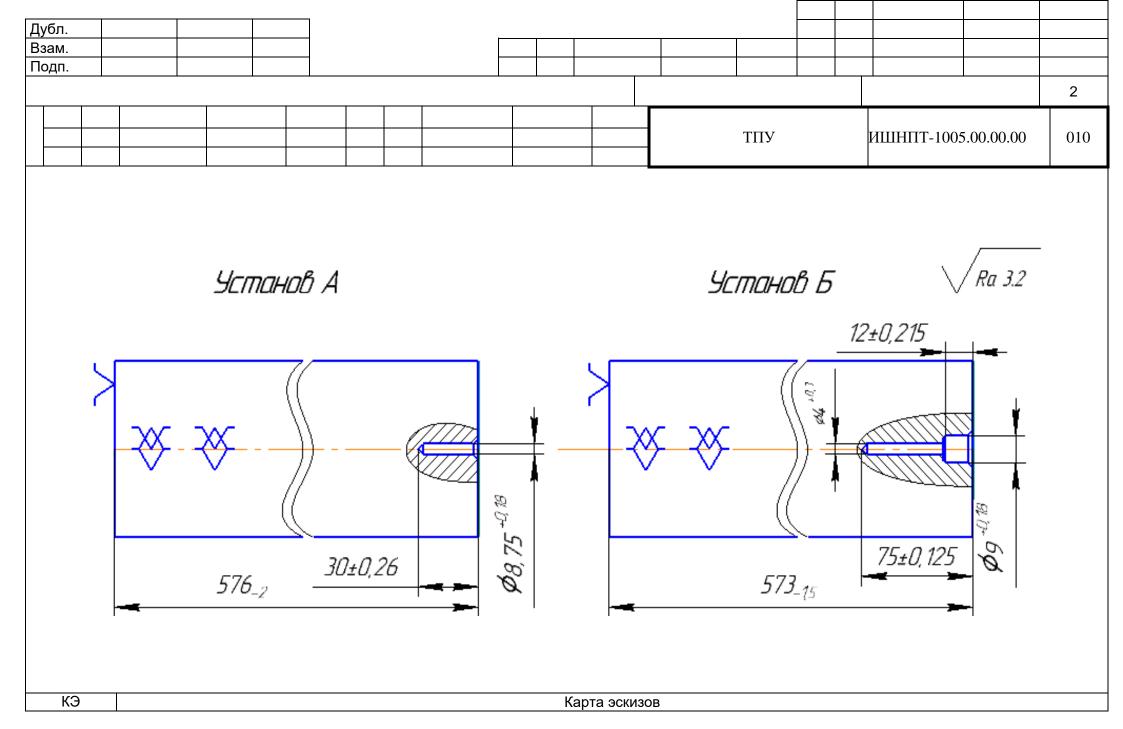
Дубл. Взам. Подп. ТПУ ИШНІТ-6109.00.00.00 ИШНІТ 4А6А ВАЛ І І І І Министерство образования и науки Российской Федерации Федеральное государственное автономное образовательное учреждение высшего образования «Национальный исследовательский Томский подитехнический университет» КОМПЛЕКТ ДОКУМЕНТОВ На маршірутный технологический процесс механической обработки детали «ВАЛ» Проверил: к.т.н., доцент ОМ ИШ. Ефременков Е.А. Выполнил: студент группы 4А6А Маматкулов Х.Т																		ГО	CT 3.1	105 –	- 86	Фо	рма 2
Ваам. Подп. 31137 1 ТПУ ИШНПТ-6109.00.00.00 ИШНПТ 4А6А ВАЛ I I I Министерство образования и науки Российской Федерации Федеральное государственное автономное образовательное учреждение высшего образоватия «Национальный исследовательский Томский политехнический университет» КОМПЛЕКТ ДОКУМЕНТОВ На маршрутный технологический процесс механической обработки дстали «ВАЛ» Проверил: к.т.н., доцент ОМ ИШ. Ефременков Е.А. Выполнил: студент группы 4А6А Маматкулов Х.Т			1	.																			
Подп.													•										
ТПУ ИШНПТ-6109.00.00.00 ИШНПТ 4A6A ВАЛ 1 1 Министерство образования и науки Российской Федерации Федеральное государственное автономное образовательное учреждение высшего образования «Национальный исследовательский Томский политехнический университет» КОМПЛЕКТ ДОКУМЕНТОВ На маршрутный технологический процесс механической обработки детали «ВАЛ» Проверил: к.т.н., доцент ОМ ИШ Ефременков Е.А. Маматкулов Х.Т																							
ТПУ ИШНПТ-6109.00.00.00 ИШНПТ 4A6A ВАЛ I I I Министерство образования и науки Российской Федерации Федеральное государственное автономное образовательное учреждение высшего образования «Национальный исследовательский Томский политехнический университет» КОМПЛЕКТ ДОКУМЕНТОВ На маршрутный технологический процесс механической обработки детали «ВАЛ» Проверил: к.т.н., доцент ОМ ИШ. Выполнил: студент группы 4A6A Маматкулов Х.Т	Подп.																				1		
ВАЛ 1 1 1 Министерство образования и науки Российской Федерации Федеральное государственное автономное образовательное учреждение высшего образования «Национальный исследовательский Томский политехнический университет» КОМПЛЕКТ ДОКУМЕНТОВ На маршрутный технологический процесс механической обработки детали «ВАЛ» Проверил: К.Т.Н, доцент ОМ ИШ. Ефременков Е.А. Выполнил: студент группы 4А6А Маматкулов Х.Т																					311	37	1
Министерство образования и науки Российской Федерации Федеральное государственное автономное образовательное учреждение высшего образования «Национальный исследовательский Томский политехнический университет» КОМПЛЕКТ ДОКУМЕНТОВ На маршрутный технологический процесс механической обработки детали «ВАЛ» Проверил: к.т.н., доцент ОМ ИШ. Ефременков Е.А. Маматкулов Х.Т							ТПУ		V	ишнп	T-61	09.00.	0.00	0					I	Ш	НПТ	4A6	Α
Федеральное государственное автономное образовательное учреждение высшего образования «Национальный исследовательский Томский политехнический университет» КОМПЛЕКТ ДОКУМЕНТОВ На маршрутный технологический процесс механической обработки детали «ВАЛ» Проверил: к.т.н, доцент ОМ ИШ. ———————————————————————————————————												ВАЛ									1	1	1
На маршрутный технологический процесс механической обработки детали «ВАЛ» Проверил: к.т.н, доцент ОМ ИШ . Выполнил: студент группы 4А6А Ефременков Е.А. Маматкулов Х.Т				Фед	еральное	госуда « Том	арственн вь Национа иский по	ное ав исшего альны литех	тоног о обр й исс ниче	мное с разован следов ский у	бразо ния атель нивеј	овател ский рситет	[bH0	е учр			,						
Детали «ВАЛ» Проверил: к.т.н, доцент ОМ ИШ . Выполнил: студент группы 4А6А Ефременков Е.А. Маматкулов Х.Т					K(OM.	HJIE	KT	Д(OK ?	/ M	EH	ľC)B									
Проверил: К.Т.Н, доцент ОМ ИШ. Выполнил: студент группы 4А6А Ефременков Е.А. Маматкулов Х.Т				На ма	ршрутні	ый тех	хнологи	ическ	ий п	роцес	ес ме	хани	чесі	кой (обра	абот	КИ						
<u>Ефременков Е.А.</u> <u>Маматкулов Х.Т</u>								детал	IИ «	: <u>ВАЛ</u>)	<u>></u>												
тл	<u>Пр</u> —	роверил				<u>.</u>								<u>Вы</u>	ПОЛ	<u>ІНИЛ</u>	: ст	•	_	•			
	ТЛ																						

Дубл.]															
Взам.																			
Подп																			
																	3		104
		улов Х.Т. нков Е.А.			TI	ТУ	ИШ	ІНП-6109.00	0.00.00							ИП	ΙНΠΊ	Γ 4A6	A
F	Ефреме	нкова С.К																	
		45 ГОСТ 10																	<u> </u>
M02	Ко	д ЕВ	МД	EH	H.pacx.	КИМ	КО	Д загот.	П	рофи	ль и размеры		К	Д	МЗ				
WIOZ	080				5,9	0,36	Π	Грокат		Ø	65×580			1	15,05				
A	ц Уч.	Рм Опе		наименова			1_				Обозна			окуме					
Б	00.7.0			ие оборуд	ования	СМ		_			РУТ	K	P K	ОИД	ЕН ОП	Кшт.	Тп.		Т шт.
		отовительн			_		Стано	очник		2	18800	1	1	1	100	10)	3,76	
				танок 8Г66	3														
A05	010 To	карная с ЧГ	IУ				Опер	ратор станка	с ЧПУ	4	16045	1	1	1	100	27	7	8,24	
Б06	Токарн	ый станок	с ЧПУ DN	MG NEF 40	0														
A07	020 Сл	есарная					Слеса	арь		2	18466	1	1	1	100	1		4	
A08	025 Ko	нтрольная					Конт	ролер		3	12958	1	1	1	100			1	
A10	030Фре	езерно-Све	рлёный с	ЧПУ			Опера	тор станка с	ЧПУ	2	19479	1	1	1	100	10	0	1,63	
Б11	Станок	фрезерно-	сверлильн	ный JET JM	ID-45PF														
A12	035 Сл	есарная						Слесарь		2	18466	1	1	1	100	1	l	4	
A13	040 Ko	нтрольная					Конт	гролер		3	12958	1	1	1	100				
A14	045 Kp	углошлифо	вальная				Шли	фовщик		5	19630	1	1	1	100		10	3,9	
Б15	Кругло	шлифоваль	ный стан	ок RSM750)														
A16	050 Ko	нтрольная					Кон	тролер		3	12958	1	1	1	100				
A17	055 Кр	углошлифо	вальная				Шли	ифовщик		5	19630	1	1	1	100		10	3,9	
МК																			

убл.																				
М.																				
ĮΠ.																				
		I			T	1	1 1													2
													ИП	ЦНП	T-610	9.00.0	00.00			
^													~							
<u>А</u> Б	цех	Кол.	р. наименов	д, наимено зание обору		тераци	И	,	ф.		P	У]	бозна [.] Г	чение КР	дог ОИД	кумент:		шт	Тп.з	Г шт.
	Кругл			станок RSN					Τ'											F
	060 П							M	ойщи	IK	1	145	25	1	1	1	100		4	12
Б20	Ванна	ВП 9.′	7.7/0,9																	
A21	065 K	онтрол	ьная						К	онтролер	3	1295	58	1	1	1	100			
A22	070 K	онсерва	ация					К	онсер	вировщик	1	1291	16	1	1	1	100		8	15
N 416																				
MK																			F 2 110E	0.4 ტია



Дубл.						1 1								
Взам.														
подп	· <u> </u>												1	1
Раз	Маматкулов Х.Т.													
Про	Ефременков Е.А.			TIT	У		ИШНП-6	5109.00.0	00.00			ИШ	HПТ 4 <i>А</i>	A6A
										1		, I		005
	Ефременкова С.К. Наименование опер	 		<u> </u> Материа.	п		Твердос	ть ЕВ	МД	Профиг	ıь, разм., заг	OTOBKA	M3	K
	Заготовительна		Ст	аль 45 ГОСТ			270	КГ	8,5	Профия	Ø65×580	отовка	15,05	
06	борудование; устройст		Обо	означение про	ограммы		То	Тв	Тпз	Тшт		Сож	<u> </u>	
От	резной круглопильны 8Г663	й станок					2,52	1,23	10	3,76		-		
Р		ержание пе	рехода		ПИ	D или	В	L	t	i	S	n		V
O01	Установить заготовк	зу в призмы												
O02	Базы: Наружный диа	аметр и торе	ец											
T03	Призмы 7033-0039 Г	OCT 12195												
O04	1.Отрезать заготовку	, выдержив	вая размер 5	80-2,5 мм										
T05	Пила дисковая 3420-	-0365 P6M5	ГОСТ 9769	-79										
T06	Линейка – 400 ГОСТ	T 427-75												
106						65	580-2	2,5	-	1	0,2	45	70	
P07														



												Ι	OCT 3.140	04 – 86	Форма 2
Дубл.															
Взам.															
Подп.															
														2	1
Разраб		улов Х.Т.													
Провер	<u>Ефремен</u>	нков Е.А.			T)	ПУ	Į	ИШНП-6	5109.00	.00.00				ІШНПТ 4	4A6A
							<u> </u>								
Н.контр		кова С.К.						T		1					010
	Наименовани		ІИ		Матери			Твердос		МД		разм., заг	отовка	M3	КОИ
	Токарная					T 1050-88		270HB		8,5		Ø65×580		15,05	1
06	борудование; у	/строиство	ЧПУ	060	значение п	рограммы		То	Тв	Тпз	Тшт		C	ож	
Токарн	ный станок с ч	IПУ DMG	NEF 400					2,52	1,23	10	3,76			-	
Р		Содерж	ание пере	хода		ПИ D	или	В	L	t	i	S	n		V
O01	Установить за	аготовку в	3-х кулач	ковый патр	ЮН										
O02	Базы: Наружн	ный диамет	гр и торец												
T03	Патрон 3-х ку	/лачковый	7100-0015	5 ГОСТ 267	75-80										
O04	1.Подрезать т	орец в раз	мер 576-2	MM											
T05	Резец подрезн	ной 2112-0	007 ГОСТ	18880-73											
T06	Пластина 013	31-160304	ГОСТ 190	045-80 T15	К6										
T07	Штангенцирк	уль ШЦ-П	[-400-0,05	ГОСТ 1904	45										
T08	Образец шеро	оховатости	3,2 Т ГОС	CT 9378-93											
P09						Ø65		576-	2	1	2	0,2мм/об	700	186,8	
O10	2.Центровать	торец выд	ерживая р	азмеры Ø3	,15 мм.										
ОК															

																							ГС	OCT 3.140	4 – 86	Фор	ома 2а
Дубл.																											
Взам.																											
Подп.																											
																											2
																	ИІ	ШНІ	TT-6	109	.00.0	0.00				0	10
	<u> </u> 												D или Е	$\frac{1}{2}$		L		ı		1					1	\ <u>\</u>	
Р т11	Пеш	ровочн		одержа ердо <i>(</i> 23					ГОСТ	1/1050				3	L	<u>_</u>			<u>t</u>		l		S	n		V	
										. 17/32	2-731()1 V1 J,)														
		он свер								2.6																	
	_	иномер	ТМЦ	, 25-11	OCT	/4/(J-92;	Угло	мер т	ипа 2-2	2																
P14													Ø10		4,8				1,575	1		0,2n	им/об	1400	12,8		
O15	3.Св	ерлитр і	выдер	живая	разме	ры (Ø8,75	5 мм.																			
T16	Патр	он свер	лильн	ый 13-	В16 Г	OC'	T 852	22-79	1																		
T17	Глуб	иномер	ГМЦ	25-1 Г	OCT	7470	0-92;	Угло	мер т	ипа 2-2	2																
P18													Ø8,7	75	25			1		1		0,2	мм/об	400	33,8		
																											_
ОК	(

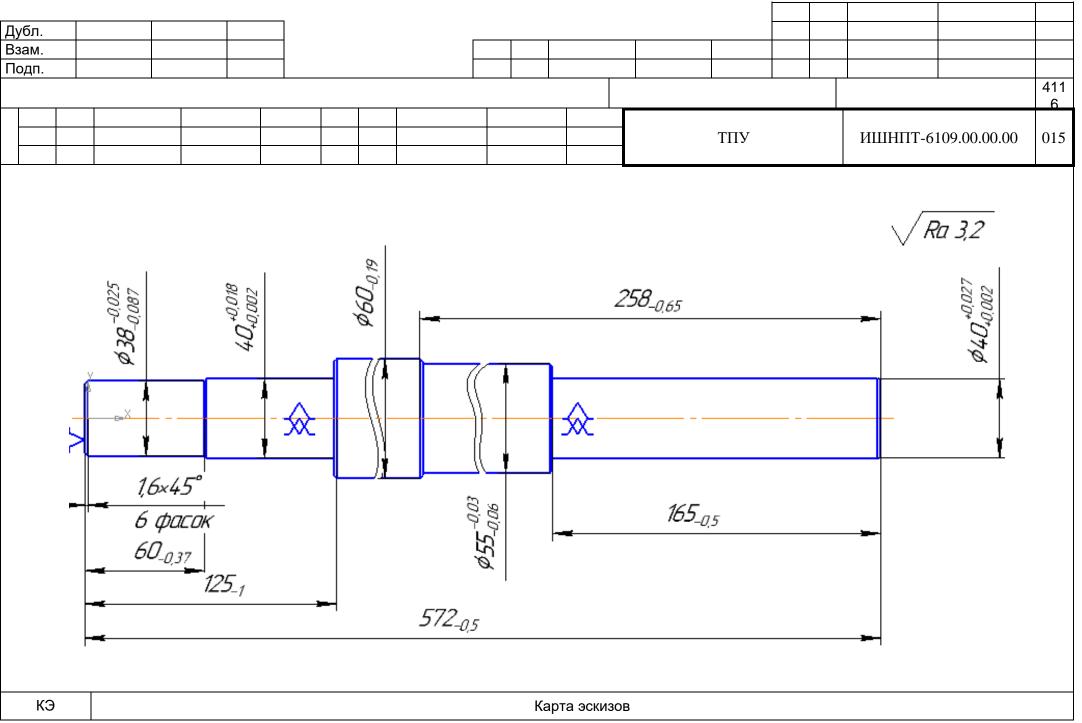
													ГС	OCT 3.1404	4 – 86	Форма 2
Дубл.																
<u>,</u> Взам.																
Подп.																
															1	3
Разраб		Маматкулс								-1.00.00	00.00					4
Провер). <u>F</u>	Ефременко	в Е.А.			T	ПУ	-	ИШНП-	6109.00	0.00.00			И	ШНПТ 4	4A6A
																0.4.0
Н.контр	o. E	Ефременко	ва С.К.						_		1					010
		иенование		1И	~	Матери			Твердос		МД		, разм., заго	товка	М3	КОИД
		окарная		*****		ь 45 ГОС			270HE		8,5	<u> </u>	Ø65×580		15,05	10
0)6оруд _е	ование; ус	тройство ч	<u> 111У</u>	06	означение п	рограммь	I	То	Тв	Тпз	з Тшт		Со	Ж	
Токарі	ный ст	ганок с Ч	ПУ DMG	NEF 400					2,52	1,23	10	3,76		-		
Р			Содерж	ание пере	хода		ПИ	D или	В	L	t	i	S	n		V
O01	Перез	установит	гь заготов	вку в 3-х ку	лачковый	патрон										
O02	Базы	: Наружні	ый диамет	гр и торец												
T03	Патро	он 3-х кул	іачковый	7100-0015	ГОСТ 267	75-80										
O04	4.Под	дрезать то	рец в раз	мер 573-1,	5 мм											
T05	Резеп	ц подрезн	ой 2112-0	007 ГОСТ	18880-73											
T06	Пласт	тина 0133	1-160304	ГОСТ 190	045-80 T15	К6										
T07	Штан	нгенцирку	ль ШЦ-П	[-400-0,05]	ΓΟCT 190 ₄	45										
T08	Обра	зец шерох	коватости	3,2 T ГОС	CT 9378-93											
P09							Q	065	573	-1,5	1	2	0,2мм/об	700	186	,8
O10	5.Цен	нтровать т	орец выл	ерживая р	азмеры Ø3	,15 мм.										
ОК	·	P-22D	-1-1-2014	L b		,										

																						Γ	OCT 3	3.1404	- 86	Фор	ома 2а
Дубл.																											
Взам.																											
Подп.																						 T					
																										2	2112
																-	171111111	т с	100	00 0	0.00					0	110
																-	ИШНП	1-0	109.	UU.U	0.00					U)10
Р			С	одержа	ание п	epe	хода			I	ПИ		D или E	3	L		1			i		S		n		V	
T11	Цент	ровочн	ое све	рло Ø3	,15 мм	м, 23	317-0)118]	ГОСТ	14952	2-75 P	6M5;	,														
T12	Патр	он свер.	лильн	ый 13-	В16 Г	OCI	Г 852	22-79																			
T14	Глуб	иномер	ГМЦ	25-1 Г	OCT 7	7470	-92;`	Углог	мер т	ипа 2-2	2																
T15	Штан	нгенцир	куль	ШЦ-ІІ-	150-0),05	ГОС	T 16	6-89																		
P16													Ø10	7,9			1		1		0,2 _N	им/об	20	000	13,8		
O17	6.Св	ерлитр в	выдер	живая	размеј	ры 🤅	ў 4 мі	М																			
T18	Цент	ровочно	ое све	рло 23	17-011	18 Г	OCT	1495	52-75	P6M5;	•																
T19	Патр	он свер.	лильн	ый 13-	В16 Г	OCI	Г 852	22-79																			
T20	Глуб	иномер	ГМЦ	25-1 Г	OCT 7	7470	-92;`	Углог	мер т	ипа 2-2	2																
T21	Штан	нгенцир	куль	ШЦ-ІІ-	150-0),05	ГОС	T 16	6-89																		
P21													Ø4	75			0,5		1		0,2м	м/об	40	0	25		
O22	7.Све	ерлитр в	выдер	живая	размеј	ры 🤄	ð10 м	ИM																			
T23	Цент	ровочн	ое све	рло 23	17-011	18 Г	OCT	1495	52-75	P6M5;																	
T24	Патр	он свер.	лильн	ый 13-	В16 Г	OC	Γ 852	22-79																			
T25	Глуб	иномер	ГМЦ	25-1 Γ	OCT	7470	-92;`	Угло	мер т	ипа 2-2	2							_								_	
T26	Штаг	нгенцир	куль	ШЦ-ІІ-	150-0),05	ГОС	T 16	6-89																		
P27													Ø10) 1	2		1,86)	1	[0,2M	им/об	18	300	9,3		
OK	(_									

Т	П			FOCT 3.1410 -	. 1
ı				1	1
┝	<i>T119</i>	ИШНПТ.4А6А.	001	ИШH	177 Группа 4.
ı		Токап	ная с 479		
L	<i>ก</i> กิดกบสิกหิดเ	ние, устройство 4719	11071 2 1113	Особые цказания	
┢		0MG NEF 400 c Y4NY Fanuc 2Ll		освойс указанал	
	No.	ормации, содержание кадро Соста		2.60.74007	
	N20 G21 G40 G9	บ นิชับ		7 GO Z1.997	
L	N25 G28 U0	,		G1 X30.676	
	N30 G28 W125.0	<u>/</u>		7 <u>Z-1.797</u> 7 V21 676 7 2 707	
L	N40 T1			X34.676 Z-3.797	
	N45 M8 N50 G92 S2500			7	
L	N55 G96 S500			7 GO X86.2	
	N60 GO X80.2 Z	1007 M/.		T Z-159.429	
	N65 G1 Z-580.15			7 G1 X80.2	
_	N70 X650	<i>JTU</i>		G G3 X80.2 Z-159.507	
Г	N75 X65.707 Z-	580 15		7 G1 X70.7 Z-213.761	
	N80 GO Z1.997	<i>100.15</i>		5 Z-576.569	
	N85 G1 X70.7			X80.2	
L	N90 Z-223.309			X80.907 Z-576.215	
Г	N95 X79.676 Z-	48 797		GO Z-576.215	
	N100 G3 X60.2 Z			G1 X70.7	
	N105 G1 X60.907			X61.2 Z-268.053	
	N110 GO Z1.997	2 17.01	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Z-576.569	
L	N115 G1 X61.2			X70.7	
	N120 Z-43.535			X71.407 Z-576.215	
L	N125 X68.412			GO Z-268.053	
	N130 G3 X69.676	5 Z-43.797		G1 X61.2	
L	N135 G1 X707 Z	-44.309		X55.151 Z-302.569	
	N140 X71.407 Z-		N355	X61.2	
	N145 GO Z1.997		N360	X61.907 Z-576.215	
	N150 G1 X51.7		N365	GO X91.0	
	N155 Z-43.535		N370	7 ZO.815 T101	
	N160 X61.2		N375	G92 S2500	
	N165 X61.907 Z-	43.181	N380	G96 S500	
	<i>N170 GO Z1.997</i>		N385	X25.17	
	N175 G1 X42.2			7 <i>G1 X34.535 Z-3.867 F</i>	0
	N180 Z-39.429			G3 X35.0 Z-4.429	
	N185 G2 X50.412			7 G1 Z-12.855	
	N195 X52.407 Z-			G3 X34.994 Z-12.924	
	N200 GO Z1.997	<u> </u>		<u>G1 X34.864 Z-13.667</u>	
	N205 G1 X35.2			X35.697 Z-13.63	
	N210 Z-13.552	(2.52.4		7 <i>G3 X35.836 Z-13.627</i>	
	N215 X35.68 Z-1			<u>G1 X40.413</u>	
۲	N220 G3 X35.836			0 G3 X42.0 Z-14.421	
	N225 G1 X40.413			G1 Z-39.429	
	N230 G3 X42.2 Z			7	
	N235 G1 X42.90°	/ <u>Z-14.Ub</u> ŏ		GO X89.412 ZO.1 T101	ויוט
۲	 		Разраб.	<u>Маматкулав X.T.</u>	+
Взам.	77		Н канта	Ефпеменков Е.А.	+
0	Подл		II NUMUL	гурспепкии г.А.	

8	ИШНПТ 4А6АЦ	705 KT 001	ИШНПТ 4А6А	7
Кадирование информации, с		and an artist and are are	нформации, содержание	rada
N450 GO X89.412 ZO.1 T10	Committee of the Commit	N680 X612	пфиртиции, сибержитие	Λυυμι
N455 G92 S4500	A STATE OF THE PARTY OF THE PAR	N685 X61.907	7-2595/6	
N460 G96 S365		N685 GO Z3.6.	A STATE OF THE STA	
N465 G1 X-1.587 FO		N690 G1 X42.2		
N470 Z0.5		N695 Z-165.79		
N475 X-0.88 Z0.854		N700 G2 X50.		
N480 GO Z3.0		N705 G1 X51.7		
N485 X91.0 T101		N710 X52.407		
N490 G92 S4500		N715 GO Z3.63		
N495 G96 S487		N720 GO Z3.6.		
N500 ZO		N725 Z-125.92	24	
N505 G1 X-1.587 FO.		N730 X35.68 2	7-125.903	
N510 X3.778 Z2.683		N735 G3 X35.8		
N515 GO X89.412 T101		N740 G1 X40.4		
N520 G92 S4500		N745 G3 X42.		
N525 G96 S365		N750 G1 X42.9		
N530 X91.0 Z3.632		N755 GO Z3.63		
N535 X80.2		N765 G1 X33.2		
N540 G1 Z-572.934 F0		N770 Z-60.42		
N545 X85.0		N775 X34.676		
N550 X85.707 Z-572.58		N780 G3 X35.2		
N560 GO Z3.632	3	N785 G1 X35.9	Section 2012 and the control of the	
N565 G1 X70.7		N790 GO Z3.6.		
<u>N570 Z-258.674</u> N575 X79.676 Z-165.162		N795 G1 X26.2 N800 Z-57.89		
N580 G3 X80.2 Z-165.794		N805 X31.413	-	
N585 G1 X80.907 Z-143.44		N810 G3 X33.2		
N590 GO X85.32		N815 G1 X33.9		
N595 Z-314.794		N820 GO Z3.6.		
N600 G1 X80.2		N825 G1 X21.6	and the second s	
N605 G3 X80.193 Z-314.87	72	N830 Z-0.162		
N610 G1 X71.958 Z-572934		N835 X25.676	Z-2.162	
N615 X80.2		N840 G3 X26	2 Z-2.794	
N620 X80.907 Z-572.58		N845 G1 X26.9	907 Z-2.44	
N625 GO X85.32		N850 GO X31.3	22	
N630 Z3.632		N855 Z-56.395	5	
N635 G1 X61.2		N860 G1 X26.2		
N640 Z-137.9		N865 G3 X26.		
N645 X68.413		N870 G1 X25.9	145 Z-57.894	
N650 G3 X69.676 Z-258.16		N875 X26.2		
N655 G1 X70.7 Z-258.674		N880 X26.907		
N660 X71.407 Z-258.32		N885 GO X313		
N665 GO Z3.632			727 Z-124.187	
N670 G1 X51.7		N895 GO X91.0	0.000	
N675 Z-258.9		N900 Z2.45 T	7U1	
		3		
		2 3		- 5

				1	
	V-	ИШНПТ 4АА	6A005.KП.001	ИШНПТ 4А6А	- 3
Kodupahauun i	інформации, соб	Section of Charles	AND A CONTRACTOR OF THE PARTY O	нформации, содержа	wa vadaa
N905 G92 S45	MANAGEMENT OF THE PARTY OF THE	ержиние киири	пообробиние и	тфирпиции, сипержиг	ние киири
N910 G96 S48			-		
N915 X16.17	/				
N920 G1 X25.5	35 7_2232 FC	7	: 8		
N925 G3 X26.0					
N930 G1 Z-56.			1		
N935 G3 X25.9					
N940 G1 X25.7	726 7-126 994				
N945 X31.413	20 2 120.771				
N950 G3 X33.0	Z-126.788				
N955 G1 Z-78.	465				
N960 X34.535	Z-79.232				
N965 G3 X35.0	Z-79.794 RO.	794			
N970 G1 Z-97.	228				
N975 G3 X34.9	194 Z297		1 8		
N980 G1 X34.8	864 Z-165.039	\$ 2			
N985 X35.697					
N990 G3 X35.8					
N995 G1 X40.4	13				
N1000 G3 X42.					
N1005 G1 Z-13			8		
N1010 G2 X50.4					
N1015 G1 X68.4		2			
N1020 G3 X69.			- :		
N1025 G1 X79.	0.7.2/270/		: 8		
N1030 G3 X80. N1035 G1 Z-32	U Z-Z43./94		-		
N1040 X80.661 N1045 GO X91.0	N 2-314.014		2 (2)		
N1050 G28 UO					
N1055 G28 WO	7		- 1		
N1060 M30	,				
11,000 1130			8		
			1		
			+		
		The second secon			
		- 8			03



ΓOCT 3.1105 – 84

форма 7а

Дубл.																
Взам.																
Подп.																
			1												2	1
<u>Разраб</u>					TI	ΠУ		ИШНП-(£100.00	00.00				וווגו	НПТ 4	1 1 6 1
Провер). Ефремен	KOB E.A.			1.1	ТУ		¥11111П111-(3109.00	.00.00				YILLI	ППТ 4	HAUA
									ВАЛ							015
Н.контр). Ефремен Наименован		414		Матери	эп		Твердос	ть ЕВ	МД	Профил	ıь nasм	заготовн	a	M3	КОИ
		ия с ЧПУ	/IVI	Стал	ь 45 ГОС')-88	270НЕ		8,5	Профил	<u>ю, разиг.,</u> Ø65×58			15,05	1
Об	орудование;		ЧПУ		значение п			То	Тв	Тпз	Тшт	-		Сож	•	
Токарн	ный станок с	ЧПУ DMG	NEF 400					2,52	1,23	10	3,76	Эму.	лькат ТУ (258-08	8-05744	6885-96
Р		Содерж	кание пере	хода		ПИ	D ил	и В	L	t	i	S		n		V
	Установ А;															
O01	Установить з	заготовку в	зубчатый	поводковы	ій центр и і	центр за	адней б	абки								
O02	Базы: Центра	ы и торец														
T03	Зубчатый по	водковый і	центр, Steb	Centre,D22	мм, КМ2;	Втулка	перехо	дная КМ6/	КМ2;							
T04	Центр враща	ющийся 70	032-4158-0	1; Втулка г	переходная	KM4/K	M3;									
T05	Револьверна	я головка Р	RAGATI E	BTP-80;												
T06	1.Точить нар	ужный диа	метр в раз	мер Ø61-0,	35 мм											
T07	Резцедержат	ель ESW_1	37230;													
T08	Державка дл	я точения \$	SCLCL 252	5M 09HP												
T09	Пластина СС	CMT 09 T3	04-MM 222	20												
T10	Микрометр 1	МК Ц100-1	ГОСТ 650	7-90;												
T11	Образец шер	оховатости	ı 1,6 Т ГОС	CT 9378-93												
P12	CCMT 09 T3	04-MM 22	20			4	Ø6	1		1	2	0,3мм	и/об	640	42	29
O13	2.Точить нар	ужный диа	аметр в раз	мер Ø60-0,	074 мм											
ОК																

Дубл.																						
Взам.																						
Подп.																						
																						4
-														ишнпт	G-6109.	00.00	0.00					030
										ı		I	L		<u> </u>		•				•	
P0	_		Содерх			(a			ПИ	D ил	и В	I		t		i		S		n		V
-			ель ESW_1																			
T15	Держ	авка для	і точения S	SCLCL	2525N	И 09Н1	P;															
T16	Плас	тина СС	MT 09 T3	04-MN	1 2220;	;																
T17	Микр	ометр М	ИК Ц100-1	ГОСТ	6507-	90;																
T18	Обра	зец шеро	оховатости	1,6 T	ГОСТ	9378-	93;															
P19	CCM	T 09 T3	04-MM 22	20					4	Ø60)	18	39		0,5	1		0,25	5	2	2000	504
O20	3.To	ить нару	ужный диа	метр 🤄	955,8-0),25 мм	и, выде	рживая	н разме	ры												
T21	Резце	едержате	ель ESW_1	37230;	,																	
T22	Плас	тина СС	MT 09 T3	04-MN	1 2220;	;																
T23	Держ	авка для	і точения S	SCLCL	2525N	и 09Н1	Ρ;															
P24	Обра	зец шеро	оховатости	1,6 T	ГОСТ	9378-	93;															
T25	Штан	ігенцирь	суль ШЦ-П	[- 150-(0,05 Г	OCT 1	66-89;															
T26	Угло	мер типа	а 1-2 ГОСТ	5378-	88;																	
T27	Набо	р радиус	ных шабл	онов Г	OCT 4	126;																
T28	Микр	ометр М	ИК Ц50-1 І	OCT 6	6507-9	0;																
P29	CCM	T 09 T3	04-MM 22	20					1	Ø5	5,8	1	165	1.	,86		0,03	мм/об		1850		429
Oŀ	ζ																					

																				Γ	OCT 3.1	404 – 3	86	Форма 2а
Дубл.																								
Взам.																								
Подп.														1										
	T	Г							1															119
															ип	ІНПТ	-6100)	ነበ በር	,				015
															YIII	111111	-0102	,.oo.c	, o. oc	,				013
P0					ие пере					ПИ		D или B	}	L		t		i		S	1	1		V
		ить нарух				f7 mm	, выд	ержи	вая раз	меры														
T31	Резце	едержател	ьESW	_1372	230;																			
T32	Пласт	тина ССМ	IT 09 T	Γ3 04-]	MM 22	220;																		
T33	Держ	авка для	гочени	ıя SCL	CL 25	25M ()9HP;																	
T34	Обра	зец шерох	ковато	сти 1,6	6 Т ГО	CT 93	378-93	3;																
P35	Штан	нгенцирку	ль ШІ	Ц-II- 1:	50-0,0	5 ГОС	CT 166	5-89;																
O36	Углог	мер типа	1-2 ГО	OCT 53	78-88;																			
O37	Набо	р радиусн	ых ша	блоно	в ГОС	T 412	26;																	
T38	Микр	ометр М	К Ц50-	-1 ГОС	CT 650	7-90																		
P39	CCM	T 09 T3 0	4-MM	2220						1		Ø55		93		0,4		1	0,2	88мм/об	2	000	4	58
T40	5.Точ	ить нарух	кный Д	циамет	гр Ø40	,6h12	MM, E	ыдер	живая	разме	ры													
T41	Резце	едержател	ьESW	/_1372	230;																			
T42	Держ	авка для	гочени	ıя SCL	CL 25	25M ()9HP;																	
T43	Пласт	тина CCM	IT 09 T	ГЗ 04-1	MM 22	220;																		
T44	Микр	ометр М1	К Ц50-	-1 ГОС	CT 650	7-90;																		
T45	Штан	нгенцирку	ль ШІ	Ц-II- 1:	50-0,0	5 ГОС	CT 166	5-89;																
T46	Углог	мер типа	1-2 ГО	CT 53	78-88																			
P47	CCM	1T 09 T3 ()4-MM	2220							1	Ø40	,6	-	165,4		0,3		0,	25мм/об	2	000	20	64
OK																								

																	ΓΟ	OCT 3.	1404 –	86	Форма 2
DV6D																					
Дубл. Взам.																					
Подп.																					
	•												•			•				1	4
Разраб		Маматкуло	ов Х.Т.																U.		·I
Провер).	Ефременко	ов Е.А.			T	ПУ		ИП	∐НП-€	109.	00.0	00.00						ИШ	ΉΠТ	1A6A
Н.контр).	Ефременко	ва С.К.								B	٩Л									015
•		аименовани		I		Матери	ал		Те	вердос	гь Е	В	МД	Прс	филь	, разі	м., заго	отовка	а	МЗ	КОИ
		Токарная			Стал	ь 45 ГОС	T 1050	-88		270HB	КГ		8,5			Ø65×	¢580			15,05	1
Об	бору	дование; у	стройство	ЧПУ	Обо	значение г	ірограмі	ИЫ		То	Т	В	Тпз		Тшт				Сож		
Токарн	ный	станок с Ч	ПУ DMG	NEF 400						2,52	1,2	23	10		3,76	Эі	мулькат	ТУ 02	258-08	8-05744	6885-96
Р			Содерж	ание пере	хода		ПИ	D ил	и В		L		t		i		S		n		V
	Уст	ганов Б;																			
O01	Пер	еустанови	гь заготов	вку в зубча	тый повод	ковый цент	гр и цен	тр задн	ей ба	абки											
O02	Баз	ы: Центры	и торец																		
T03	Зуб	чатый пово	одковый п	ентр, Steb	Centre,D22	мм, КМ2;	Втулка	перехо	дная	KM6/I	(M2;										
T04	Цен	тр вращаю	щийся 70	32-4158-0	1; Втулка г	переходная	KM4/K	M3;													
T05	Рев	ольверная	головка Р	RAGATI E	BTP-80;																
T06	6.To	очить нару	———— жный диа	метр в раз	мер Ø41-0.	,35 мм															
T07	Резі	цедержател	ь ESW_1	37230;																	
T08	Дер	жавка для	точения S	SCLCL 252	5M 09HP																
T09	Пла	стина CCN	ИТ 09 ТЗ (04-MM 222	20																
T10	Ми	крометр М	К Ц100-1	ГОСТ 650	7-90;																
T11	Обр	разец шеро	ховатости	1,6 Т ГОС	CT 9378-93																
P12	CCI	MT 09 T3 0	4-MM 22	20			4	Q	ð41		12	25,8		1,5	2	0,3	Вмм/об	1	800	245	
O13	7.To	очить нару	жный диа	метр в раз	мер Ø40k6	MM															
ОК				=																	

																					ГО	CT 3.1	404 –	- 86	Форт	ма 2а
Дубл.			Τ																							
Взам.																										
Подп.																										
	1	ı			ı				1	1																2
															1	ишнп	Γ 61	വ വ	00 (00					0.1	15
															J	K11111111	1-01	09.00	.00.	00					0.	13
P0				Содержа			ода				ПИ		D или B	L		t		i			S		n		V	
T14	Резце	едержат	ель Е	SW_13	7230;																					
T15	Держ	кавка дл	я точе	ения SO	CLCL	2525	5M 0	9HP	,																	
T16	Плас	тина СС	MT 0	9 T3 0	4-MM	222	0;																			
T17	Микр	рометр М	ИК Ц	100-1 I	COCT	6507	7-90;																			
T18	Обра	зец шер	охова	тости	1,6 T l	ГОС'	T 93	78-93	3;																	
P19	CCM	T 09 T3	04-M	IM 222	0						4	-	Ø40	125	5	0,	3]	1	0,25	мм/об	200	00		264	
O20	8.To	нить нар	ужны	ій диам	иетр Ø	38,4	h9 n	им, в	ыдер	живая	разме	ры														
T21	Резце	едержат	ель Е	SW_13	7230;																					
T22	Плас	тина СС	MT 0	9 T3 0	4-MM	222	0;																			
T23	Держ	савка дл	я точе	ения S0	CLCL	2525	5M 0	9HP;	,																	
P24	Обра	зец шер	охова	тости	1,6 T l	ГОС'	T 93	78-93	3;																	
T25	Штан	нгенцирі	куль l	ШЦ-ІІ-	150-0),05 1	ГОС	T 16	5-89;																	
T26	Угло	мер тип	a 1-2	ГОСТ	5378-8	88;																				
T27	Набо	р радиу	сных	шабло	нов Г	ОСТ	412	6;																		
T28	Микр	рометр М	ик ц	50-1 Г	OCT 6	507-	90;																			
P29	CCM	T 09 T3	04-M	IM 222	0						4		Ø38,4	60),5		1	1		0,031	мм/об	20	000		188	8
Ok	C																									_

																				F		I	ГС	OCT 3.	1404 –	86	Фо	рма 2а
Дубл.																				-								
Взам.																												
Подп.																												
															_													3
																			-10		0.0							
																	ИШН	111T-	-610	9.00	.00.	00					(015
P0			(Содержа	ание п	ерехо	ода				ПІ	1	Dи	ли В		L		t		i			S		n		V	
O30	4.Точ	ить нару						выд	цержи	вая ра	змерь	J			•		•	-	•		•							
T31	Резце	держате	ль Е	SW_13	7230;																							
T32	Пласт	тина СС	MT 0	9 T3 0	4-MM	1 2220	0;																					
T33	Держа	авка для	точе	ния S0	CLCL	2525	5M 0	9HP	·;																			
T34	Образ	вец шеро	хова	тости	1,6 T	ГОС	Т 93	78-9	93;																			
P35	Штан	генцирк	уль I	ШЦ-ІІ-	150-0),05 I	COC'	T 16	6-89;																			
T36	Углом	иер типа	1-2	ГОСТ	5378-	88;																						
T37	Набор	радиус	ных	шабло	нов Г	OCT	4120	6;																				
T38	Микр	ометр М	ІК Ц	50-1 Г	OCT 6	5507-	90																					
P39	CCM	Г 09 ТЗ (04-M	M 222	0						4		Ø3	8		60		1.25		2		0,3м	м/об	17	00	2	10	
OK																												

																								ГО	CT 3.1	404 – 8	6	Форма 2	<u>2a</u>
Дубл.																					F					+		+	_
Взам.																													
Подп.																1							<u> </u>						
																												4	
																				-10		00.4	0.0					01.7	
										-								ИШН	HTT-	6109).00.	.00.0	JO					015	
P0			(Содержа	ание п	ерехс	ода				П	1	Dи	ли В	1	L	,		t		i	$\overline{}$	S	S	r			V	
O40	9.Точ	ить нару						, выд	ержи	вая ра	азмері	ы			•			•						•					
T41	Резце	держате	ль Е	SW_13	7230;	,																							
T42	Пласт	тина СС	MT 0	9 T3 0	4-MM	1 2220	0;																						
T43	Держа	авка для	точе	ения S0	CLCL	2525	5M 0	9HP;	;																				
T44	Образ	вец шеро	охова	тости	1,6 T	ГОС	Т 93	78-93	3;																				
P45	Штан	генцирк	уль l	ШЦ-ІІ-	150-0	0,05 I	ГОС	T 160	6-89;																				
T46	Углом	иер типа	ı 1-2	ГОСТ	5378-	88;																							
T47	Набор	радиус	ных	шабло	нов Г	OCT	412	5;																					
T48	Микр	ометр М	ИК Ц	50-1 ГО	ЭСТ <i>6</i>	5507-9	90																						
P49	CCM	Г 09 ТЗ	04-M	IM 222	0						1		Ø4	0		165			0,4		1		0,3мм	м/об	180)0	24	15	
	1																												
ОК																													

														ГОСТ	3.1404	1 – 86	Форма 2
		1															
Дубл.																	
Взам.																	
Подп.											L						
																1	124
Разраб.	. Маматкул	юв Х.Т.									•						
Провер	. Ефременк	сов Е.А.			ТПУ	y]	ИШНП-6	109.0	0.00.0	0				И	ШНПТ 4	4A6A
			<u> </u>												<u> </u>		_
					_												020
Н.контр								T =								140	
	Наименовани		ИИ		Материал			Твердост				Профиль,			вка	M3	КОИД
	Слеса	<u> </u>			ть 45 ГОСТ		5	270HB	КГ	8,5			65×58	<u> </u>		15,05	1
06	орудование; у	стройство/	э ЧПУ	<u> </u>	значение про	граммы		То	Тв		ПЗ	Тшт			Со	Ж	
Верс	так слесарны	й ГОСТ 19	9917-93					2,52	1,23	;	10	3,76			-		
Р		Содерж	кание пере	хода		ПИ D) или	В		t		i	S		n		V
O01	1.Снять заусе	нцы, прит	упить остр	ые кромки	4.												
O02	Тиски 7827-0	281 ГОСТ	4045-75;														
T03	Надфиль плос	ск.остр. Г	OCT 1513-7														
O04	Нарезать резн	бу М10 Т	OCT 3266-	-81 P6M5 I	ГОСТ 1604-												
T05	Микрометр р	езьбовой і	производит	ся по ГОС	CT 4380-63.												
T06	стандарте ГО	CT8724 –	81 находим	и резьбу													
T07	ПР-ПР, КПР-	НЕ, У-ПР	и К-И для	резьб по Г	OCT 25096												
ОК																	

															ГО	OCT 3.14	<u> 104 – 8</u>	36	Форма 2
nus =	<u> </u>																		
Дубл. Взам.																			
Подп.																			
	·																	1	125
Разраб	 Мам 	аткулов Х.Т.																	
Провер	э. Ефр	еменков Е.А.			ТПУ		V	ИШНП-(610	09.00.0	00.00					-	ИШИ	НПТ 4	4A6A
							•												025
Н.контр		еменкова С.К.			NA			T		T ED T	NATI	П	l				<u> </u>	N40	
		ование операц нтрольная	ии	Стап	<u>Материал</u> ь 45 ГОСТ 10)50_88		Твердос 270НВ		EB кг	МД 8,5	Про		<u>разм.</u> й65×5	., <u>заго</u> san	товка		<u>M3</u> 15,05	КОИ <u>Д</u> 1
06		нтрольная ние; устройств	о ЧПУ		в то гост то значение прогр		'	To	, 	<u> ''' </u> Тв	Тпз	-	<u>~</u> Гшт	T		(Сож	10,00	1 '
		ольный стол						2,52		1,23	10		3,76				_		
Р	TOITI			V0.50	П	I4 D) или (-	1,20		'	7,. 0						V
O01	1 Контр		жание пере меры лиаме		 рв A; Ø 55,4 _{-0,036}			•	<u> </u>		<u> </u>	<u> </u>			<u> </u>	n			V
T02	-	етр резьбовой:	-	-	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	, ,,,,,	10,0-0,	1,234 111111											
					A; 572,5 ₋₁ MM, 25	59-065 N	им 16	55 6 05 M	ıм										
		циркуль ШЦ-1				0,63 1		75,0 -0,5 141	,										
		<u> </u>			в Б; Ø60 _{-0,42} мм	Ø40 3	0.47 M	м Ø38.6	0.00	7 MM									
		етр резьбовой:				, ~ 10,5	-0,47	, 250,01	-0,08	,, ,,,,,,,									
	_				Б; 572 _{-0,5} мм, 12	25.8-0.74	мм, 6	50-0.74 MM.											
		циркуль ШЦ-1				-) - 0,74	, -	- 0,74											
		<u> </u>			іх поверхностей	 й													
	-	шероховатост		-	1														
		ировать резьбу																	
	_	мер ГМЦ 25-1)-92;Углом	ер типа 2-2														
	-	циркуль ШЦ-1																	
		СПР-НЕ, У-ПР																	
ОК	1		-	-															

															ГО	CT 3.140	4 – 80	6	Форма 2
Дубл.																			
. іл Взам.																			
Подп.																			
																		1	2
Разраб		кулов Х.Т.																	
Провер	. Ефрем	енков Е.А.			ТПУ		I	ИШНП-6	5109.0	0.00	0.00					И	ШН	НПТ 4	·A6A
Н.контр	Ednov	енкова С.К.				1						•							030
i i.koni p		енкова С.К. ание операці	ии		Материал			Твердос	гь ЕЕ	3	МД	Проф	ипь 1	าลรพ	, загот	OBKa		M3	КОИ
		верланая с Ч		Ста	ль 45 ГОСТ 10:	50-88		270HB			8,5	Проф		65×5		ODKa		5,05	1
					значение прогр			То	Тв		Тпз	Tı				Co	ЭЖ		
	фрезерно-	сверлильная 45PF			1 1			2,52	1,23	3	10	3,	76				-		
P			жание перез	хода	П	И Ои	или	В	L		t	i		S	5	n			V
O01	Установит	ь заготовку н	в призмы																
O02	Базы: Нару	жный диаме	тр и торец																
T03	Гидравлич	еский зажим	[
O04	1.Фрезерог	зать шпоноч	ный паз выд	держивая р	размеры R5 мм														
T05	Втулка пер	еходная 175	2-4-1;																
T06	Фреза шпо	ночная Ø8 Г	OCT 9140-2	2015 P6M5	;														
T07	Набор рад	иусных шабл	іонов ГОСТ	T 4126;															
T08	Штангенці	иркуль ШЦ-1	II- 125-0,05	ГОСТ 166	-89;														
T09	Образец ш	ероховатост	и 3,2 ГОСТ	9378-93;															
P10								10	50	3	3	1	0,11	мм/об	5	600		18,7	
O11	1.Фрезерог	вать шпоноч	ный паз выд	держивая р	размеры R8 мм														
T12	Втулка пер	еходная 175	2-4-1;																
T13	Фреза шпо	ночная Ø8 Г	OCT 9140-2	2015 P6M5	;														
ОК																			

																						ГОСТ	3.1404	<u>- 86</u>	Φ	орма 2
Дубл.											-	_				1		1								
Взам.											-															
Подп.																										407
	1									1																127
															-	иш	нпт	`_61	00 PO	.00.00						030
																riii	11111	-01	07.00	.00.00						030
Р			С	одерж	ание п	ерех	ода				ПП	D или	В		L		t		i		S		n		V	
T14	Наб	ор ради	усных	шабло	онов Г	OCT	412	6;																		
T15	Шта	ангенци	ркуль	ШЦ-П	- 125-(),05 Г	OC	T 166	5-89;																	
T16	Обра	азец ше	рохов	атости	3,2 ГС	OCT 9	9378	3-93;																		
P17												16		80	0	4	ļ	1		0,11	мм/об		600		25,2	
O18	1.Фг	резерова	ать шп	ІОНОЧН	ый паз	выл	ерж	ивая	разме	еры К	6 мм															
	_	лка пере					1		1	1																
		за шпон				40.2	015	D6M	5.																	
	_								<i>J</i> ,																	
		ор ради																								
T22	Шта	ангенци	ркуль	ШЦ-П	- 125-(),05 I	ГОС	T 166	5-89;																	
T23	Обра	азец ше	рохов	атости	3,2 ГС	OCT 9	9378	3-93;																		
P24													12		50)	3		1	0,1	мм/об		600		14,8	
OK	(

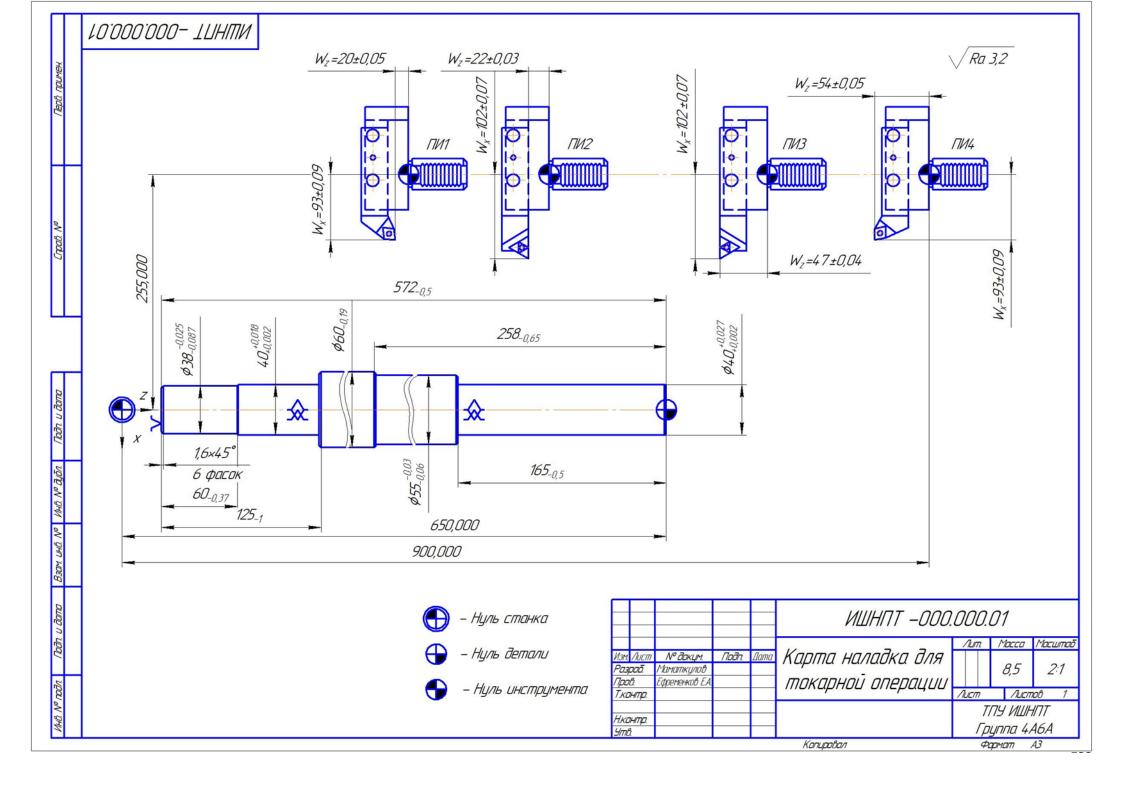
														ΓΟCT 3.1	<u> 104 – 8</u>	6	Форма
Дубл.																	
дуол. Взам.																	
Подп.																	
						l l		-1	J			l .				1	2
Разраб	. Маматку	улов Х.Т.															<u> </u>
Провер	Ефремен	ков Е.А.			TI	ΙУ		ишнп-	6109	9.00.6	00.00				ИШН	łΠT ∠	4A6A
**	F.1	C.K															030
Н.контр	р. Ефремен Наименова	кова С.К.			<u> </u> Матери	оп		Твердос	NTT.	ЕВ	МД	Профил	ь, разм., за	PEOTODICA	-	M3	КОИ
	Фрезеро-Све			Ста	ль 45 ГОСТ		88	270Н		КГ	8,5	Профил	<u>в, разм., за</u> Ø65×580	аготовка		5,05	1
	орудование;	*			значение пр			То		Тв	Тпз	Тшт			Сож	-,	
	фрезерно-сі							2,52		,23	10	3,76			-		
Р			кание перех	хода		ПИ	D или	В	L		t	i	S	n			V
O01	Установить	заготовку в	призмы														
O02	Базы: Наруж	кный диаме	тр и торец														
T03	Гидравличе	ский зажим															
O04	1.Сверлить	отверстие Ø	94 мм														
T05	Центровочн	ое сверло 2	317-0118 Г	OCT 14952	2-75 P6M5;												
T06	Патрон свер	лильный 13	3-В16 ГОСТ	Г 8522-79													
T07	Глубиномер	ГМЦ 25-1	ГОСТ 7470)-92;Углом	ер типа 2-2	,											
P08								4	40		1,25	1	0,2мм/об	700	8	7,2	
011																	
ОК																	

												Γ(OCT 3.140	4 – 86	Форма 2
Дубл.								_							
Взам.															
Подп.														1	1
Разраб	. Маматкул	ов Х.Т.													-
Провер). Ефременк	ов Е.А.			TI	ТУ		ИШНП-6	5109.00.	00.00			И	ШНПТ 4	1A6A
11	5.1	0.11													035
Н.контр	о. Ефременк Наименовани		<u> </u>		<u> </u> Матери	 ал		Твердос	ть ЕВ	МД	Профиль.	, разм., заго	отовка	M3	КОИД
	Слеса			Стал	ь 45 ГОС'			270HB		8,5		Ø65×580		15,05	1
Of	борудование; у	стройство	ЧПУ	Обо	значение п	рограммы		То	Тв	Тпз	Тшт		С	ж	
Верс	стак слесарный	й ГОСТ 199	917-93					2,52	1,23	10	3,76			-	
P		Содержа	ание пере	хода		ПИ С) или	ı B	L	t	i	S	n		V
O01	1.Снять заусе	нцы, приту	пить остр	ьые кромки	[.										
O02	Тиски 7827-02	281 ГОСТ (4045-75;												
T03	Надфиль плос	ск.остр. ГО	CT 1513-	77											
O04	Нарезать резь	бу М6 ГО	CT 3266-8	31 Р6М5 Г	OCT 1604-										
T05	Микрометр ре	езьбовой п	роизводит	гся по ГОС	T 4380-63.										
T06	стандарте ГО	CT8724 – 8	31 находи	м резьбу											
T07	ПР-ПР, КПР-	НЕ, У-ПР и	и К-И для	резьб по Г	OCT 25096										
ОК															

												Г	OCT 3.140	4 – 86	Форма 2
Дубл.															
Взам.															
Подп.														1 .	
				1	T									1	1
Разраб		улов Х.Т.			тт	ТУ		171111111 2	<100.00	00 00			14	ШНПТ -	1161
Провер	. Ефремеі	нков Е.А.			. 11	1 У		ИШНП-6	0109.00.	00.00			VI	шпш	+A0A
Н.контр	Бфромо	нкова С.К.					-								040
тт.коптр		ние операци	L 1И		Матери	 ал		Твердос	ть ЕВ	МД	Профиль,	разм., заго	отовка	M3	КОИД
		ольная		Стал	ь 45 ГОС'			270HB	- t	8,5		065×580		15,05	1
Of			ЧПУ	Обо	значение п	рограммы		То	Тв	Тпз	Тшт		С	ж	
	орудование; устройство ЧПУ Обозначение программы То Тв Тпз Тшт (Контрольный стол 2,52 1,23 10 3,76														
Р		Содерж	ание пере	хода		ПИ [) или	В	L	t	i	S	n		V
O01	1. Контроли	ровать разм	еры согла	сны черте	же										
O02	Штангенциј	окуль ШЦ-П	I- 125-0,05	ГОСТ 166	5-89;										
T03	2. Контроли	ровать разм	ер												
O04	Набор ради	усных шабл	онов ГОС	Г 4126;											
T05	3.Контролиј	ровать шеро	ховатость	полученн	ых поверхно	остей									
T06	Образец ше	роховатости	1 3,2 ГОСТ	9378-93											
T07	Микрометр	резьбовой п	роизводит	гся по ГОС	T 4380-63.										
T08	стандарте Г	OCT8724 –	81 находи	м резьбу											
T09	ПР-ПР, КПІ	Р-НЕ, У-ПР	и К-И для	резьб по Г	OCT 25096										
ОК															

													_			ГО	CT 3.14	<u> 104 – 2</u>	36	Форма 2
пe –																				
Дубл. Взам.																				
Подп.																				
				<u>'</u>					1	ı		l	I						1	1
Разраб	5.	Маматкуло	ов Х.Т.																	
Провер	0.	Ефременко	ов Е.А.			ТПУ]	ИШНП-6	109.	0.00	00.00						ИШІ	НПТ 4	IA6A
Н.контр	n	Ефременко	no C V																	045
ті.конт	•	<u>кфременкс</u> меновани		<u>।</u> 1И		<u>. </u>			Твердос	ъЕ	В	МД	Проф	иль.	разм.	, заго	товка		M3	КОИД
		тлошлиф			Стал	ь 45 ГОСТ 10	50-88	3	270HB	кг		8,5)65×58				15,05	1
06	боруд	ование; у	стройство	ЧПУ	Обо	значение прогр	аммы		То	T	В	Тпз	Т	ШТ			(Сож		
Кругло	ошли	фовальны	й станок	RSM750					2,52	1,2	23	10	3,	76				-		
Р			Содерж	кание перех	хода	П	1 [) или	В	_		t	i		S	3	n			V
O01	Уста	новить за	готовку в	оси вал то	рец и цент	р задней бабки														
O02	Базы	і: Центры	и торец																	
T03	Цент	гр вращаю	щийся 70)32-4158-01	1															
O04	1.Шл	лифовать	Ø40k6 вы	держивая р	размер 65±	:0,09 мм.														
T05	2.Вы	 ідерживат	ь отклоне	ения от рад	иального б	биения - 0,02 мм	1, 0,08	MM,												
T06	0,05	мм, от ци.	линдричн	юсти - 0,00	8 мм															
T07	Опра	авка для ц	 ілифовал	ьного круга	а Ø203 ГО	CT 2270-78														
P08	Шли	фовальны	 ій круг П	2 400×40×2	203 14A F3	6 CT3-BT BF 11	сл ТУ													
N09	3982	2-003-0139	4573; Of	разцы шерс	оховатости	ι ΓΟCT 9378-75	•													
T10	Шта	нгенцирку	/ль ШЦ-І	I-150-0,05 I	ГОСТ 166-	·89.														
T11	+					К Ц50-1 ГОСТ (5507-90);												
P12				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		<u>`</u>	Q	0 40	65±),09		0.01	20	(0,04мм	м/об	3 00	00	10	0
O13	3.Шл	лифовать	Ø55f7 вы	держивая р	размер 93±	=0,16 мм														
T14	4.Вы	терживат	ь отклоне	ения от рад	иального б	биения - 0,02 мм	1, 0,08	MM,												
ОК	1			1 / 1		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	- /													

																				1	ГОС'	Γ 3.140	4 – 86	Ф	Рорма 2а
Дубл.						\neg																		+	
Взам.																									
Подп.														I											
	1	ı					T						1												1
															И	шнп	Γ-61	09.00	0.00.0	00					045
PO			(Содержа	ание пе	рехода				ПИ	I	D или В		L		t		i			S	n		V	7
T15	0,05 1	мм, от ці					и.		•				•				•		•		1		•		
T16	Опра	вка для	шлиф	овалы	ного кр	уга Ø2	.03 ГС	CT 2	270-78																
T17	Шлис	фовальн	ый кр	уг П2	400×4	0×203	4A F.	36 CT	3-BT B	F 1кл′	ТУ														
T18	Штан	нгенцири	куль I	ШЦ-ІІ-	150-0,	05 ГОС	T 166	-89.																	
T19	Стой	ка C-III	ГОСТ	Γ 10197	7-70; N	1икром	етр М	К Ц5	0-1 ГО	CT 650	7-90	0													
P20											Q	Ø55	93±0	0,01	16	0.0	1	20		0,04	мм/об	3 00	0	100)
O21	Пере	установі	ить за	готовк	у в ос	и вал то	рец и	цент	р задне	ей бабк	и														
O22	Базы	: Центрь	и то	рец																					
T23	5.Шл	ифовать	Ø40	k7 выд	ержив	ая разм	ep 16:	5±0,0	9 мм.																
P24	6.Вы,	держива	ть от	клонен	то ви	радиал	БНОГО	биені	ия - 0,0	2 мм, 0),04	MM,													
T25	0,03 1	мм, от ці	илинд	црично	сти - С	,004 мі	М.																		
T26	Опра	вка для	шлиф	овалы	ного кр	уга Ø2	03 ГС	CT 2	270-78																
T27	Шлис	фовальн	ый кр	уг П2	400×4	0×203	14A F.	36 CT	3-BT B	F 1кл′	ТУ														
T28	3982-	-003-013	9457.	3; Обра	изцы п	ерохов	атост	и ГО	CT 9378	3-75;															
T29	Штан	нгенцири	куль I	ШЦ-ІІ-	150-0,	05 ГОС	T 166	-89.																	
T30	Стой	ка C-III	ГОСТ	Γ 10197	7-70; N	1икром	етр М	К Ц5	0-1 ГО	CT 650	7-90	0													
P31											Q	Ø 40	16:	5±0,	,09	0.0)1	20	0	0,04	4мм/об	3 00	00	10	0
Ok	(



															1	ŀ			
Дубл.																			
Взам.																			
Подп.																			
																		1	2
Разраб.	Маматк	улов Х.Т.																	
Провер	. Ефреме	нков Е.А.			ТΠ	ΙУ		ИШНП-6	109.	00.0	0.00					V	ИШ І	НПТ 4	A6A
Н.контр	Ефпемен	нкова С.К.																	055
	. <u>гефремен</u> Наименова		INN		Материа	 ЭЛ		Твердос	гь Е	В	МД	Проф	иль, і	разм	., заго	отовка	1	МЗ	коид
		ывочная		Ста	аль 45 ГОСТ			270HB	кг		8,5	•		65×5				15,05	1
Об	орудование	; устройств	о ЧПУ	Обо	значение пр	ограммь	ol	То	Tı	В	Тпз	Τι	ШΤ			С	Сож		1
	Ванна В	П 9.7.7/0,9						2,52	1,2	23	10	3,	76				-		
Р		Содер	жание перех	хода		ПИ	D или	В	_		t	i		,	S	n			V
O01	1.Промыть д	детали по Т	ТП 01279-0)0001															
O02	Раствор по	ГТП 01279-	-00001																
T03																			
O04																			
T05																	,		
T06																			
T07																			
T08																			
ОК																			

													1	ГОС	CT 3.140	4 – 86	1	Форма 2	
Дубл.																			
Взам.																			
Подп.																			
							<u> </u>	L				1	ı				1	2	
Разраб	Маматкулов X.T.																		
Провер					TΠ	ИШНП-6109.00.00.00								ИШНПТ 4.		A6A			
Н.контр	.контр. Ефременкова С.К.												(060					
•		ние операц		Материа	Твердос	гь ЕВ	МД	Про	Профиль, разм., заготовк			овка	М	3	КОИД				
	Конт	рольная	Ста	ль 45 ГОСТ	8	270НВ кг		8,5		Ø65×580				15,	05	1			
Of	орудование	; устройств	Обо	значение пр	Ы	То	То Тв Тпз			Тшт	C			ж					
	Стол уп	аковочны					2,52	1,23	10)	3,76								
Р		Содер	хода		D или	В	L	t		i	5	5	n		V	/			
O01																			
O02	О02 Заворачивание в нитритно-уротропиновую бумагу																		
T03																			
O04																			
T05																			
T06																			
T07																			
T08																			
							_												
ОК																			

																				ГОС	CT 3.140	<u> 14 – 86</u>	<u> </u>	Форма 2
Дубл																	-							
Взам																								
Подп																								
					1	1		1													T.		2	136
Разраб. Провер.		Маматкулов X.T. Ефременков Е.А.						ТПУ ИШНП-6109.00						o	00000						1/4	ИШНПТ 4		1161
Пров	с р.	ΕΨ	ремен	KOR E.A.					1113			ишии	1-010	9.00	7.00.00	,					I I	,11111	1111 -	tAUA
														ВАЛ										015
<u>Н.кон</u> У			ремень	еменкова С.К. Обозначение детали, программы, оборудования, устройства ЧПУ																				
	· ·		Пи.											удов	Наладочные размеры							рект.р	НК	
У01	пор.		1 171.	Вспомогательный и режущий инструмент (код, наименование) Наладочные размеры Ко Токарный станок с ЧПУ DMG NEF 400										πορι		<i>-</i>	TIIX							
T02	1		4	Резцедержатель ESW_137230; Державка для точения SCLCL 2525M 09HP; Wx=93±0,09; Wz=20±0,05										Ø	60-0,									
T03			•	ССМТ 09 ТЗ 04-ММ 2220											 ~									
T04	2		1											R+0 0	۹۰ ۱۸/۶	z=54+	0.05	+ ,	Ø40k6					
T05				Резцедержатель ESW_137230; Державка для точения SCLCL 2525M 09HP; Wx=93±0,09; Wz=54±0,0 CCMT 09 T3 04-MM 2220									0,00	,	<u> </u>									
T06	3		1	Резцедержатель ESW_137230; Державка для точения SCLCL 2525M 09HP; Wx=93±0,09; Wz=54±0,05										Ø55f7										
T07			1	ССМТ 09 ТЗ 04-ММ 2220																				
T08	4		2	Резцедержатель ESW_137230; Державка для точения канавок LF123U06-2525BM; Wx=102±0,07; Wz=54±0,04											Ø40k									
T09	7			Пластина N123T3-01000-RS 1125										20,04	,	<u></u>	1							
T10	5		4	Резцедержатель ESW_137230; Державка для точения SCLCL 2525M 09HP; Wx=93:										8±0 00	۵۰ ۱۸/-	z-5/±	0 05		Ø38f9	Ω				
T11	3			ССМТ 09 ТЗ 04-ММ 2220									V	/	<u> </u>	J, VV2		0,00						
111				CCM1 09	13 04-N	VIIVI 222																		
141																								
Kŀ	НИ	1																						

